

# GIFFONI SEI CASALI (sa)

#### PIANO URBANISTICO COMUNALE

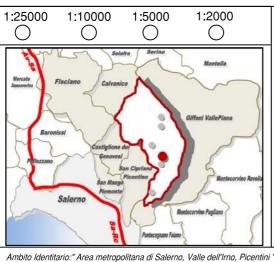
(L.R. 16 del 22/12/2004 e s.m.i. - Regolamento di Attuazione n° 5 del 04/08/ 2011)



## STUDIO GEO - SISMICO

(L.R. 9 del 07/01/1983 e s.m.i. - D.M. 14 /01 /2008 - DGR n. 118 del 27/05/2013)

SINDACO : dr. Francesco Munno
R.U.P. : dr. ing. Sergio Brancaccio



## APPENDICE ALLA RELAZIONE GEOLOGICA INDAGINI GEOGNOSTICHE

Ambito Identitario:" Area metropolitana di Salerno, Valle dell'Irno, Picentini "	SIGLA	ALLEGATO
	RG	APP

il geologo

dr. SERGIO MIGLIOZZI

## Comune di Giffoni Sei Casali

Provincia di Salerno

# APPENDICE INDAGINI GEOGNOSTICHE

## Oggetto:

Piano Urbanistico Comunale.

## Aree di interesse:

Territorio comunale di Giffoni Sei Casali

## Committente:

Amministrazione Comunale di Giffoni

Sei Casali

Segeo - Studio di Geologia Applicata dei dott. Sergio Migliozzi Ordine dei geologi della Campania, iscrizione albo n. 1739 del 08/06/199 Via Toppola, 23 Giffoni Sei Casali (SA) c.f. n. MGL SRG 68S25 H703L; P. IVA n. 03466860651

Giffoni Sei Casali:

Apr. 2018

Il tecnico abilitato Dott. geol. Sergio Migliozzi

- ✓ Verifiche alla liquefazione
- ✓ Indagini geognostiche

•	•						C	•	
V	/er	111	ch	וג פ	lla.	liai	Jefa	710	ne
•	<b>C</b> I		<b>C</b>	C G	ш	119	CIG		

Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio PP3

prova a

Spessore	Gamma nat.	Pres. litostatica total
4	1,85	7,40
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
4		7,40

_		-	
′ 🗆	'ab	$\sim 1$	-
	ЯN	$\boldsymbol{\omega}$	13
_	uv	$\mathbf{v}_{\mathbf{I}}$	Iu

- *** ***					
Prof. (m)	rd				
0	1				
3	0,98				
6	0,96				
9	0,93				
12	0,85				
15	0,75				
18	0,67				
21	0,59				
24	0,54				
27	0,51				
30	0.5				

gamma z		Prof. falda
1,85		3,6
a max	rd	Nspt
0,25	0,97	20

Pressione litostatica efficace

sigma '	7	t/mq
sigma '	0,7	kg/cmq
sigma '	68,67	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	1,24	
to	0,29	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,417
$N_1$	25

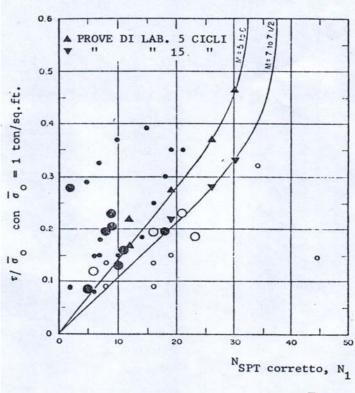


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{
m O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{
m SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Sondaggio I

PP3

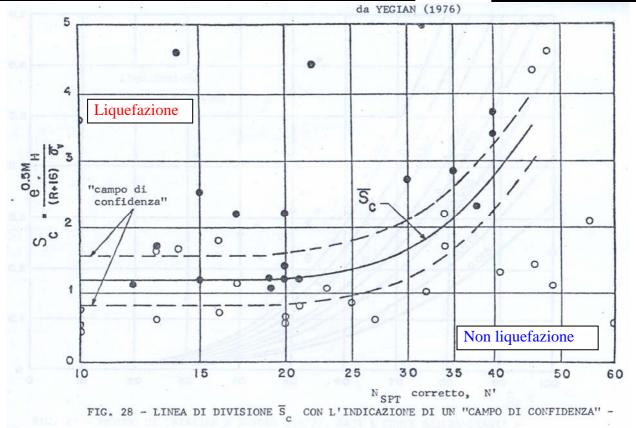
Prova a

Spessore		Gamma nat.	Tensione lito
	4	1,85	7,40
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00 7,40
	4		7,40

ostatica totale Pressione geostatica efficace						
S	igma '	7,000	t/mq			
s	igma '	0,700	kg/cmq			

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	4	m
Pres. efficace vert. a prof. H - $\sigma'_v$	0,700	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	3,6	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	20	

Sc=	1,0278
N'=	50,1



Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio C4

prova a 10,5 m

Spessore	Gamma nat.	Pres. litostatica	totale
2	1,63	3,26	
7	1,95	13,65	
1,5	1,827	2,74	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
10,5		19,65	

T	at	el	1	ล
_	uц	$\sim$	ш	и

Prof. (m)	rd
0	1
3	0,98
6	0,96
9	0,93
12	0,85
15	0,75
18	0,67
21	0,59
24	0,54
27	0,51
30	0,5

gamma	ιZ			Prof. falda
	1,827			3,4
a max		rd		Nspt
	0,25		0,89	13

Pressione litostatica efficace

sigma '	12,5505	t/mq
sigma '	1,25505	kg/cmq
sigma '	123,120405	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	0,93	
to	0,26	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,211
$N_1$	12

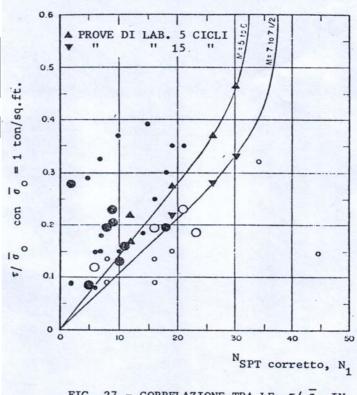


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{\rm SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Spessore	Gamma nat.	Tensione lite
	2 1,63	3,26
	7 1,95	
1,	5 1,827	2,74
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
10,	5	19,65

ostatica tot	ale Pression	e geostatica	efficace
	sigma '	12,551	t/mq
	sigma '	1,255	kg/cmq

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	10,5	m
Pres. efficace vert. a prof. H - σ' <sub>v</sub>	1,255	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	3,4	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	13	

Sc=	1,5048
N'=	23,3

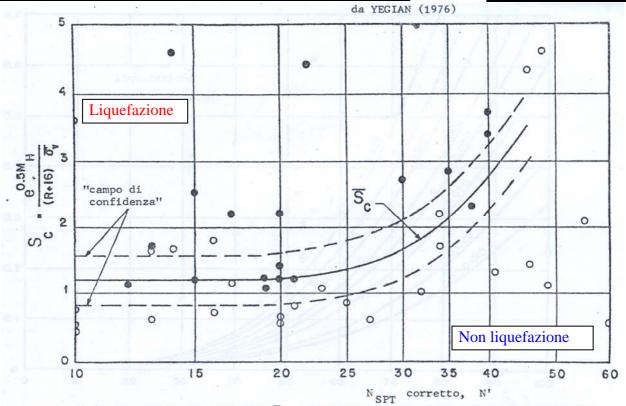


FIG. 28 - LINEA DI DIVISIONE S CON L'INDICAZIONE DI UN "CAMPO DI CONFIDENZA" -

Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio C

C5

prova a

Spessore	Gamma nat.	Pres. litostati	ica totale
2	1,85	3,70	
5	2	10,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
7		13,70	

Tal	bel	lla
1 a	$\mathcal{O}_{\mathbf{C}}$	ıш

Prof. (m)	rd
0	1
3	0,98
6	0,96
9	0,93
12	0,85
15	0,75
18	0,67
21	0,59
24	0,54
27	0,51
30	0.5

gamma z	Z			Prof. falda
	2			2,3
a max		rd		Nspt
	0,25		0,95	44

Pressione litostatica efficace

sigma '	9	t/mq
sigma '	0,9	kg/cmq
sigma '	88,29	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	1,11	
to	0,31	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,343
$N_1$	49

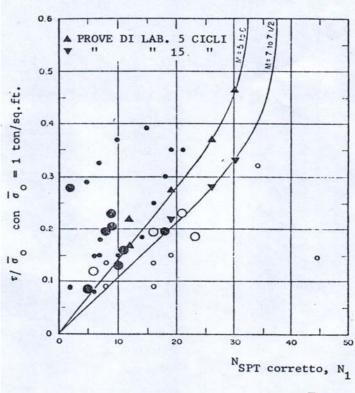


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{
m O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{
m SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Sondaggio C5

:5

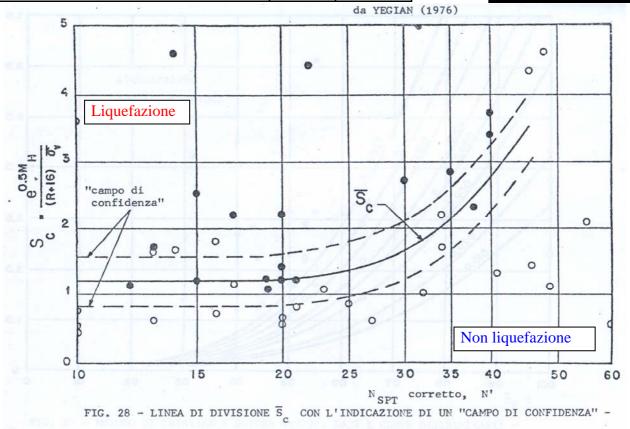
Prova a

Spessore		Gamma nat.	Tensione lito
	2	1,85	3,70
	5	2	10,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	0	0	0,00
	7		13,70

- ostatica tot	ale Pression	e geostatica	efficace
	sigma '	9,000	t/mq
	sigma '	0,900	kg/cmq

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	7	m
Pres. efficace vert. a prof. H - $\sigma'_v$	0,900	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	2,3	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	44	

Sc=	1,3989
N'=	96,5



Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio (

**C**6

prova a

Spessore	Gamma nat.	Pres. litostati	ica totale
7,2	1,68	12,10	
2,8	1,95	5,46	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
10		17,56	

_		-	
′ 🗆	'ab	$\sim 1$	-
	ЯN	$\boldsymbol{\omega}$	13
_	uv	$\mathbf{v}_{\mathbf{I}}$	Iu

racena	
Prof. (m)	rd
0	1
3	0,98
6	0,96
9	0,93
12	0,85
15	0,75
18	0,67
21	0,59
24	0,54
27	0,51
30	0,5

gamma z				Prof. falda
	1,95			2,6
a max		rd		Nspt
	0,25		0,95	14

Pressione litostatica efficace

sigma '	10,156	t/mq
sigma '	1,0156	kg/cmq
sigma '	99,63036	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	1,04	
to	0,30	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,296
$N_1$	15

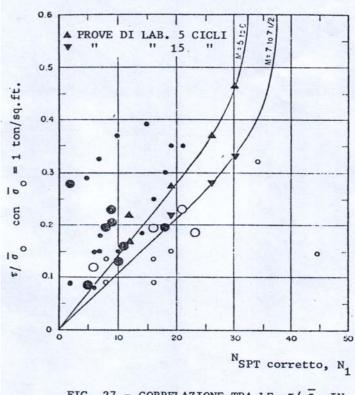


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{\rm SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Sondaggio (

**C**6

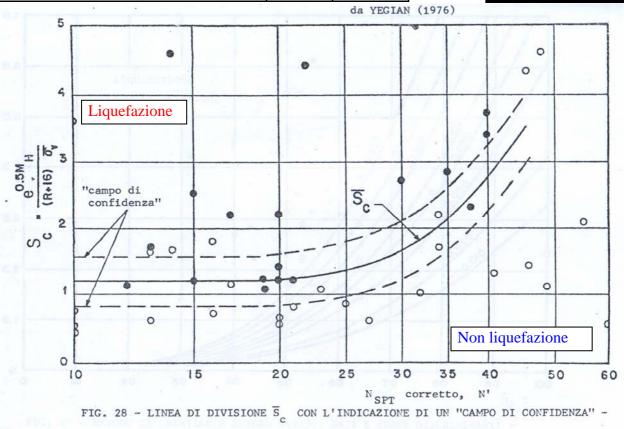
Prova a

Spessore	Gamma nat.	Tensione lito
7,2		12,10
2,	1,95	12,10 5,46
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
10	)	17,56

ostatica totale Pressione geostatica efficace			
	sigma '	10,156	t/mq
	sigma '	1,016	kg/cmq

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	10	m
Pres. efficace vert. a prof. H - $\sigma'_v$	1,016	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	2,6	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	14	

Sc=	1,7710
N'=	28,6



Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio C

**C**6

prova a

Spessore		Gamma nat.	Pres. litostat	ica totale
	7,2	1,68	12,10	
	5,5	1,95	12,68	
1	1,3	1,85	2,41	
	0	0	0,00	
	0	0	0,00	
	0	0	0,00	
	0	0	0,00	
	0	0	0,00	
	0	0	0,00	
	15		27,18	

Τ	`ab	el	la

racena	
Prof. (m)	rd
0	1
3	0,98
6	0,96
9	0,93
12	0,85
15	0,75
18	0,67
21	0,59
24	0,54
27	0,51
30	0,5

gamma z			Prof. falda
1,85			2,6
a max	rd		Nspt
0,25		0,75	25

Pressione litostatica efficace

sigma '	14,776	t/mq
sigma '	1,4776	kg/cmq
sigma '	144,95256	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	0,84	
to	0,23	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,153
$N_1$	21

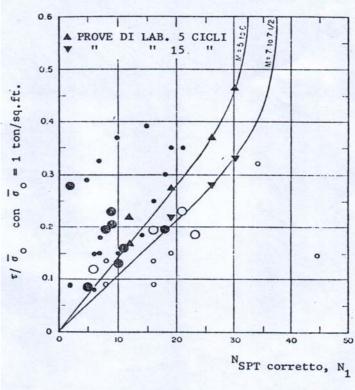


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{
m O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{
m SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Sondaggio C6

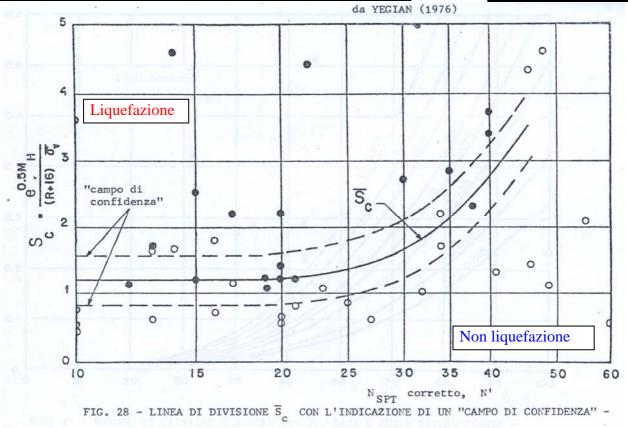
Prova a

Spessore	Gamma nat.	Tensione lito
7,2	1,68	12,10
6,5	1,95	12,68
1,3	1,85	2,41
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
15		27,18

- ostatica tot	ale Pression	e geostatica	efficace
	sigma '	14,776	t/mq
	sigma '	1,478	kg/cmq

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	15	m
Pres. efficace vert. a prof. H - $\sigma'_{v}$	1,478	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	2,6	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	25	

Sc=	1,8259
N'=	40,3



Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio

C17

prova a

Spessore	Gamma nat.	Pres. litostatica totale
3	1,79	5,37
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
3		5,37

Tal	bel	la

Prof. (m)	rd
0	1
3	0,98
6	0,96
9	0,93
12	0,85
15	0,75
18	0,67
21	0,59
24	0,54
27	0,51
30	0,5

gamma	Z			Prof. falda
	1,79			3
a max		rd		Nspt
	0,25		0,98	5

Pressione litostatica efficace

sigma '	5,37	t/mq
sigma '	0,537	kg/cmq
sigma '	52,6797	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	1,39	
to	0,29	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,531
$N_1$	7

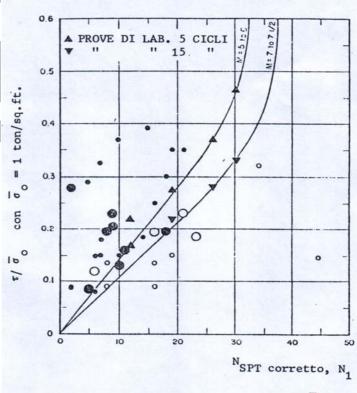


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{
m O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{
m SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Sondaggio

C17

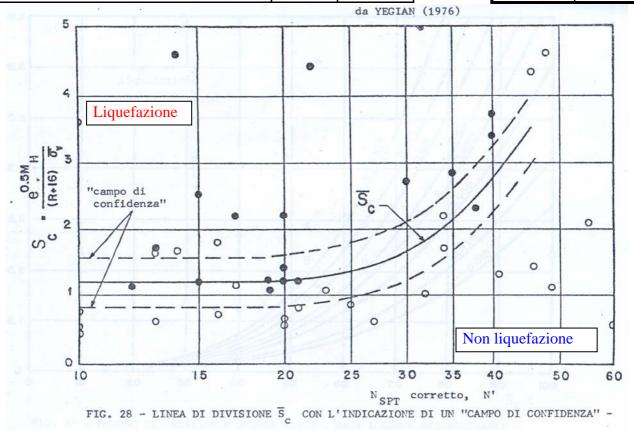
Prova a

Spessore	Gamma nat.	Tensione lito
	3 1,79	5,37
	0	5,37 0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00
	0	0,00 5,37
	3	5,37

- ostatica tot	ale Pression	ne geostatica	efficace
	sigma '	5,370	t/mq
	sigma '	0,537	kg/cmq

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	3	m
Pres. efficace vert. a prof. H - $\sigma'_v$	0,537	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	3	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	5	

Sc=	1,0048
N'=	14,2



Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio

C17

prova a

Spessore	Gamma nat.	Pres. litostati	ica totale
5	1,79	8,95	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
5		8,95	

Tab	ell	a
-----	-----	---

Prof. (m)	rd
0	1
3	0,98
6	0,96
9	0,93
12	0,85
15	0,75
18	0,67
21	0,59
24	0,54
27	0,51
30	0.5

gamma z	]	Prof. falda
1,79		3
a max	rd	Nspt
0.25	0.97	6

Pressione litostatica efficace

sigma '	6,95	t/mq
sigma '	0,695	kg/cmq
sigma '	68,1795	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	1,25	
to	0,28	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,406
$N_1$	7

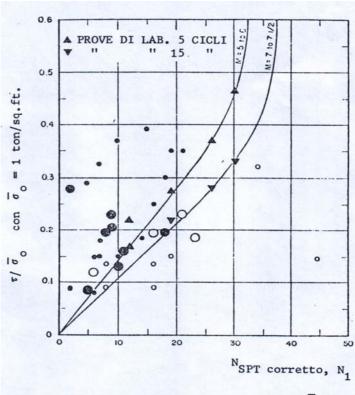


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{\rm SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Sondaggio

C17

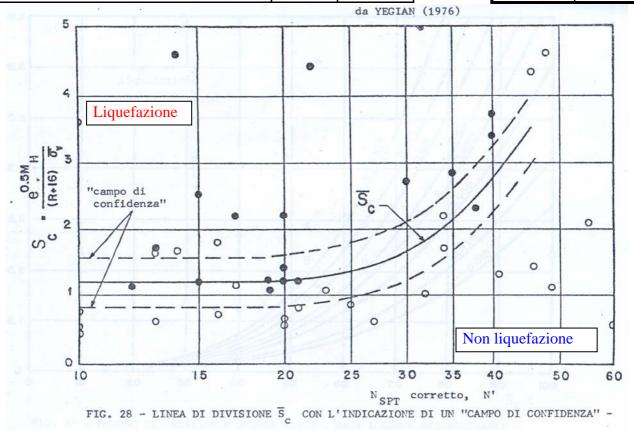
Prova a

Spessore	Gamma nat.	Tensione litostatica t	ot
5	1,79	8,95	
(	0	0,00	
(	0	0,00	
(	0	0,00	
(	0	0,00	
(	0	0,00	
(	0	0,00	
(	0	0,00	
(	0	0,00	
4	5	8,95	

t	otale Pressione geostatica efficace		
	sigma '	6,950	t/mq
	sigma '	0,695	kg/cmq

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	5	m
Pres. efficace vert. a prof. H - σ' <sub>v</sub>	0,695	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	3	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	6	

Sc=	1,2940
N'=	15,1



Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio PP2

prova a

3,6 m

Spessore	Gamma nat.	Pres. litostati	ica totale
3,6	1,85	6,66	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
3,6		6,66	

Prof. (m)	
0	
3	

Tabella

3	0,98
6	0,96
9	0,93
12	0,85
15	0,75
18	0,67
21	0,59
24	0,54

30

rd

0,51

gamma z		Prof. falda
1,85		3,6
a max	rd	Nspt
0,25	0,96	20

Pressione	litostatica	efficace

sigma '	6,66	t/mq
sigma '	0,666	kg/cmq
sigma '	65,3346	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	1,27	
to	0,29	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,433
$N_1$	25

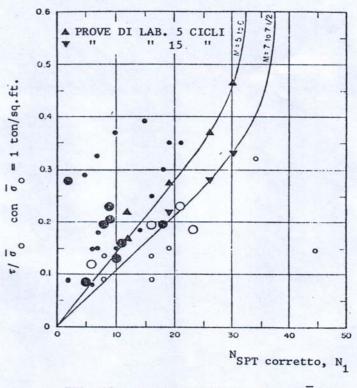


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{
m O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{
m SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Sondaggio

PP2 Prova a

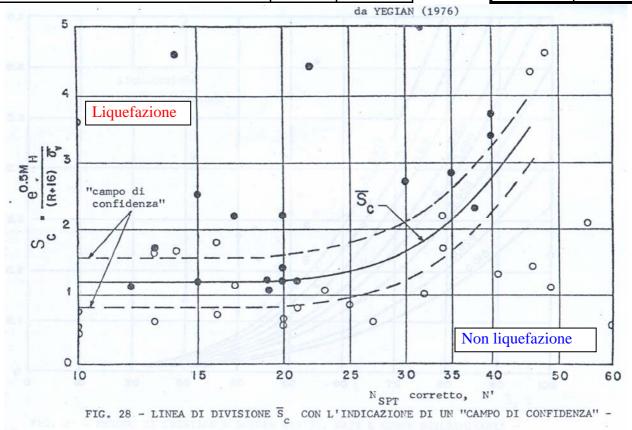
*3,6* m

Spessore	Gamma nat.	Tensione lito
3,6	1,85	6,66
0	0	6,66 0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00 6,66
3,6		6,66

statica tot	ale Pression	e geostatica	efficace
	sigma '	6,660	t/mq
	sigma '	0,666	kg/cmq

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	3,6	m
Pres. efficace vert. a prof. H - σ' <sub>v</sub>	0,666	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	3,6	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	20	

Sc=	0,9722
N'=	51,4



Metodo Seed Mori e Chan (1975)

Carotaggio C4

'4

prova a

Spessore	Gamma nat.	Pres. litostatica to	tal
2	1,63	3,26	
3	1,95	5,85	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
0	0	0,00	
5		9,11	

]	l'a	bel	lla

Prof. (m)	rd
0	1
3	0,98
6	0,96
9	0,93
12	0,85
15	0,75
18	0,67
21	0,59
24	0,54
27	0,51
30	0.5

gamma z		Prof. falda
1,827		3,4
a max	rd	Nspt
0,25	0,965	52

Pressione litostatica efficace

sigma '	7,51	t/mq
sigma '	0,751	kg/cmq
sigma '	73,6731	kPa

Po riferimento	107,3	kPa
Cn	1,20	
to	0,29	

$ au_{av}/\sigma_{ m o}$	0,381
$N_1$	63

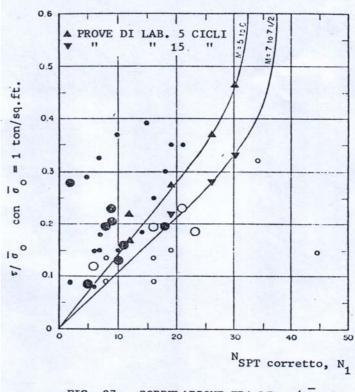


FIG. 27 - CORRELAZIONE TRA LE  $\tau/\overline{\sigma}_{_{
m O}}$  IN SITO E IN LABORATORIO E I VALORI DI N $_{
m SPT}$  CORRETTI -

Whitman e Yegian (1976)

Sondaggio C4

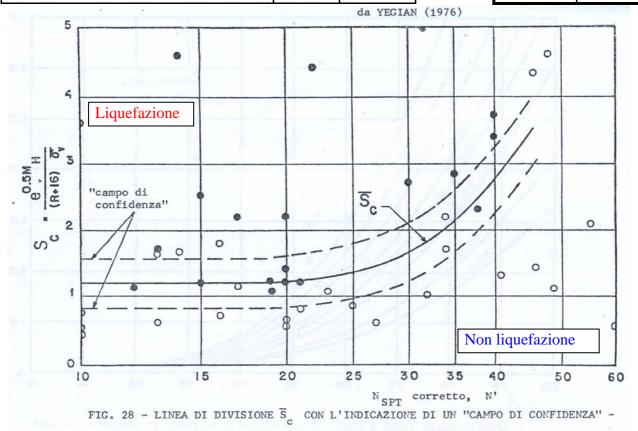
Prova a

Spessore	Gamma nat.	Tensione lito
2	1,63	3,26
3	1,95	5,85
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
0	0	0,00
5		9,11

ostatica totale Pressione geostatica efficace					
	sigma '	7,510	t/mq		
	sigma '	0,751	kg/cmq		

Magnitudo - M	6,89	° Richter
Distanza epicentrale	33	
Profondità ipocentrale	18	
Distanza ipocentrale - R	37,59	Km
Profondità di interesse - H	5	m
Pres. efficace vert. a prof. H - σ' <sub>v</sub>	0,751	t/mq
Profondità della falda dal p.c.	3,4	m
SPT alla prof. di interesse - N <sub>SPT</sub>	52	

Sc=	1,1975
N'=	125,7



## Indagini geognostiche

#### Sondaggi a carotaggio continuo e pozzi

(Indicati con la sigla C ....)

#### Indagini penetrometriche

(Indicate con la sigla PP...)

#### Analisi di laboratorio

(Indicate con la sigla del carotaggio C... o della prova penetrometrica PP... in cui è stato prelevato in campione e L... per numero di campione prelevato per il laboratorio)

#### Prove sismiche in foro Down Hole

(Indicati con la sigla DH...)

#### Prove sismiche M.A.S.W.

(Indicate con la sigla Masw\_...)

#### Prove sismiche di superfice a rifrazione

(Indicate con la sigla SR...)

#### Sondaggi a carotaggio continuo e pozzi (Indicati con la sigla C ....)

Id_carotaggio	località	opera	committente	titolo di campagna	data	profondità (ml)	campioni n. SPT	• [	prof. falda (ml)	D.H.
C1	Sieti alto	Casa Saperi & Sapori	Amm. Comunale	S1	24-lug-14	30	1	2	-	no
C2	Sieti alto	PEEP	Amm. Comunale	Sieti 1	gen-09	30	1	7	-	no
C3	Sieti basso Carmine	Stabilizzazione Frana via Carmine	Amm. Comunale	Sondaggio 1	set-98	10,8	2	0	10,6	no
C4	Prepezzano	Ristrutturazione Campo Sportivo	Amm. Comunale	S1	30-apr-15	30	1	4	3	no
C5	Prepezzano	PIP	Amm. Comunale	S3	dic-97	20	0	1	2,3	no
C6	Prepezzano	Variante PRG	Amm. Comunale	S2	16-mar-13	30	1	3	2,4	no
C7	Capitignano	Adeguamento Auditorium	Amm. Comunale	Auditorium 3	mar-08	34	0	6	3,8	no
C8	Capitignano	Realizzazione Auditorium	Amm. Comunale	S1	dic-01	13,1	1	2	4,2	no
C9	Capitignano	Realizzazione Auditorium	Amm. Comunale	S2	dic-01	15	1	2	3,9	no
C10	Capitignano	Fabbricato civile abitazione	Toro Costruzioni Srl	S1	20-lug-09	32	0	5	2,6-12,1 e 24-27	no
C11	Capitignano	Real. Garage municipio Sbancam	Amm. Comunale	S1	30-ott	18	3	6	11	no
C12	Capitignano	Restauro Chiesa S. Martino	Amm. Comunale	S1	ott-05	25,2	1	3	11	si
C13	Capitignano	Variante PRG	Amm. Comunale	S1	15-mar-13	30	1	3	2,7	no
C14	Sant Anna	Riperimetrazione frana f_25_1068	Vari	S1	10-ott-10	30	1	6	-	no
C15	Sant Anna	Riperimetrazione frana f_25_1068	Vari	S2	11-ott-10	15	1	3	-	no
C16	Serroni	Piano insediamenti abusivi	Amm. Comunale	S2	27-ott-09	30	1	6	6,5 - 7,5	si
C17	Palomba Mas. Macina	Real. Struttura Turistica	Sig. Grimaldi Sabatar	S2	gen-02	21	1	2	3,5	si
C18	Palomba Mas. Macina	Real. Struttura Turistica	Sig. Grimaldi Sabatar	S3	gen-02	11,5	0	2	-	no
C19	Palomba Mas. Macina	Real. Struttura Turistica	Sig. Grimaldi Sabatar	S1	gen-02	21	1	1	8,3	no
C20	Colonna	Rstrut. Fabbricato Rurale	Geom. Pepe Pasqual	S1	01-dic-09	30	0	8	-	no
C21	Colonna	Riperimetrazione frana f_25_1108	Vari	S1	28-gen-03	20	1	1	-	no
C22	Colonna	Riperimetrazione frana f_25_1108	Vari	S2	28-gen-03	14	2	3	-	no
C23	Colonna	PIP	Amm. Comunale	N.1	dic-97	20	0	2	-	si
C24	Toppola	Real. Impianto G.P.L.	MedaGas	S1	16-feb-02	20	1	3	-	no
C25	Toppola	Real. Impianto G.P.L.	MedaGas	S2	16-feb-02	16,5	1	2	-	no
C26	Toppola	SUAP Autocarrozzeria	Sig. Barra Angelo	S1	27-apr-06	30	1	6	-	no
C27	Toppola	SUAP Struttura turistica	Sig. Bottiglieri Carmi	S1	28-apr-06	30	1	5	-	si
C28	Malche	Real. Asilonido	Amm. Comunale	S1	13-gen-02	30	1	2	-	no
C29	S. Pietro	Piano insediamenti abusivi	Amm. Comunale	S3	28-ott-09	30	1	6	21,5	si
C30	Malche	Pozzo	Sig. Zoccola Sabatino	Pozzo 1	dic-02	29	0	0	8,5	no
C31	Malche	Pozzo	Sig. Elia Giovanni e N	Pozzo	nov-02	45	0	0	24	no
C32	Malche	Piano insediamenti abusivi	Amm. Comunale	S1	26-ott-09	30	1	6	22	si
C33	Capitignano	Real. Parcheggio ex scuola	Amm. Comunale	S1	27-mag-03	20,5	0	1	5,7	no



# TS

## TRIVEL SONDAGGI S.r.l.

#### Att. SOA n. 16207/17/00 Cat. OS21 Cl. II OS 20B Cl. II OG7 Cl.I

- Sondaggi geognostici
- Esplorazione del sottosuolo con mezzi meccanici
- Prove penetrometriche statiche e dinamiche
- Micropali Iniezioni Tiranti



#### **COMMITTENTE:**

DR. GEOL. S. MIGLIOZZI p/c

AMMINISTRAZIONE COMUNALE DI GIFFONI SEI CASALI

#### **OGGETTO:**

Indagini Geognostiche Propedeutiche alla Realizzazione della Casa dei Saperi e dei Sapori

LOCALITA': Giffoni sei Casali (SA)

ALLEGATI: Colonne e Certificati Stratigrafici.

Documentazione Fotografica.

Certificati delle Prove Penetrometriche Dinamiche Tipo S.P.T.

DATA: Luglio 2014.

Decreto di autorizzazione ministeriale n. 1271 del 08.02.2011







- 1.0 PREMESSA
- 2.0 SONDAGGI GEOGNOSTICI
- 3.0 PRELIEVO CAMPIONI INDISTURBATI
- 4.0 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T
- **5.0 UBICAZIONE INDAGINI**

**ALLEGATI** 

**COLONNE E CERTIFICATI STRATIGRAFICI** 

**DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA** 

CERTIFICATI PROVEPENETROMETRICHE DINAMICHE IN FORO TIPO S.P.T.







#### 1.0 PREMESSA

A seguito dell'incarico ricevuto dal DR. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI p/c AMMINISTRAZIONE COMUNALE DI GIFFONI SEI CASALI l'Impresa TRIVEL SONDAGGI S.r.L. ha eseguito n° 1 sondaggio geognostico a carotaggio continuo con prelievo di campioni indisturbati ed esecuzione di prove penetrometriche dinamiche in foro, tipo S.P.T., relative alla REALIZZAZIONE DELLA CASA DEI SAPERI E DEI SAPORI nel Comune di GIFFONI SEI CASALI (SA) in Loc. SIETI.

#### 2.0 <u>SONDAGGI GEOGNOSTICI</u>

Per l'esecuzione dei sondaggi geognostici, è stata utilizzata un' attrezzatura di perforazione costituita da sonda a rotazione CMV MK 420 F, avente le seguenti caratteristiche:

- attrezzatura a testa di rotazione idraulica
- velocità di rotazione di 300 giri/min
- coppia massima > 420 Kgm
- azionamento oleodinamico
- carro cingolato
- morsa idraulica
- pompa per acqua Bellin MG500L
- · argano idraulico
- carotiere semplice
- carotiere doppio tipo T6
- tubazione metallica di rivestimento diametro 127mm.
- · campionatore Shelby a pareti sottili
- attrezzatura per Standard Penetration Test

Le carote estratte nel corso della perforazione, sono state catalogate in apposite cassette con coperchio apribile munite di setti separatori, fotografate ed analizzate da un geologo.

I certificati relativi alla stesura delle colonne stratigrafiche, sono forniti in appendice e contengono le seguenti informazioni:

- indicazione sul cantiere, committente, numero progressivo,lunghezza del sondaggio, l'inclinazione e la scala grafica;
- profondità dal p.c. dei litotipi e loro descrizione litologica;
- · percentuale di carotaggio;
- diametro del foro, metodo di perforazione e metodo di stabilizzazione;
- eventuale condizionamento dei prefori
- livello di rinvenimento dell'eventuale falda;
- quota e metodologia di prelievo di campioni indisturbati.
- Coordinate dei punti d' indagine espressi nel sistema di riferimento UTM -WGS 84 riferite al loro fuso di appartenenza (FUSO 33)



SUD ISO 9001



#### 3.0 PRELIEVO CAMPIONI INDISTURBATI

Durante l' esecuzione dei sondaggi geognostici, è stato prelevato un campione indisturbato, compatibilmente con la natura dei terreni attraversati , utilizzando un campionatore con fustella a pareti sottili (*Shelby*). La fustella, è costituita da un tubo in acciaio inox con la base tagliente, ed angolo di scarpa compreso tra 4° e 15°, tale da rendere ininfluente il disturbo per effetto delle operazioni di prelievo. All'atto dell' estrazione, la fustella, contenente il campione di terreno prelevato, è stata sigillata con paraffina fusa, al fine di conservare l'umidità naturale, e riposta in luogo idoneo per la conservazione, fino alla spedizione in laboratorio. Su ogni campione è stata affissa una etichetta contenente i dati relativi al Committente dei lavori, al cantiere, alla data del prelievo, alla metodologia di campionamento, alla quota di inizio e fine campionatura.

SONDAGGIO	C.I.	PROFONDITA' DAL P.C.	CAMPIONATORE
SOND 182-14 (S1)	N° 1	1,80-2,20	SHELBY

TAB. 1: CAMPIONI INDISTURBATI PRELEVATI DURANTE LE INDAGINI

#### 4.0 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T.

Nel corso dell' indagine geognostica sono state eseguite prove S.P.T. (*Standard Penetration Test*) seguendo le metodologie previste dalle seguenti norme:

- > A.G.I. Associazione Geotecnica Italiana (Giugno 1977)
- > A.S.T.M. D1586-67(74); D1586-84

Al raggiungimento della quota stabilità, si è provveduto alla misurazione del fondo foro con opportuno scandaglio, per assicurarsi dell'avvenuta pulizia del foro e successivamente, sono state eseguite le prove con la seguente procedura:

- a. impiego di attrezzatura con dispositivo di sganciamento automatico di un maglio, dal peso di 63,5 Kg dall'altezza di 76 cm;
- b. all'estremità della batteria di aste collegata al dispositivo di sganciamento del maglio è stato applicato un campionatore *Raymond* munito di valvola sommitale a sfera; si è provveduto quindi, alla conta dei numeri di colpi, provocati dalla caduta del maglio, necessari per infiggere tre tratti di 15 cm. del campionatore *Raymond*, apribile longitudinalmente ed avente le seguenti caratteristiche:

Diametro esterno = 51 mm.
 Diametro interno = 35 mm.
 Lunghezza = 457 mm.
 Lunghezza scarpa = 76 mm.
 Angolo scarpa = 60°









SONDAGGIO	PROFONDITA' DAL P.C.	S.P.T.	TIPO DI PUNTA
SOND 182-14(S1)	4,70-5,15	27-39-45	CHIUSA
	8,00-8,45	50-RIF/6cm	CHIUSA

TAB. 2: PROVE S.P.T. ESEGUITE DURANTE LE INDAGINI

L'esecuzione delle prove ha seguito le seguenti fasi:

- 1. controllo della quota di prova con opportuno scandaglio;
- 2. posa in opera a fondo foro del campionatore Raymond collegato alla batteria di aste;
- 3. infissione dei tre tratti di 15 cm. contando separatamente il numero di colpi occorrenti;
- 4. estrazione del campionatore con recupero del suo contenuto e sua sigillatura in sacchetti di cellophane.

#### 5.0 COORDINATE DEI PUNTI D' INDAGINE

Le coordinate relative ai punti indagine, sono state rilevate in campagna con GPS, modello TRIMBLE sc, con errore max di circa 2,00 m. Tutte le coordinate sono riferite al sistema geodetico WGS -84 in coordinate piane U.T.M., nel fuso di appartenenza (Fuso 33).

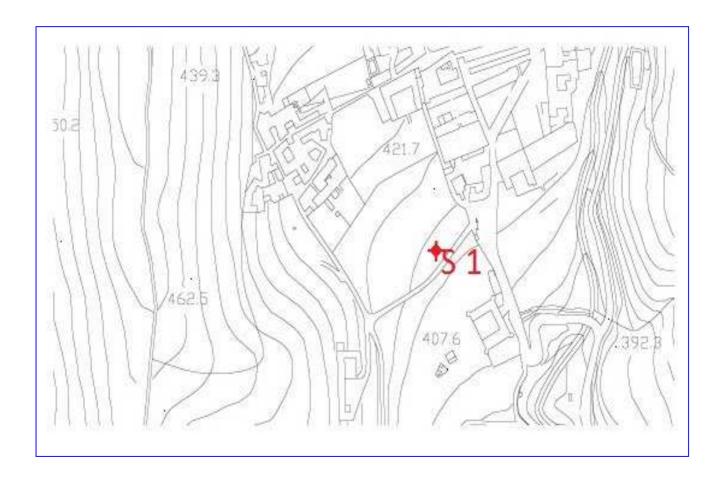
SONDAGGIO	COORDINATE WGS-84-F33	PROFONDITA' DAL P.C.
SOND 182-14 (S1)	4510330,28 E – 2511726,55 N	30,00 m

**TAB. 3**: COORDINATE DELLE INDAGINI









**FIG. 1**: UBICAZIONE DELLE INDAGINI

Tutti i risultati delle indagini e prove su citate, sono riportati negli allegati grafici che compongono il presente fascicolo che si rilascia al committente

Crispano (Na), Luglio 2014







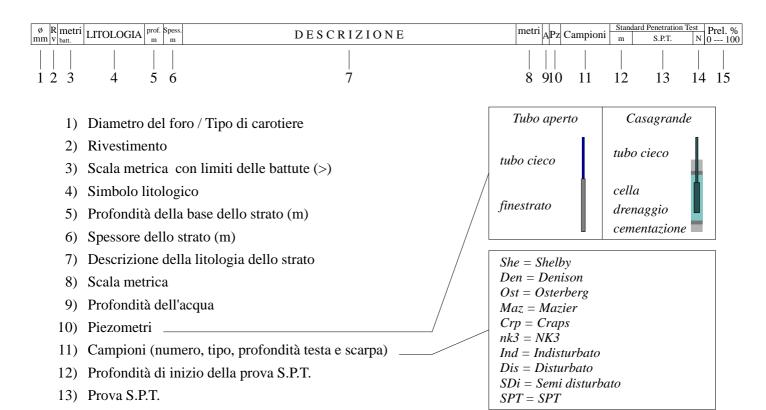
14) Valore di Nspt

15) Percentuale di prelievo (1-10, 11-20, ..., 91-100 %)



Certificato n° 00892 del 24/07/2014	Commessa: 193-14				
Committente: Dr. Geol. S. Migliozzi P/C Amm. Comunale di Giffoni sei Casali. Sondaggio: Sond 182-					
Riferimento: Casa dei Saperi e dei S	Data: 24/07/2014				
Coordinate: 4510330,28 E - 2511726	Quota: 412 m.				
Perforazione: Carotaggio Continuo.		,			

### **LEGENDA STRATIGRAFIA**



Quota: 412 m.





Certificato n° 00892 del 24/07/2014Verbale di accettazione n° 0392 del 24/07/2014Commessa: 193-14Committente: Dr. Geol. S. Migliozzi P/C Amm. Comunale di Giffoni sei Casali.Sondaggio: Sond 182-14Riferimento: Casa dei Saperi e dei Sapori, SietiData: 24/07/2014

Perforazione: Carotaggio Continuo.

Coordinate: 4510330,28 E - 2511726,55 N

SCALA 1:	150			STRATIGRAFIA - Sond 182	<u>2-1</u>	4			Pagin	a 1/	′1	
ø R metri LITO	LOGIA pro	of. Spe	ess. m	DESCRIZIONE	met	ri AF	z Campioni	Standa m	rd Penetration S.P.T.	rest N	Prel	l. % 100
1. 2. 3.		1,5 1 2,0 0	1,5 0,5	Terreno piroclastico di copertura - limi argillosi con incluse pomici bianche e giallastre millimetriche, e elementi calcarei a spigoli vivi, rimaneggiati. Presenza di residui carboniosi a varie quote. Colore marrone. Terreni residuali di contatto con il sub-strato. Limi con argille sabbiose di origine piroclastica; colore rosso - marrone.	1. 2. 3.	200000	1) She < 1.80 2,20	2,2	27-39-45	84_		
4	4	1,0 2	2,0	Calcare e calcare dolomitico fratturata - ghiaia con sabbia con elementi a spigoli vivi centimetrici; colore biancastro.	4.						Ш	
5.5				Calcare dolomitico da fratturato (frammenti ghiaiosi centimetrici a spigoli vivi) a luoghi compatto (solo alcuni strati di 10 - 20 cm); colore grigio.	5. 6. 7.	***************		6,5	50/6cm	Rif		
9		9,0 5	5.0		9.							
10_				Dolomia calcarea fratturata ad elementi centimetrici a spigoli vivi, e a luoghi tettonizzata (sabbia limosa - 19,0 - 19,7 m);	10.	8						
11_				colore grigio	11.							
12_					12.	2						
13_					13.	9						
14_					14.							
15_					15.							
16_					16.							
17_					17.							
18_					18.							
19_					19.							
20_					20	2000						
21_					21.	20000						
22_					22							
23_					23.	8						
24_					24.	200000						
26_					26.	50000						
27_					27.	00000						
28_					28.	200000						
29_					29.	90000						
101 30	30	),0 21	1,0		30	SI I						





Certificato n° 00892 del 24/07/2014

Riferimento: Casa dei Saperi e dei Sapori, Sieti

Verbale di accettazione n° 0392 del 24/07/2014

Commessa: 193-14 C1
Sondaggio: Sond 182-14

Committente: Dr. Geol. S. Migliozzi P/C Amm. Comunale di Giffoni sei Casali.

Data: 24/07/2014

Pagina 1

Fotografie - Pagina 1/2



Cassetta n° 1 - profondità da m 0,00 a m 5,00



Cassetta n° 3 - profondità da m 10,00 a m 15,00



Cassetta n° 2 - profondità da m 5,00 a m 10,00



Cassetta n° 4 - profondità da m 15,00 a m 20,00





Pagina 2

Fotografie - Pagina 2/2

Certificato n° 00892 del 24/07/2014 Verbale di accettazione n° 0392 del 24/07/2014		Commessa: 193-14 C1
Committente: Dr. Geol. S. Migliozzi P/C Amm. Comunale di Giffoni sei Casali.		Sondaggio: Sond 182-14
Riferimento: Casa dei Saperi e dei Sapori, Sieti		Data: 24/07/2014



Cassetta n° 5 - profondità da m 20,00 a m 25,00



Cassetta n° 6 - profondità da m 25,00 a m 30,00



postazione





Autorizzazione del Ministero delle Infrastrutture n. 1271 del 08/02/2011 esecuzione e certificazione di indagini geognostiche, prel evo di campioni e prove in sito art. 59 D.P.R. 380/2001 - Circolare 7619/Src del 08/09/10

CERTIFICATO N°: 00890 del 23/07/2014

VERBALE DI ACCETTAZIONE N°: 0391 del 23/07/2014

DATA DI ESECUZIONE DELLA PROVA: 23/07/2014

COMMESSA: 193-14

SIGLA SONDAGGIO: sond 182-14

SIGLA PROVA S.P.T.: spt 386-14

COMMITTENTE: Dr. Geol. S. Migliozzi P/C Amm. Comunale di Giffoni sei Casali.

RIFERIMENTO: Casa dei Saperi e dei Sapori, Sieti

SONDAGGIO: Sond 182-14

# STANDARD PENETRATION TEST A.S.T.M

PROVA N°: 1 TIPO DI PUNTA: 

APERTA CHIUSA

PERFORAZIONE: Carotaggio continuo.

Profondità		NUMERO DI COLDI	
da m	a m	NUMERO DI COLPI	
2,20	2,35	27	
2,35	2,50	39	
2,50	2,65	45	

NSPT	84

II Responsabile di sito DR. GEOL. ROSARIO GUIDA

Il Direttore
DR. GEOL. ROSARIO GUIDA





Autorizzazione del Ministero delle Infrastrutture n. 1271 del 08/02/2011 esecuzione e certificazione di indagini geognostiche, prel evo di campioni e prove in sito art. 59 D.P.R. 380/2001 - Circolare 7619/Src del 08/09/10

CERTIFICATO N°: 00891 del 23/07/2014

VERBALE DI ACCETTAZIONE N°: 0391 del 23/07/2014

DATA DI ESECUZIONE DELLA PROVA: 23/07/2014

COMMESSA: 193-14

SIGLA SONDAGGIO: sond 182-14

SIGLA PROVA S.P.T.: spt 387-14

COMMITTENTE: Dr. Geol. S. Migliozzi P/C Amm. Comunale di Giffoni sei Casali.

RIFERIMENTO: Casa dei Saperi e dei Sapori, Sieti

SONDAGGIO: Sond 182-14

#### STANDARD PENETRATION TEST A.S.T.M

PROVA N°: 2 TIPO DI PUNTA: 

APERTA CHIUSA

PERFORAZIONE: Carotaggio continuo.

Profondità		NUMERO DI COLPI	
da m	a m	NUMERO DI COLPI	
6,50	6,56	50	

NSPT	RIFIUTO

NOTE:			

II Responsabile di sito DR. GEOL. ROSARIO GUIDA

Il Direttore
DR. GEOL. ROSARIO GUIDA

## Geo Campania s.r.l.

Uff. Amm. Via vicinale Cangiani, 5 80041 - Boscoreale (NA) Sede legale: Via G. Cucci, 96 84014 - Nocera Inf. (SA) tel. 0898591256, fax. 0898593037 **Committente:** Dott. Sergio Migliozzi via Toppola, 23 Giffoni Sei Casali, c.f.: MGLSRG68S25H703L

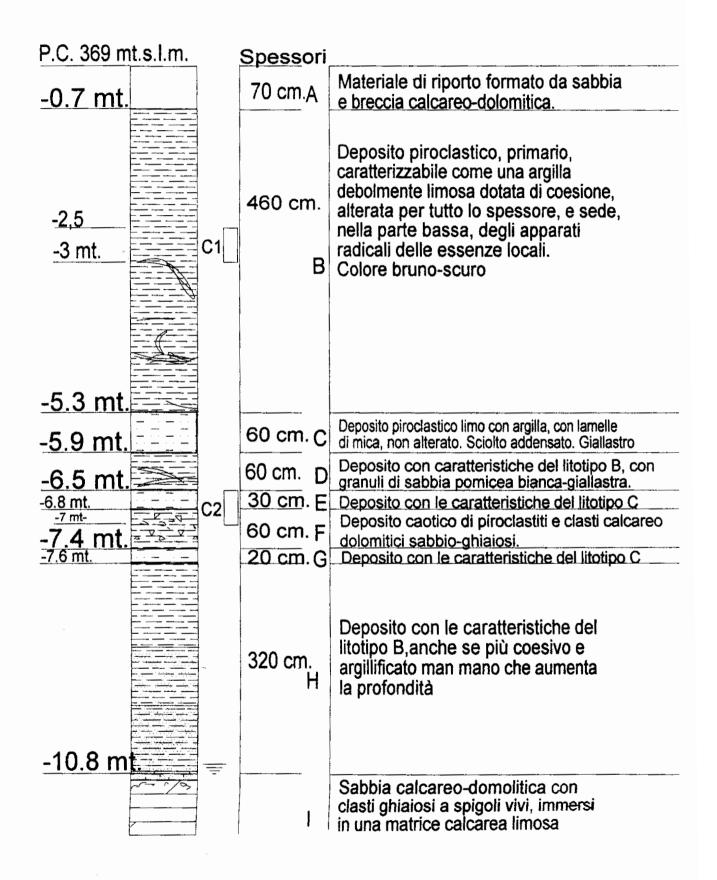
**Opera:** Variante al P.R.G. di Giffoni Sei Casali (SA) P.E.E.P. - Sieti in loc. Sieti, comparti C1a, C2a e C2b

Località: Sieti alto - Giffoni Sei Quota s.l.m.: 392,5 m

Casali (SA)
Sondaggio: Sieti\_1 Profondità:30,0 m

Stratigrafia	9	Spessori (m)	Descrizione	Prof. prelievo		P.T.		ane test
Ollaligrana	Ľ	(m)	B 00011210110	campione e tipo	Prof. (m)	Colpi	Prof. (m)	Valore (kg/cmq)
p.c. ———————————————————————————————————	0,8	2,8	Copertura: coltre superficiale costituita da limo e argilla nel primo metro e settanta e argilla sabbiosa fino a 2,80 m. Colore da beige-marrone	C. indisturbato Sieti_1 C1	1,50 - 1,95	2.6.0	1,30	4,80
2,0			a marrone-rossiccio. A 0,8 m livello di 10 cm di sabbie ghiaiose calcaree	1,10 <del>- 1</del> ,50 m	1,50 - 1,95	3, 6, 8	2,40	6,50
3,0	2,8	1,2	Alterite: coltre di alterazione superficiale	_			2,40	0,50
4,0 —	4,0	1,2	della sottostante formazione carbonatica \dolomitica costituita da sabbia deb. ghiaiosa		3,80 - 4,25	16, 29, 37		
5,0			dolonitica costituita da sabbia deb. gilialosa	<u> </u>				
6,0								
7,0								
8,0					7,50 - 7,95	31, 39, 46		
9,0								
10,0								
11,0 —								
12,0		ש						
13,0		Assenne						
14,0		ASS	<b>Bedrock</b> : formazione carbonatica costituita da dolomia e calcare dolomitico.		13,7 - 14,15	40, 49, 53		
15,0			fortemente fratturate (frantumate) non è stato					
16,0		26,0	possibile, prelevare neppure 10 cm di carota integra.					
17,0								
18,0								
19,0					18,5 - 18,95	46, 58, 68		
						,,		
20,0								
21,0								
22,0								
23,0								
24,0 —								
25,0								
26,0 —					26,0 - 26,24	58, Rif.		
27,0								
28,0								
29,0					29,0 - 29,10	Rif		
30,0	30,0			_	20,0 20,10	I MII.		

# Colonna stratigrafica in via Madonna del Carmine, fraz Sieti di Giffoni Sei Casali (Sa)



### TRIVEL SONDAGGI S.r.l.

- Sondaggi geognostici
- Esplorazione del sottosuolo con mezzi meccanici
- Prove penetrometriche statiche e dinamiche
- Micropali Iniezioni Tiranti





### **COMMITTENTE:**

Dott. Geol. Sergio Migliozzi

### OGGETTO:

Indagini Geognostiche Propedeutiche all'ammodernamento ed ampliamento impianto sportivo comunale Giannattasio in loc. Prepezzano.

**LOCALITA':** Giffoni sei Casali (SA)

**ALLEGATI:** Colonne e Certificati Stratigrafici.

Documentazione Fotografica.

Certificati delle Prove Penetrometriche Dinamiche Tipo S.P.T.

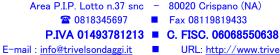
**COMMESSA N.:** 103-15

Aprile 2015 **DATA:** 









URL: http://www.trivelsondaggi.it







- 1.0 PREMESSA
- 2.0 SONDAGGI GEOGNOSTICI
- 3.0 PRELIEVO CAMPIONI INDISTURBATI
- 4.0 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T
- **5.0 UBICAZIONE INDAGINI**

**ALLEGATI** 

**COLONNE E CERTIFICATI STRATIGRAFICI** 

**DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA** 

CERTIFICATI PROVEPENETROMETRICHE DINAMICHE IN FORO TIPO S.P.T.



### 1.0 PREMESSA

A seguito dell'incarico ricevuto dal **DOTT. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI** l'Impresa **TRIVEL SONDAGGI S.r.L.** ha eseguito n° 1 sondaggio geognostico a carotaggio continuo con prelievo di campione indisturbato ed esecuzione di prove penetrometriche dinamiche in foro, tipo S.P.T., relativi **all'ammodernamento ed ampliamento impianto sportivo comunale Giannattasio in loc. <b>Prepezzano n**el Comune di **GIFFONI SEI CASALI (SA).** 

### 2.0 <u>SONDAGGI GEOGNOSTICI</u>

Per l'esecuzione dei sondaggi geognostici, è stata utilizzata un' attrezzatura di perforazione costituita da sonda a rotazione CMV MK 400, avente le seguenti caratteristiche:

- attrezzatura a testa di rotazione idraulica
- velocità di rotazione di 300 giri/min
- coppia massima > 400 Kgm
- · azionamento oleodinamico
- carro cingolato
- morsa idraulica
- pompa per acqua Bellin MG500L
- argano idraulico
- · carotiere semplice
- carotiere doppio tipo T6
- tubazione metallica di rivestimento diametro 127mm.
- campionatore Shelby a pareti sottili
- attrezzatura per Standard Penetration Test

Le carote estratte nel corso della perforazione, sono state catalogate in apposite cassette con coperchio apribile munite di setti separatori, fotografate ed analizzate da un geologo.

I certificati relativi alla stesura delle colonne stratigrafiche, sono forniti in appendice e contengono le seguenti informazioni:

- indicazione sul cantiere, committente, numero progressivo,lunghezza del sondaggio, l'inclinazione e la scala grafica;
- profondità dal p.c. dei litotipi e loro descrizione litologica;
- percentuale di carotaggio;
- diametro del foro, metodo di perforazione e metodo di stabilizzazione;
- eventuale condizionamento dei prefori
- livello di rinvenimento dell'eventuale falda;
- quota e metodologia di prelievo di campioni indisturbati.
- Coordinate dei punti d' indagine espressi nel sistema di riferimento UTM -WGS 84 riferite al loro fuso di appartenenza (FUSO 33)



### 3.0 PRELIEVO CAMPIONI INDISTURBATI

Durante l' esecuzione dei sondaggi geognostici, sono stati prelevati dei campioni indisturbati, a profondità prestabilite, e compatibilmente con la natura dei terreni attraversati, utilizzando un campionatore con fustella a pareti sottili (*Shelby*). La fustella, è costituita da un tubo in acciaio inox con la base tagliente, ed angolo di scarpa compreso tra 4° e 15°, tale da rendere ininfluente il disturbo per effetto delle operazioni di prelievo. All'atto dell' estrazione, la fustella, contenente il campione di terreno prelevato, è stata sigillata con paraffina fusa, al fine di conservare l'umidità naturale, e riposta in luogo idoneo per la conservazione, fino alla spedizione in laboratorio. Su ogni campione è stata affissa una etichetta contenente i dati relativi al Committente dei lavori, al cantiere, alla data del prelievo, alla metodologia di campionamento, alla quota di inizio e fine campionatura.

SONDAGGIO	C.I.	PROFONDITA' DAL P.C.	CAMPIONATORE
SOND-063-15	N° 1	1.50 - 2.00	SHELBY

TAB. 1: CAMPIONI INDISTURBATI PRELEVATI DURANTE LE INDAGINI

### 4.0 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T.

Nel corso dell' indagine geognostica sono state eseguite prove S.P.T. (*Standard Penetration Test*) seguendo le metodologie previste dalle seguenti norme:

- A.G.I. Associazione Geotecnica Italiana (Giugno 1977)
- > A.S.T.M. D1586-67(74); D1586-84

Al raggiungimento della quota stabilità, si è provveduto alla misurazione del fondo foro con opportuno scandaglio, per assicurarsi dell'avvenuta pulizia del foro e successivamente, sono state eseguite le prove con la seguente procedura:

- a. impiego di attrezzatura con dispositivo di sganciamento automatico di un maglio, dal peso di 63,5
   Kg dall'altezza di 76 cm;
- b. all'estremità della batteria di aste collegata al dispositivo di sganciamento del maglio è stato applicato un campionatore *Raymond* munito di valvola sommitale a sfera; si è provveduto quindi, alla conta dei numeri di colpi, provocati dalla caduta del maglio, necessari per infiggere tre tratti di 15 cm. del campionatore *Raymond*, apribile longitudinalmente ed avente le seguenti caratteristiche:



Diametro esterno = 51 mm.
 Diametro interno = 35 mm.
 Lunghezza = 457 mm.
 Lunghezza scarpa = 76 mm.
 Angolo scarpa = 60°

SONDAGGIO	PROFONDITA' DAL P.C.	S.P.T.	<i>N</i> ° <i>S.P.T.</i>	TIPO DI PUNTA
(SOND-063-15)	2.00-2.45	10-5-5	10	APERTA
(SOND-063-15)	5.00-5.45	7-25-7	32	APERTA
(SOND-063-15)	10.50-10.95	10-7-6	13	APERTA
(SOND-063-15)	15.00-15.45	13-17-15	32	APERTA

TAB. 2: PROVE S.P.T. ESEGUITE DURANTE LE INDAGINI

L'esecuzione delle prove ha seguito le seguenti fasi:

- 1. controllo della quota di prova con opportuno scandaglio;
- 2. posa in opera a fondo foro del campionatore Raymond collegato alla batteria di aste;
- 3. infissione dei tre tratti di 15 cm. contando separatamente il numero di colpi occorrenti;
- 4. estrazione del campionatore con recupero del suo contenuto e sua sigillatura in sacchetti di cellophane.

### 12.0 COORDINATE DEI PUNTI D' INDAGINE

Le coordinate relative ai punti indagine, sono state rilevate in campagna con GPS, modello TRIMBLE sc, con errore max di circa 2,00 m. Tutte le coordinate sono riferite al sistema geodetico WGS -84 in coordinate piane U.T.M., nel fuso di appartenenza (Fuso 33)

SONDAGGIO	COORDINATE WGS-84-F33	PROFONDITA' DAL P.C.
(SOND-063-15)	4508366 N- 490969 E	30,00 m

**TAB. 3**: COORDINATE DELLE INDAGINI

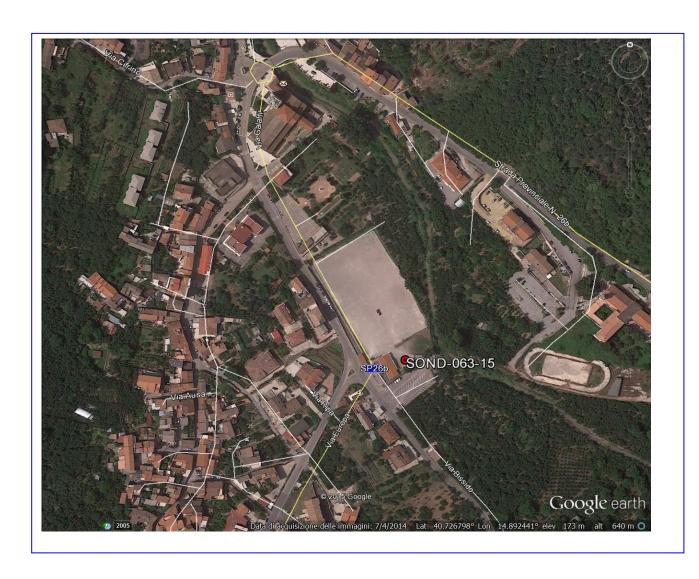


FIG. 1: UBICAZIONE DELLE INDAGINI

Tutti i risultati delle indagini e prove su citate, sono riportati negli allegati grafici che compongono il presente fascicolo che si rilascia al committente

Crispano (Na), Aprile 2015

Quota:



Coordinate:



Certificato n° 00483 del 30/03/2015	Verbale di accettazione n° 0203 del 30/03/20	15 Commessa: 103-15
Committente: DOTT. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI		Sondaggio: SOND-063-15
Riferimento: GIFFONI SELCASALI (SA) LOC PREPE	77ANO	Data: 30/04/2015

Perforazione: CAROTAGGIO CONTINUO

SCALA 1:150	STRATIGRAFIA - SOND	<u>-063-15</u>	Pagina 1/1
ø R metri LITOLOGIA prof. Spess.	DESCRIZIONE	Prel. % A Campioni m	andard Penetration Test S.P.T. N Pt RP RQD % 0 100
1_ 1_ 1_ 1_5	Terreno vegetale limo-sabbioso debolmente ghiaioso colore marrone scuro.	1) She < 1,50 2,00	
3,9 2,4	Limo sabbioso debolmente ghiaioso colore marrocino.	2,00 2,00	0 10-5-5 10 A
5_ 6_	Ghiaie e ciottoli eterometrici ed eterogenei subarrotondati in matrice sabbioso-limosa colore grigiastro.	5,0	7-25-27 52 A
7- 8- 9- 1	Ghiaie eterometriche ed etrogenee subarrotondate in		
10_ 11_ 12_ 12,0 3,2	Ghiaie eterometriche ed etrogenee subarrotondate in matrice limosa-sabbiosa colore marrone chiaro.	10,5	5 10-7-6 13 C
13. 14.	Ghiaie eterometriche ed eterogenee subarrotondate in matrice sabbioso-limosa colore grigio.		
15_ 15,7 1,5	Limo debolmente sabbioso con rara ghiaia. Colore beige.	15,0	) 13-17-15 32 C
16_ 17_ 18_ 19	Limo debolmente ghiaioso colore marrone.		
20.0 4,3			
21	Ghiaie eterometriche in matrice sabbiosa.		
2222,0 0,7	Sabbie limose debolmente ghiaiose colore beige.  Alternanze di sabbie limose e limi sabbiosi. Colore		
23.	marrone rossastro.		
25_1 25_1	Limo sabbioso con ghiaia. Colore beige.		
26_ 27_ 27_ 27_			
28_			
101 30 30.0 5.6			



Committente: DOTT. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI Sondaggio: SOND-063-15

Riferimento: GIFFONI SEI CASALI (SA) LOC. PREPEZZANO Data: 30/04/2015

Fotografie - Pagina 1/1 Pagina 1



**POSTAZIONE** 



Cassetta nº 2 - profondità da m 5,00 a m 10,00



Cassetta nº 4 - profondità da m 15,00 a m 20,00



Cassetta nº 6 - profondità da m 25,00 a m 30,00



Cassetta nº 1 - profondità da m 0,00 a m 5,00



Cassetta n° 3 - profondità da m 10,00 a m 15,00



Cassetta nº 5 - profondità da m 20,00 a m 25,00

## £ 0/

	L.	Dzuajou	•		200			
					.g.1.g o	Pian	:OYO	ОЛУТ
	ou	Prepezza	étiles	ali, loc	oni sei Cas	MiD:	V. <b>I.</b> [7]	7007
		osario	Di B	.A .lo	Dr. ge	LENLE	LLIW	NOO
SONDYCCIO No	<b>KYŁICY</b> DET	KATIG	$\overline{LS}$	VNN	COTO			

		1	20.00					
• ·			,					
,	J. J.	6.4.	· ·					
	<i>#</i> , (	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1						
The second second second		1861				!	:	
		I4.00		·				•
			1 de la companya de l				-	
			₹					
dati con matrice limoso-argillosa	000 00000		11.00					
di natura calcareo-doiomitica e caicareo marnosa a spigoli leggeramente arroton	000,000	- 5	:					
CHIVIV CON BLOCCHI:	0000	7.60	OF.6				i	
	00 0° 00 0		070					
·	[		1				4 4 <del>4</del> 1	
a spigoli vivi, addensata, a matrice	000 0 000	. 0 <del>1</del> 2			* .	1. 7		i territa 
CHIPIA E BLOCCHI CALCAREI	0 0	(0.14)		77			111	1 : 1
	00000	120	00 L	"	W	_		
	000000		N :					
	0000000							
morros em nogide n a namana numini in	000000000000000000000000000000000000000	3.50						alsia.
			1					1.17
		05.0	0ς ε			1.1		. 13
	٥, ٥, ١٥, ١٥		3.00					
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			***					
con matrice sabbioso-iumosa, puociasuca	P6 300 P6 30							11
		2.70				· .		
BRECCIAME DI RIPORTO		04.0	02.0				÷	
				51	SI	SI		
Idilolii		(·m ni)	(u ui)				οN	O'F
	STRATIGRAFIA	צנגסנו	1 401 011	1 11	Coll	1/	CAMP	101
	GHIAIA SABBIOSA CALCAREA:  con matrice sabbioso-limosa, piroclastica GHIAIA CALCAREA: addensata di natura calcarea e a spigoli arrotondati dolomitica farinosa dolomitica farinosa dolomitica farinosa di natura calcareo-dolomitica e calcareo	CHIAIA SABBIOSA CALCAREA:  con matrice sabbioso-limosa, piroclastica  CHIAIA CALCAREA: addensata  di natura calcarea e a spigoli arrotondati  a spigoli vivi, addensata, a matrice  dolomitica farinosa  dolomitica farinosa	O 70  O 70  O 70  GHIAIA SABBIOSA CALCAREA:  OHIAIA SABBIOSA CALCAREA:  CHIAIA CON BLOCCHI:  CHIAIA CON BLOCCHI:  A spigoli vivi, addensata, a matrice di natura calcarea e a spigoli arrotondati  A spigoli vivi, addensata, a matrice dolomitica farinosa  A spigoli reggeramente arrotondi natura calcarea e a spigoli procesara.	0.70  2.70  3.00	11.00  12.00  11.00  12.00  11.00  12.00  12.00  12.00  12.00  12.00  12.00  13.00  14.00  11.00  12.00  14.00  14.00  14.00  14.00  14.00	3.00  3.00	1   1   1   1   1   1   1   1   1   1	1   17   27   2   20   20   20   20   20   20

### TRIVEL SONDAGGI S.r.l.



### Att. SOA n.8850/17/00 Cat. OS21 Cl. III

- Sondaggi geognostici
- Esplorazione del sottosuolo con mezzi meccanici
- Prove penetrometriche statiche e dinamiche
- Micropali Iniezioni Tiranti



### COMMITTENTE:

DOTT. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI

### **OGGETTO:**

INDAGINI GEOGNOSTICHE PER VARIANTI AL PRG E PUC

LOCALITA': GIFFONI SEI CASALI (SA) - LOC. CAPITIGNANO

**ALLEGATI:** COLONNE E CERTIFICATI STRATIGRAFICI

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA

CERTIFICATI DELLE PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE TIPO S.P.T.

DATA: SETTEMBRE 2013

### Decreto di autorizzazione ministeriale n. 1271 del 08.02.2011









- 1.0 PREMESSA
- 2.0 SONDAGGI GEOGNOSTICI
- 3.0 PRELIEVO CAMPIONI INDISTURBATI
- 4.0 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T
- **5.0 UBICAZIONE INDAGINI**

### **ALLEGATI**

**COLONNE E CERTIFICATI STRATIGRAFICI** 

**DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA** 

CERTIFICATI PROVEPENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T.



### 1.0 PREMESSA

A seguito dell'incarico ricevuto dal **DOTT. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI** l'Impresa **TRIVEL SONDAGGI S.r.L.** ha eseguito n° 1 sondaggio geognostico a carotaggio continuo con prelievo di campione indisturbato ed esecuzione di prove penetrometriche dinamiche in foro, tipo S.P.T., relativi al progetto "INDAGINI GEOGNOSTICHE PER VARIANTI AL PRG E PUC" nel Comune di GIFFONI SEI CASALI (SA) in Loc. PREPEZZANO.

### 2.0 <u>SONDAGGI GEOGNOSTICI</u>

Per l'esecuzione dei sondaggi geognostici a carotaggio continuo è stata utilizzata attrezzatura di perforazione costituita da una sonda a rotazione CMV K 400 F avente le seguenti caratteristiche:

- attrezzatura a testa di rotazione idraulica
- velocità di rotazione di 300 giri/min
- coppia massima > 400 Kgm
- · azionamento oleodinamico
- carro cingolato
- morsa idraulica
- pompa per acqua Bellin MG500L
- · argano idraulico
- carotiere semplice
- carotiere doppio tipo T6
- tubazione metallica di rivestimento diametro 127mm.
- · campionatore Shelby a pareti sottili
- attrezzatura per Standard Penetration Test

Le carote estratte nel corso della perforazione sono state catalogate in apposite cassette con coperchio apribile munite di setti separatori, fotografate ed analizzate da un geologo.

I certificati relativi alla stesura delle colonne stratigrafiche sono forniti in appendice e contengono le seguenti informazioni:

- indicazione sul cantiere, committente, numero progressivo,lunghezza del sondaggio, l'inclinazione e la scala grafica;
- profondità dal p.c. dei litotipi e loro descrizione litologica;
- · percentuale di carotaggio;
- diametro del foro, metodo di perforazione e metodo di stabilizzazione;
- livello di rinvenimento dell'eventuale falda:
- quota e metodologia di prelievo di campioni indisturbati.



### 3.0 <u>Prelievo Campioni indisturbati</u>

Nel corso della campagna indagini geognostiche si è provveduto al prelievo di campioni indisturbati, laddove i terreni attraversati lo permettevano, utilizzando un campionatore con fustella a pareti sottili (*Shelby*). La fustella contenente il campione di terreno estratto è costituita da un tubo in acciaio inox con la base tagliente e con angolo di scarpa compreso tra 4° e 15°, tale da rendere ininfluente il disturbo per effetto delle operazioni di prelievo. La fustella contenente il campione di terreno all'atto della estrazione è stata separata dal campionatore e sigillata con paraffina fusa allo scopo di conservarne l'umidità naturale e riposta in luogo idoneo alla conservazione, fino alla spedizione in laboratorio. Su ogni campione è stata affissa una etichetta contenente i dati relativi al Committente, al cantiere, alla metodologia, alla quota di inizio e fine ed alla data del prelievo.

SONDAGGIO	C.I.	PROFONDITA' DAL P.C.	CAMPIONATORE
SOND-171-13 (S2)	N° 1	4,50-5,00	SHELBY

TAB. 1: RIEPILOGATIVA DEI CAMPIONI INDISTURBATI

### 4.0 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T.

Nel corso dei sondaggi geognostici sono state eseguite prove S.P.T. (*Standard Penetration Test*) seguendo le metodologie previste dalle seguenti norme:

- ➤ A.G.I. Associazione Geotecnica Italiana (Giugno 1977)
- > A.S.T.M. D1586-67(74); D1586-84

All'atto del raggiungimento della quota stabilita, si è provveduto alla misurazione del fondo foro con opportuno scandaglio per assicurarsi dell'avvenuta pulizia del foro e successivamente sono state eseguite le prove con la seguente procedura:

- a. impiego di attrezzatura con dispositivo di sganciamento automatico di un maglio dal peso di 63,5 Kg dall'altezza di 76 cm;
- b. all'estremità della batteria di aste collegata al dispositivo di sganciamento del maglio è stato applicato un campionatore *Raymond* munito di valvola sommitale a sfera; si è provveduto quindi, alla misurazione del numero di colpi del maglio necessari per infiggere tre tratti di 15 cm. del campionatore *Raymond*, apribile longitudinalmente ed avente le seguenti caratteristiche:

Diametro esterno
 Diametro interno
 Lunghezza
 Lunghezza scarpa
 Angolo scarpa
 51 mm.
 457 mm.
 76 mm.
 60°

5



SONDAGGIO	PROFONDITA' DAL P.C.	S.P.T.	<i>N</i> <sup>•</sup> <i>S.P.T.</i>	TIPO DI PUNTA
SOND-171-13 (S1)	5,00-5,45	1-3-2	5	APERTA
SOND-171-13 (S2)	10,00-10,45	5-7-7	14	CHIUSA
SOND-171-13 (S3)	15,00-15,45	12-10-15	25	CHIUSA

TAB. 2: RIEPILOGATIVA DELLE PROVE S.P.T.

L'esecuzione delle prove ha seguito le seguenti fasi:

- 1. controllo della quota di prova con opportuno scandaglio;
- 2. posa in opera a fondo foro del campionatore Raymond collegato alla batteria di aste;
- 3. infissione dei tre tratti di 15 cm. contando separatamente il numero di colpi occorrenti;
- 4. estrazione del campionatore con recupero del suo contenuto e sua sigillatura in sacchetti di cellophane.

### 5.0 UBICAZIONE INDAGINI

Le coordinate relative all' ubicazione delle indagini, sono state rilevate in campagna con GPS, modello TRIMBLE sc, con errore max di circa 2,00 m. Tutte le coordinate sono riferite al sistema geodetico WGS -84 in coordinate piane U.T.M., nel fuso di appartenenza (Fuso 33)

SONDAGGIO	COORDINATE WGS-84-F33	PROFONDITA' DAL P.C.		
SOND-171-12 (S2)	4508080 m N- 0490860 m E	30,00 m		

TAB. 3: RIEPILOGATIVA DELLE COORDINATE DELLE INDAGINI



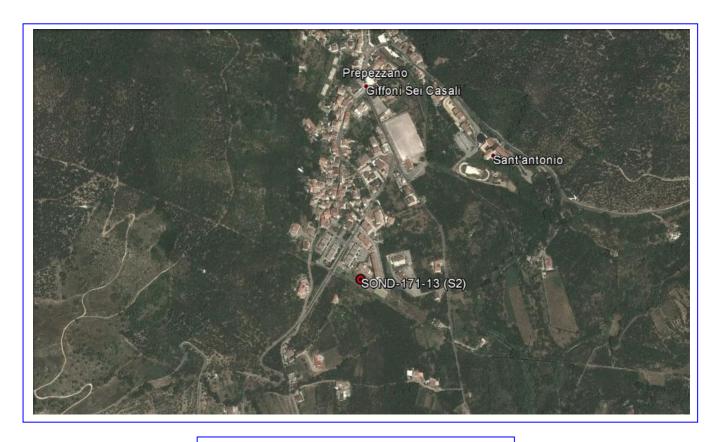


FIG. 1: UBICAZIONE DELLE INDAGINI

Tutti i risultati delle indagini e prove su citate, sono riportati negli allegati grafici che compongono il presente fascicolo che si rilascia al committente

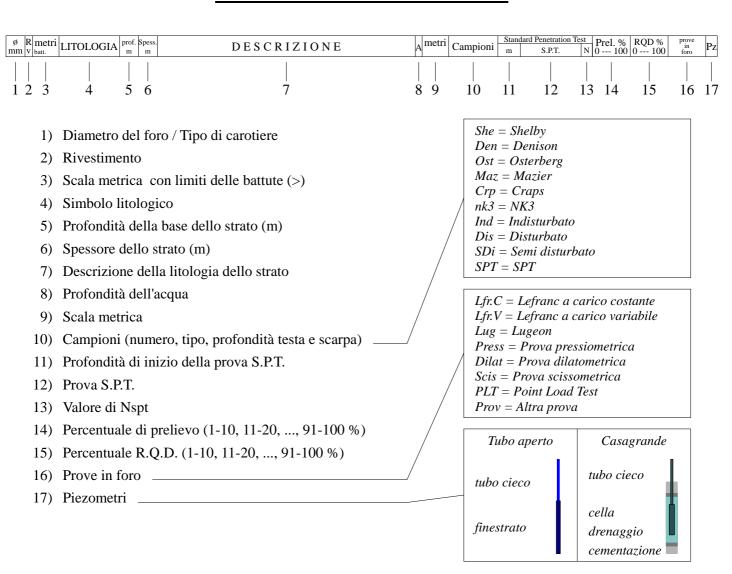
Crispano (NA), settembre 2013





Certificato n° 00759 del 16/07/2013Verbale di accettazione n° 0405 del 16/07/2013Commessa: 193-13Committente: DOTT. SERGIO MIGLIOZZISondaggio: SOND-171-13 (S2)Riferimento: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-PREPEZZANO (SA)Data: 16/07/2013Coordinate: 4508080 m N0490860 m EQuota: 172m s.l.m.Perforazione: CAROTAGGIO CONTINUO

### **LEGENDA STRATIGRAFIA**







Committente: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI Sondaggio: SOND-171-13 (S2)

Riferimento: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-PREPEZZANO (SA)

Coordinate: 4508080 m N 0490860 m E Quota: 172m s.l.m.

Perforazione: CAROTAGGIO CONTINUO

SCALA 1:165	STRATIGRAFIA - SONI	D-171-13 (S2)	Pagina 1/1
$\left[ \begin{array}{c c} \emptyset & R \\ mm & v \end{array} \right] \underset{batt.}{metri} \left[ LITOLOGIA \right] \\ \left[ \begin{array}{c c} prof. \\ m \end{array} \right] \underset{m}{Spess.}$	DESCRIZIONE	A metri Campioni Standard Penetration m S.P.T.	N   Prel. %   RQD %   Prove in foro   Pz
1_ 2_ 3_ 3.0 3.0 3.0	Coltre superficiale, limosa debolmente argillo-sabbiosa, di colore marrone, con sottili lenti pomicee alterate, giallo-arancio, millimetriche, tra 0,9÷1,10m	1_3 2_3 3.8	
4. 5. 6.	Argilla e limo colluviale. di colore marrone con tracce carboniose e pomici millimetriche, alterate, giallo-arancio	4_ 5_ 1) She < <sup>4,50</sup> 5_ 6_	5
7_	Ghiaia con sabbia e/o sabbia con ghiaia (clasti calcareo-dolomitici, raramente marnosi, subarrotondati), di colore beige-rossastra, a luoghi grigia	7_ 8_ 9_ 10_ 11_ 11_ 12_ 13_	14
14. 15. 15. 15.7 2.0	Sabbia monogranulare, da fine a grossolana, debolmente ghiaiosa con matrice limosa rossastra, passante a grigiastra	14_1 15_1 15_1 15,0 12-10-15	25
16_ 17_ 17.0 1.3	Limo sabbioso, di colore marrone-grigiastro, con livello di travertino giallo, alterato, tra 16,90÷17,00m dal p.c.	16_ 17_	
19_	Ghiaia limosa (clasti carbonatici con ø fino a 7cm, subarrotondati), di colore marrone, con intercalato livello limo-ghiaioso (18,00÷18,40m)	18. <b>5</b> 19. <b>5</b>	
20.0 3.0	Limo con ghiaia sabbiosa, grigia, passante a colorazione marrone	20_ <b>5</b> 21_ <b>5</b>	
22 23 23 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20		22_	
24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 2	Ghiaia, in matrice limosa, beige-grigiastra, con intercalati: livello limo-sabbioso (25,00÷25,60m); livello di travertino biancastro (25,60÷26,00m); livello sabbioso beige-marrone (28,40÷29,10m)	24_ 25_ 26_ 27_	
28. 29. 29. 29. 30.0 6.0		28_ 29_ 30	

Durante la perforazione si è rinvenuta acqua di presumibile falda, la cui misurazione certa è possibile solo dopo l'installazione di tubazione piezometrica





Certificato nº 00759 del 16/07/2013 Verbale di accettazione n° 0405 del 16/07/2013 Commessa: 193-13

Committente: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI Sondaggio: SOND-171-13 (S2)

Riferimento: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-PREPEZZANO (SA) Data: 16/07/2013

Fotografie - Pagina 1/1 Pagina 1



Cassetta nº 1 - profondità da m 0,00 a m 5,00



Cassetta nº 3 - profondità da m 10,00 a m 15,00



Cassetta n° 5 - profondità da m 20,00 a m 25,00



Postazione



Cassetta n° 2 - profondità da m 5,00 a m 10,00



Cassetta nº 4 - profondità da m 15,00 a m 20,00



Cassetta n° 6 - profondità da m 25,00 a m 30,00





Autorizzazione del Ministero delle Infrastrutture n. 1271 del 08/02/2011 esecuzione e certificazione di indagini geognostiche, prelevi di campioni e prove in sito art. 59 D.P.R. 380/2001 - Circolare 7619/STC del 08/09/10

CERTIFICATO N°: 00756 del 16/07/2013

VERBALE DI ACCETTAZIONE N°: 0405 del 16/07/2013

DATA DI ESECUZIONE DELLA PROVA: 16/07/2013

COMMESSA: 193-13

SIGLA SONDAGGIO: SOND-171-13

SIGLA PROVA S.P.T.: SPT-226-13

COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

RIFERIMENTO: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-PREPEZZANO (SA)

SONDAGGIO: SOND-171-13 (S2)

## STANDARD PENETRATION TEST A.S.T.M.

PROVA N°: 1 TIPO DI PUNTA: 

APERTA CHIUSA

PERFORAZIONE: CAROTAGGIO CONTINUO

ondità	NUMERO DI COLPI		
a m	NUMERO DI COLPI		
5,15	1		
5,30	3		
5,45	2		
	a m 5,15 5,30		

NSPT	5

NOTE:			

Il Responsabile di sito
DOTT. GEOL. ROSARIO GUIDA

Il Direttore
DOTT. GEOL. ROBERTO ROLANDI





Autorizzazione del Ministero delle Infrastrutture n. 1271 del 08/02/2011 esecuzione e certificazione di indagini geognostiche, prelevi di campioni e prove in sito art. 59 D.P.R. 380/2001 - Circolare 7619/STC del 08/09/10

CERTIFICATO N°: 00757 del 16/07/2013

VERBALE DI ACCETTAZIONE N°: 0405 del 16/07/2013

DATA DI ESECUZIONE DELLA PROVA: 16/07/2013

COMMESSA: 193-13

SIGLA SONDAGGIO: SOND-171-13

SIGLA PROVA S.P.T.: SPT-227-13

COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

RIFERIMENTO: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-PREPEZZANO (SA)

SONDAGGIO: SOND-171-13 (S2)

## STANDARD PENETRATION TEST A.S.T.M.

PROVA N°: 2 TIPO DI PUNTA: APERTA O CHIUSA

PERFORAZIONE: CAROTAGGIO CONTINUO

Prof	ondità	NUMERO DI COLPI		
da m	a m	NOWIERO DI COLPI		
10,00	10,15	5		
10,15	10,30	7		
10,30	10,45	7		

Nept	14
NSF I	17

NOTE:		

Il Responsabile di sito
DOTT. GEOL. ROSARIO GUIDA

II Direttore
DOTT. GEOL. ROBERTO ROLANDI





Autorizzazione del Ministero delle Infrastrutture n. 1271 del 08/02/2011 esecuzione e certificazione di indagini geognostiche, prelevi di campioni e prove in sito art. 59 D.P.R. 380/2001 - Circolare 7619/STC del 08/09/10

CERTIFICATO N°: 00758 del 16/07/2013

VERBALE DI ACCETTAZIONE N°: 0405 del 16/07/2013

DATA DI ESECUZIONE DELLA PROVA: 16/07/2013

COMMESSA: 193-13

SIGLA SONDAGGIO: SOND-171-13

SIGLA PROVA S.P.T.: SPT-228-13

COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

RIFERIMENTO: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-PREPEZZANO (SA)

SONDAGGIO: SOND-171-13 (S2)

## STANDARD PENETRATION TEST A.S.T.M.

PROVA N°: 3 TIPO DI PUNTA: APERTA O CHIUSA

PERFORAZIONE: CAROTAGGIO CONTINUO

Profe	Profondità						
da m	a m	NUMERO DI COLPI					
15,00	15,15	12					
15,15	15,30	10					
15,30	15,45	15					

NSPT	25
1-01 1	

NOTE:			

Il Responsabile di sito
DOTT. GEOL. ROSARIO GUIDA

II Direttore
DOTT. GEOL. ROBERTO ROLANDI

#### Committente: Dott. Sergio Migliozzi via Toppola, 23 Giffoni Sei Casali, Geo Campania s.r.l. c.f.: MGLSRG68S25H703L Uff. Amm. Via vicinale Cangiani, 5 Opera: Adeguamento geognostico al D.M. 14/01/2008 per il progetto di C7 realizzazione di un auditorium comunale 80041 - Boscoreale (NA) Località: Capitignano - Giffoni sondaggio: Auditorium\_3 Sede legale: Via G. Cucci, 96 Sei Casali (SA) 84014 - Nocera Inf. (SA) Data: marzo 2008 Quota s.l.m.: 224,5 m Profondità: 34,0 m tel. 0898591256, fax. 0898593037 Falda Spessori Prof. prelievo Poket vane test Stratigrafia Descrizione campione e Valore (m) Prof. (m) Prof. (m) Colpi tipo (kg/cmq) p.c. Copertura: coltre superficiale costituita da limo e argilla nel primo metro e quaranta e argilla sabbiosa fino a 4,00 m. Colore da marrone a 1,4 marrone-rossiccio. 2,0 4,0 2,70 - 3,15 4, 5, 7 3,0 4,0 4,0 C. indisturbato Colluvium piroclastico argilloso: C1 5,0 terreni misti costituiti da argille in posto e 2,0 5,40 - 5,85 piroclastiti sabbio limose, con presenza di 6.0 6,0 concentrazioni di particelle micacee in piccoli Coltre argillosa: coltre di alterazione superficiale della sottostante formazione 8,0 4,4 argillosa costituita prevalentemente da argilla 9,0 beige - azzurra, a luoghi limosa e a luoghi 9,40 - 9,85 debolmente ghiaiosa (ad elementi calcarei e 8, 14, 17 10,0 dolomitici). 10.4 Trovanti: Grossi trovanti costituiti da calcare 11,0 dolomitico, intervallati da livelli pluridecimetrici di 12,0 argille ghiaiose grige e grigio - plumbee. 3,6 13,3 - 13,50 47, Rif. 14,0 14,0 Bedrock: Argille da debolmente ghiaiose a sabbiose, a luoghi scagliose, 15,0 tra 24,5 e 26,0 livello di sabbia calcarea 16,0 tra 28,3 e 30,6 intercalazione di vari blocchi 17,0 calcareo - dolomitici, colore: grigio - plumbeo e grigio - azzurro 18,0 19.0 20,0 21,0 21,0-21,45 38, 41, 42 22,0 23.0 20,0 24.0 25,0 26,0 27.0 28.0 29,0 30,0 31,5 - 30,75 58, Rif. 31,0 32.0 33,0 34,0

	o di Geolog oppola 23 (						
	LITÀ: CAPI ITTENTE:AI		UNALE				SONDAGGIO :SI QUOTA CAMP. :2.5-3M OPERA:AUDITORIUM_SALA CINEMAT.
(m) PROF.	STRATIGR.	SPESS.	FALD.	S.P. prof.		PREL. CAMP.	DESCRIZIONE LITOTIPI PRESENTI
0.5 <u> </u>		2.2					COLTRE AGRARIA DI COLORE MARRONE SCURO CON VENATURE ROSSASTRE SEGNO QUESTO DI PRESENZA DI OSSIDAZIONE. VI È LA PRESENZA INOLTRE DI PARTICELLE MICACEE E DI RARE POMOCI GIALLE. SONO INOLTRE PRESENTI FRUSTOLI E SOSTANZA ORGANICA OSSIDATI.
2.5 _ 3 _ 3.5 _ 4 _ 4.5 _ 4.5		3	<b>▽</b>	3'.00	5 14 18	C1	ARGILLA CON LIMO DI COLORE ROSSASTRO-PAGLIERINO E CON VENATURE NERE E BLUASTRE; SI NOTA INOLTRE LA PRESENZA DI SOSTANZA CARBONIOSA
5 5.2 5.5 _		0.5		5.7	rifiuto		LIMI SABBIOSI DI COLORE BEIGE CON ALTA PERCENTUALE DI ARGILLA E PRESENZA DI CLASTI GHIAIOSI.
6.5 _ 7 <sub>7.1</sub> —							GHIAIA IN MATRICE LIMO-SABBIOSA DI COLORE BEIGE; I CLASTI SONO DI NATURA CALCAREA E MARNOSA
7.5 _							MARNA: ALTERNANZA DI MARNA, DI ARGILLE FINEMENTE FOLIETTATE E DI LIVELLI CALCAREO - DOLOMITICI, CON STRUTTURA DEPOSIZIONALE ORIZZONTALE

Studio di Geologia Applicata del Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA) tel. 089881944

LOCALITÀ: CAPITIGNANO

SONDAGGIO:S2 QUOTA CAMPIONE 3.5-4.0 M

OPERA-AUDITORIUM-SALA CINEMATOCRAFICA

COMMITTENTE: AMM. COMUNALE							OPERA:AUDITORIUM-SALA CINEMATOGRAFICA
PROF.	STRATIG.	SPES.	FALDA	S.P.	T.	PREL. CAMP.	DESCRIZIONE LITOTIPI PRESENTI
 1 1.5		1.6M					COLTRE AGRARIA DI COLORE MARRONE SCURO CON VENATURE ROSSASTRE PER LA PRESENZA DI OSSIDAZIONE.SI NOTA LA PRESENZA DI PART. MICACEE E DI POMICI GIALLE.
2 2.T		I.IM					ARGILLE LIMOSE DI COLORE ROSSO AL TOP CON VENATURE MARRONI E BLUASTRE E STRIATURE NERE: VI È INOLTRE ANCHE PRESENZA DI SOSTANZA CARBONIOSA.
3		1.6M		4m	16 21	3.50 C2 4.00	GHIAIA SABBIOSA A MATRICE LIMOSA CON SFUMATURE BLUASTRE E PAGLIERINO.
4.3 - 5	00000	0.9M		5.7	<del>26</del> 38	4.00	GHIAIA SABBIOSA SCIOLTA DI NATURA MARNOSA E DI COLORE ROSSO SPIGOLI VIVI.
5.2 5.7	+ + + + +	0.5M		м	RIFI	J.	SABBIE LIMO-ARGILOSE DI VARIO COLORE
7 8							GHIAIA CALCARO-MARNOSA A SPIGOLI VIVI, IN MATRICE SABBIO- LIMOSA, DI COLORE DA MARRONE ROSSASTRO A GRIGIO;
9		4.8m					
11		0.7m					GHIAIA IN MATRICE LIMOSA OSSIDATA.
  12  -  13		2.3m					SABBIA LIMOSA A STRUTT <b>URA CHOCENEA.</b> DI COLORE CON VENATURE NERD - DEIGE-PAGLERINO. SI RILEVA INOLTRE LA PRESENZA DI CLASTI MARIODI
13.5 — 14		1.5M					SABBIA GHIAIAOSA BI COLONE MANRONE A SPIGOLI ARROTONDATI



II responsabile tecnico			esenti	marrone con rare pomici miste	one con venature azzurre, nerastre e gialle. iaiosa	tro . ghiaioso		Alternanze di marne argillose e marne, colore marrone con venature rossastre e giallastre. G.S.: Ghiaia argillosa da 9.0 a 10.0 m livello marnoso fratturato (ghiaia scar. argillosa)	gille di colore grigio - scuro.	ssitura scagliosa.	ilomitico, con argille grigio scuro rgillosa	tessitura scagliosa.	scuro a tessitura scagliosa. a di blocchi calcareo - dolomitici isolati		<u>Argille marnose,</u> colore grigio scuro - azzurro a luoghi a tessitura scagliosa, presenza di elementi calcitici e calcarei. G.S.: argilla sabbio - ghiaiosa
1; 200		bitazione Data: 17 - 20/Lug./09	Descrizione litotipi presenti	Coltre superficiale, limo argilloso sabbioso marrone con rare pomici miste	Mame argillose, consistenti, di colore marrone con venature azzurre, nerastre e gialle Granulometria speditiva: Argilla limoso - ghiaiosa	Marne e torba, miste, molle di colore nerastro Granulometria speditiva: limo argilloso deb. ghiaioso		Alternanze di marne argillose e marne, colore marrone con ven G.S.: Ghiaia argillosa da 9.0 a 10.0 m livello marnoso fratturato (ghiaia scar. argillosa)	<u>Ghiaietto,</u> ad elem. calcdolomitico, con argille di colore grigio - scuro. Granulometria speditiva: ghiaia argillosa	Argille nere, consistenti, di colore nero a tessitura scagliosa. Granulometria speditiva: Argilla deb. limosa	Ghiaia e blocchi e argilla, ad elem. calcdolomitico, con argille grigio scuro Granulometria speditiva: ghiaia e blocchi argillosa presenza di livelli dedimetrici di argille	A <u>rgille,</u> consistenti, di colore grigio souro a tessitura scagliosa. Granulometria speditiva: Argilla	<u>Argilliti,</u> monto consistenti, di colore grigio scuro a tessitura scagliosa. Granulometria speditiva: Argilla Livelli decimetrici di argille grigie. Presenza di blocchi calcareo - dolomitici isolati		Argille marnose <u>,</u> colore grigio scuro - azzun calcitici e calcarei. G.S.: argilla sabbio - ghiaiosa
		ile ai	sblst	0,	2.6				0,0	12.1	0,0 1	1,0	7,	27	1100
		er civ	sbess. (m)	Ξ.	2,7	Ξ.		5,8	4.	6.	<del>ر</del> و,	3,7	4,4		8,6
	: S1	icato p	profond progress (m)	1,1	80,60	4,9		10,7	12.1	13,4	15,3	19,0	23,4		32.0
cata del ei Casali (SA)	Sondaggio: S1	Opera: Realizzazione fabbricato per civile abitazione	STRATIGRAFIA												
a del	(SA)		e s	-	0 m	7 4		6 º	<u> </u>	i w	7 5	9 2 9	20-	24-	28-
icat:	asali		intelbri or E «		ии										
Studio di Geologia Applicata del Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni Sei Casal tel. 089881944	Località: Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA,	truzior	S.P.T. the di vane test p. punta prof. cu di managamenta prof. (cu di managamenta prof. (cu di managamenta prof. (cu) (cu) p.c. di managamenta prof. (cu) (cu) (cu) (cu) (cu) (cu) (cu) (cu)	_		23-13-13	21.24-18			24-27-39				50-Pdf.	27-32-39
Stur Dr. ( Via tel	tà: Ca	Tor	S —			5.0	8.0			13.0				26.0 5	32.0 2
	Locali	Comm	pocket pen.		,									<u>'</u>	

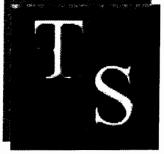
C11 Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA) tel. 089881944 Località: Capitignano - Municipio Sondaggio: \$1 Opera: sbancamento lato valle municipio Comm.: Amm. Comunale Giffoni Sei Casali spe. <u>d</u>00 Litotipi presenti fald (m) stratig. KG/ CMQ (M) camp One Ca s.l.m Limo deb. sabbioso, di natura piroclastica, di colore marrone con alta 2.5 percentuale di particelle micacee all'interno. C1 Tra 0 - 3.30 m si presenta sciolto; 3.0 3.0 da una prof. di 3.30m fino a 6.2 m si presenta mediam. addens. 0.52 12 4.5 11 15 5.0 C2 5.5 6.2 0 Argilla con limo piroclastico di colore marrone - verdastro; presenza 7.00 10 13 al suo interno di pomici, elementi carboniosi, lenti di limo - sabbioso 17 8 .50 8.5 8 Argilla varicolori dal verdastro al giallo paglierino al nero , con 9 8 intercalazioni decimetriche di marna rossastra estremamente fratturata,. Discreta presenza di materiale torboso - carbonioso 10.2 Argilla grigio - azzurra con presenza di trovanti calcarei e mamosi 8.0 30 11.5 18 27 35 13.0 C3 13.5 15 Argille e marne argillose scagliose, molto compatte, di colore 27 13.5 prevalentemente verdastro - marrone; presenza di blocchi calcarei 42 7.00 e dolomitici, di dimensioni maggiori del carotiere(> 10 cm)

Studio di Geologia Applicata del

30/10/02

Il resp.tecnico

Nota: le prove SPT a profondità 3.00 - 4.50 - 7.00 - 8.50 sono state eseguite utilizzando la punta aperta. Le prove SPT a prof.11.50 e prof.13.50 sono state eseguite utilizzando la punta chiusa Lo stato dei campioni prelevati è: S1C1 = indisturbato; S1C2 = rimaneggiato; S1C3 = indisturbato .



## TRIVEL SONDAGGI s.a.s.

### di ROSARIO GUIDA & C.

Sondaggi geognostici

- Esplorazione del sottosuolo con mezzi meccanici
- Prove penetrometriche statiche e dinamiche
- Micropali Iniezioni Tiranti





## COMMITTENTE: Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI

### OGGETTO:

INDAGINI GEOGNOSTICHE PER LA RISTRUTTURAZIONE DELLA CHIESA DI S. MARTINO
IN GIFFONI SEI CASALI (SA)

LOCALITA':

GIFFONI SEI CASALI (SA)

ALLEGATI:

**COLONNE STRATIGRAFICHE - DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA** 

DATA:

Ottobre 2005

TRIVEL SONDAGGI s.a.s.

di GUUDA ROSARIO & C.

Strada Provinciale Cardio A Crispano, 27
Tex/Fax 184, 87, 1957
80920 CRISPANO (NA)
D. WA 01493781213

S.P. Cardito-Crispano, 27 - 80020 Crispano (NA) ■ 🕿/ Fax 0818345697 ■ E-mail: guida@trivelsondaggi.it

P.IVA 01493781213

C12

### TRIVEL SONDAGGI s.a.s. sada Provinciale Cardito-Crispano, 27 80020 Crispano (NA) Tel#ax 0818345697

STRATIGRAFIA - S.1
SCALA 1: 112 Pagina 1/1 Riferimento: Dott. Geol. Sergio Migliozzi Sondaggio: S.1 Località: Chiesa S. MARTINO- Giffoni sei Casali (SA) Impresa esecutrice: Trivel Sondaggi s.a.s. Quota:
Data: Ottobre 2005

	Coordinate: Redattore: Dott. Geol. Biagio Feliciello																	
Perforazione: Carotaggio continuo   September   Perforazione: Carotaggio continuo   Perforazione: Ca																		
ann		LITOLOGIA				f S	Pz	foro	Campioni	RP	VT	ō-	- 10	) m	S.P.T.	N Pt	0 10	
			, U,	0,5	NICONOCIO CONTROLO	4			ļ			##		1				$\blacksquare$
	1_		1.5	1,2	Politica.													
	3_		3,0	1.5					1) She < 3,00		0.2 0.2 0.0 0.1 0.2							
	4_	5245			Limo argilloso e/o argilla limosa colore giallastro con striature grigiastre. Livelli di scaglie di sittite marnosa alterate tra 4.30 e 4.50, 5.00 e 5.20.									3,5	2-4-5	9 A		
	5_ 6_	55000000 5050000 5050000 5050000									0.6 <b>0:4</b>							
	7_ 8_																	
	9_			5,3 1,7	Scaglie di siltite marnosa colore gialistro in matrice limo-argillosa gialiastra. Presenza di un livello di argilla limosa gialiastra tra 9.50 e 9.90 m.						0.8							
	10_	resolvo			Argilla limosa marrone-verdastra con abbondanti scaglie marnose e litici calcarei.													
	11_		10,0	U.2	Trovante di calcare marnoso.	11						Ш		1				Ħ
	12_				Argilla limosa giallastra con abbondanti elementi litici a spigoli vivi calcarei e marnosi. Da m. 15.00 colore tendente al grigio.									12,0	50/14cm	Rif A		
	13																	
	14_																	
	16_		15,8	5,0	Argilla marnosa grigia con elementi litici													
	17_				calcarei e marnosi a spigoli vivi. Livello litico di calcare marnoso tra m. 18.00 e 18.30													10 AUG. 10 AUG
	18_																	
	19_													19,4	31-37-41	78 A		
	20_			İ														
	21_ 22_																	
	23_																	
	24_									<u>D</u>	N				//			
01	25_	11 - 1 - 1 <u>1</u>	25,2	9,4		Ш			OF		_		M/	25,0	\$1/50/5cm	RifA		Ш
									0	a Ci	ge	X		51	//	N	7	

### 213

### TRIVEL SONDAGGI S.r.l.



### Att. SOA n.8850/17/00 Cat. OS21 Cl. III

- Sondaggi geognostici
- Esplorazione del sottosuolo con mezzi meccanici
- Prove penetrometriche statiche e dinamiche
- Micropali Iniezioni Tiranti



### COMMITTENTE:

DOTT. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI

### **OGGETTO:**

INDAGINI GEOGNOSTICHE PER VARIANTI AL PRG E PUC

LOCALITA': GIFFONI SEI CASALI (SA) - LOC. CAPITIGNANO

**ALLEGATI:** COLONNE E CERTIFICATI STRATIGRAFICI

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA

CERTIFICATI DELLE PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE TIPO S.P.T.

DATA: SETTEMBRE 2013

Decreto di autorizzazione ministeriale n. 1271 del 08.02.2011







- 1.0 PREMESSA
- 2.0 SONDAGGI GEOGNOSTICI
- 3.0 PRELIEVO CAMPIONI INDISTURBATI
- 4.0 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T
- **5.0 UBICAZIONE INDAGINI**

### **ALLEGATI**

**COLONNE E CERTIFICATI STRATIGRAFICI** 

**DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA** 

CERTIFICATI PROVEPENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T.



### 1.0 PREMESSA

A seguito dell'incarico ricevuto dal **DOTT. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI** l'Impresa **TRIVEL SONDAGGI S.r.L.** ha eseguito n° 1 sondaggio geognostico a carotaggio continuo con prelievo di campione indisturbato ed esecuzione di prove penetrometriche dinamiche in foro, tipo S.P.T., relativi al progetto "INDAGINI GEOGNOSTICHE PER VARIANTI AL PRG E PUC" nel Comune di GIFFONI SEI CASALI (SA) in Loc. CATIPIGNANO.

### 2.0 <u>SONDAGGI GEOGNOSTICI</u>

Per l'esecuzione dei sondaggi geognostici a carotaggio continuo è stata utilizzata attrezzatura di perforazione costituita da una sonda a rotazione CMV K 400 F avente le seguenti caratteristiche:

- attrezzatura a testa di rotazione idraulica
- velocità di rotazione di 300 giri/min
- coppia massima > 400 Kgm
- azionamento oleodinamico
- carro cingolato
- morsa idraulica
- pompa per acqua Bellin MG500L
- · argano idraulico
- · carotiere semplice
- carotiere doppio tipo T6
- tubazione metallica di rivestimento diametro 127mm.
- · campionatore Shelby a pareti sottili
- attrezzatura per Standard Penetration Test

Le carote estratte nel corso della perforazione sono state catalogate in apposite cassette con coperchio apribile munite di setti separatori, fotografate ed analizzate da un geologo.

I certificati relativi alla stesura delle colonne stratigrafiche sono forniti in appendice e contengono le seguenti informazioni:

- indicazione sul cantiere, committente, numero progressivo,lunghezza del sondaggio, l'inclinazione e la scala grafica;
- profondità dal p.c. dei litotipi e loro descrizione litologica;
- · percentuale di carotaggio;
- diametro del foro, metodo di perforazione e metodo di stabilizzazione;
- livello di rinvenimento dell'eventuale falda:
- quota e metodologia di prelievo di campioni indisturbati.



### 3.0 PRELIEVO CAMPIONI INDISTURBATI

Nel corso della campagna indagini geognostiche si è provveduto al prelievo di campioni indisturbati, laddove i terreni attraversati lo permettevano, utilizzando un campionatore con fustella a pareti sottili (*Shelby*). La fustella contenente il campione di terreno estratto è costituita da un tubo in acciaio inox con la base tagliente e con angolo di scarpa compreso tra 4° e 15°, tale da rendere ininfluente il disturbo per effetto delle operazioni di prelievo. La fustella contenente il campione di terreno all'atto della estrazione è stata separata dal campionatore e sigillata con paraffina fusa allo scopo di conservarne l'umidità naturale e riposta in luogo idoneo alla conservazione, fino alla spedizione in laboratorio. Su ogni campione è stata affissa una etichetta contenente i dati relativi al Committente, al cantiere, alla metodologia, alla quota di inizio e fine ed alla data del prelievo.

SONDAGGIO	C.I.	PROFONDITA' DAL P.C.	CAMPIONATORE
SOND-168-13 (S1)	N° 1	4,50-5,00	SHELBY

TAB. 1: RIEPILOGATIVA DEI CAMPIONI INDISTURBATI

### 4.0 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE S. P. T.

Nel corso dei sondaggi geognostici sono state eseguite prove S.P.T. (*Standard Penetration Test*) seguendo le metodologie previste dalle seguenti norme:

- ➤ A.G.I. Associazione Geotecnica Italiana (Giugno 1977)
- > A.S.T.M. D1586-67(74); D1586-84

All'atto del raggiungimento della quota stabilita, si è provveduto alla misurazione del fondo foro con opportuno scandaglio per assicurarsi dell'avvenuta pulizia del foro e successivamente sono state eseguite le prove con la seguente procedura:

- a. impiego di attrezzatura con dispositivo di sganciamento automatico di un maglio dal peso di 63,5 Kg dall'altezza di 76 cm;
- b. all'estremità della batteria di aste collegata al dispositivo di sganciamento del maglio è stato applicato un campionatore *Raymond* munito di valvola sommitale a sfera; si è provveduto quindi, alla misurazione del numero di colpi del maglio necessari per infiggere tre tratti di 15 cm. del campionatore *Raymond*, apribile longitudinalmente ed avente le seguenti caratteristiche:

Diametro esterno = 51 mm.
 Diametro interno = 35 mm.
 Lunghezza = 457 mm.
 Lunghezza scarpa = 76 mm.
 Angolo scarpa = 60°



SONDAGGIO	PROFONDITA' DAL P.C.	S.P.T.	<b>N</b> <sup>•</sup> S. <b>P</b> . <b>T</b> .	TIPO DI PUNTA			
SOND-168-13 (S1)	5,00-5,45	10-10-14	24	CHIUSA			
SOND-168-13 (S1)	10,00-10,45	11-15-18	33	CHIUSA			
SOND-168-13 (S1)	15,00-15,45	12-13-17	30	CHIUSA			

**TAB. 2** : RIEPILOGATIVA DELLE PROVE S.P.T.

L'esecuzione delle prove ha seguito le seguenti fasi:

- 1. controllo della quota di prova con opportuno scandaglio;
- 2. posa in opera a fondo foro del campionatore Raymond collegato alla batteria di aste;
- 3. infissione dei tre tratti di 15 cm. contando separatamente il numero di colpi occorrenti;
- 4. estrazione del campionatore con recupero del suo contenuto e sua sigillatura in sacchetti di cellophane.

### 5.0 UBICAZIONE INDAGINI

Le coordinate relative all' ubicazione delle indagini, sono state rilevate in campagna con GPS, modello TRIMBLE sc, con errore max di circa 2,00 m. Tutte le coordinate sono riferite al sistema geodetico WGS -84 in coordinate piane U.T.M., nel fuso di appartenenza (Fuso 33)

SOND-168-12 (S1)		COORDINATE WGS-84-F33	PROFONDITA' DAL P.C.				
		4507314 m N- 492119 m E	30,00 m				

TAB. 3: RIEPILOGATIVA DELLE COORDINATE DELLE INDAGINI



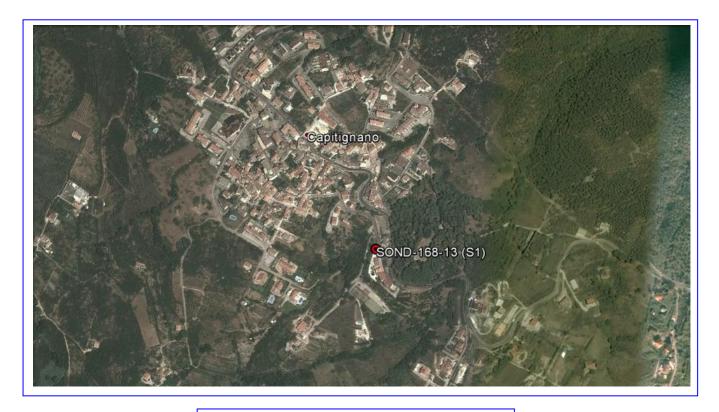


FIG. 1: UBICAZIONE DELLE INDAGINI

Tutti i risultati delle indagini e prove su citate, sono riportati negli allegati grafici che compongono il presente fascicolo che si rilascia al committente

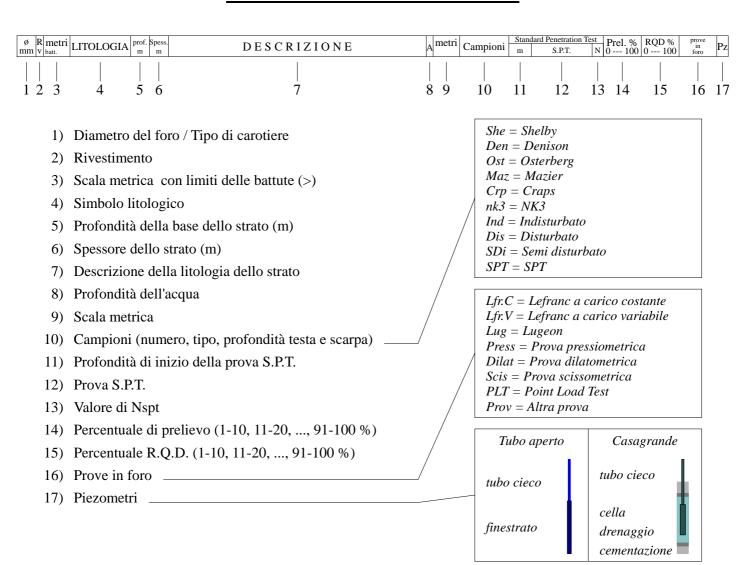
Crispano (NA), settembre 2013





Certificato n° 00748 del 15/07/2013	Verbale di accettazione n° 0402 del 15/07/2013	Commessa: 193-13
Committente: DOTT. SERGIO MIGLI	OZZI	Sondaggio: SOND-168-13 (S1)
Riferimento: VARIANTI AL PRG E PL	JC-GIFFONI SEI CASALI-CAPITIGNANO (SA)	Data: 15/07/2013
Coordinate: 4507314 m N 049211	9 m E	Quota: 211m s.l.m.
Perforazione: CAROTAGGIO CONTI	NUO	

## **LEGENDA STRATIGRAFIA**







Certificato n° 00748 del 15/07/2013 Verbale di accettazione n° 0402 del 15/07/2013 Commessa: 193-13

Committente: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI Sondaggio: SOND-168-13 (S1)

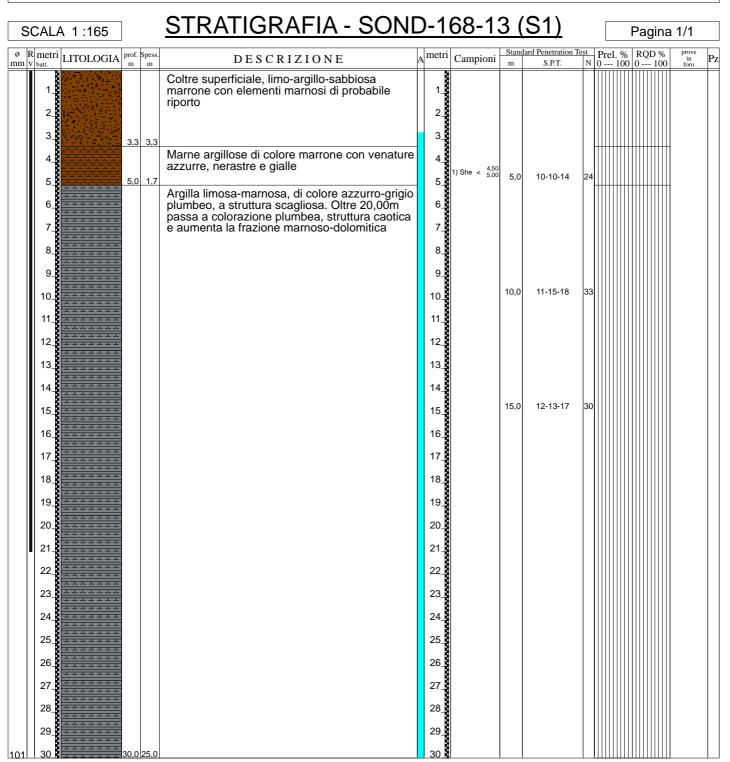
Riferimento: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-CAPITIGNANO (SA)

Data: 15/07/2013

Coordinate: 4507314 m N 0492119 m E

Quota: 211m s.l.m.

Perforazione: CAROTAGGIO CONTINUO



Durante la perforazione si è rinvenuta acqua di presumibile falda, la cui misurazione certa è possibile solo dopo l'installazione di tubazione piezometrica



Certificato nº 00748 del 15/07/2013 Verbale di accettazione n° 0402 del 15/07/2013 Commessa: 193-13

Committente: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI Sondaggio: SOND-168-13 (S1)

Riferimento: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-CAPITIGNANO (SA) Data: 15/07/2013

Fotografie - Pagina 1/1 Pagina 1



Cassetta nº 1 - profondità da m 0,00 a m 5,00



Cassetta nº 3 - profondità da m 10,00 a m 15,00



Cassetta n° 5 - profondità da m 20,00 a m 25,00



Postazione



Cassetta n° 2 - profondità da m 5,00 a m 10,00



Cassetta nº 4 - profondità da m 15,00 a m 20,00



Cassetta nº 6 - profondità da m 25,00 a m 30,00





Autorizzazione del Ministero delle Infrastrutture n. 1271 del 08/02/2011 esecuzione e certificazione di indagini geognostiche, pere del campioni e prove in sito art. 59 D.P.R. 380/2001 - Circolare 7619/STC del 08/09/10

CERTIFICATO N°: 00749 del 15/07/2013

VERBALE DI ACCETTAZIONE N°: 0402 del 15/07/2013

DATA DI ESECUZIONE DELLA PROVA: 15/07/2013

COMMESSA: 193-13

SIGLA SONDAGGIO: SOND-168-13

SIGLA PROVA S.P.T.: SPT-221-13

COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

RIFERIMENTO: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-CAPITIGNANO (SA)

SONDAGGIO: SOND-168-13 (S1)

# STANDARD PENETRATION TEST A.S.T.M.

PROVA N°: 1 TIPO DI PUNTA: APERTA O CHIUSA

PERFORAZIONE: CAROTAGGIO CONTINUO

ondità	NUMERO DI COLPI
a m	NOWIERO DI COLFI
5,15	10
5,30	10
5,45	14
	5,15 5,30

NSPT	24

NOTE:			

Il Responsabile di sito
DOTT. GEOL. ROSARIO GUIDA

II Direttore
DOTT. GEOL. ROBERTO ROLANDI





Autorizzazione del Ministero delle Infrastrutture n. 1271 del 08/02/2011 esecuzione e certificazione di indagini geognostiche, pere del campioni e prove in sito art. 59 D.P.R. 380/2001 - Circolare 7619/STC del 08/09/10

CERTIFICATO N°: 00750 del 15/07/2013

VERBALE DI ACCETTAZIONE N°: 0402 del 15/07/2013

DATA DI ESECUZIONE DELLA PROVA: 15/07/2013

COMMESSA: 193-13

SIGLA SONDAGGIO: SOND-168-13

SIGLA PROVA S.P.T.: SPT-222-13

COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

RIFERIMENTO: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-CAPITIGNANO (SA)

SONDAGGIO: SOND-168-13 (S1)

## STANDARD PENETRATION TEST A.S.T.M.

PROVA N°: 2 TIPO DI PUNTA: APERTA O CHIUSA

PERFORAZIONE: CAROTAGGIO CONTINUO

Profe	ondità	NUMERO DI COLPI
da m	a m	NOWERO DI COLPI
10,00	10,15	11
10,15	10,30	15
10,30	10,45	18

NSPT	33

NOTE:		

Il Responsabile di sito
DOTT. GEOL. ROSARIO GUIDA

II Direttore
DOTT. GEOL. ROBERTO ROLANDI





Autorizzazione del Ministero delle Infrastrutture n. 1271 del 08/02/2011 esecuzione e certificazione di indagini geognostiche, pere del campioni e prove in sito art. 59 D.P.R. 380/2001 - Circolare 7619/STC del 08/09/10

CERTIFICATO N°: 00751 del 15/07/2013

VERBALE DI ACCETTAZIONE N°: 0402 del 15/07/2013

DATA DI ESECUZIONE DELLA PROVA: 15/07/2013

COMMESSA: 193-13

SIGLA SONDAGGIO: SOND-168-13

SIGLA PROVA S.P.T.: SPT-223-13

COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

RIFERIMENTO: VARIANTI AL PRG E PUC-GIFFONI SEI CASALI-CAPITIGNANO (SA)

SONDAGGIO: SOND-168-13 (S1)

# STANDARD PENETRATION TEST A.S.T.M.

PROVA N°: 3 TIPO DI PUNTA: ○ APERTA ⑥ CHIUSA

PERFORAZIONE: CAROTAGGIO CONTINUO

Prof	ondità	NUMERO DI COLPI
da m	a m	NUMERO DI COLPI
15,00	15,15	12
15,15	15,30	13
15,30	15,45	17

NSPT	30

NOTE:			

Il Responsabile di sito
DOTT. GEOL. ROSARIO GUIDA

II Direttore DOTT. GEOL. ROBERTO ROLANDI

Il responsabile tecnico			resentl	illoso sabbioso marrone	Argille deb. limose, con rari elementi ghiaiosi calcarei; vari livelletti sabbiosi misti alle argille. colore grigio plumbeo e ruggine; struttura leggeremente foliettata - scagliosa	Alternanze di marne argillose e argille, scagliosecon clasti ghialosi e biocchi calcareo - dolomitici, di consistenza alta, colore marrone da scuro a chiaro beige.	Argille limose, con livelletti sabbio ghiaiosi, colore marrone.	mosa grigio azzurra.	Argilla Ilmosa marnosa, di colore azzurro - griglo - plumbeo. Struttura scagliosa, raramente ghialosa. verso il basso il colore si scurisce e diventa decisamente plumbeo; inoltre aumenta la frazione marnosa e la struttura compare finemente scagliose. presenza di livelli ghialosi tra: 13.00 e 13.40 14.55 e 14.00 16.50 e 17.10 18.50 e 18.70 20.70 e 20.85 tra 17.10 e 17.70 presenza di trovante calcareo dolomitico, inoltre si rilevano altri trovanti di minore dimensione e natura.	200
		azione <u>Data: 9-10/10/06</u>	spess. G Descrizione litotipi presenti	Coltre superficiale, limo argilloso sabbioso marrone	Argille deb. limose, con rari elementi ghiaiosi calcare livelletti sabbiosi misti alle argille. colore grigio plum ruggine; struttura leggeremente foliettata - scagliosa	Alternanze di marne argillose e argille, ghialosi e biocchi calcareo - dolomitici, colore marrone da scuro a chiaro belge.	1.0 Argille limose, con livelletti	1.7 Ghiaia e sabbia in argilla, limosa grigio azzurra	Argilla limosa marnosa, di colore azzurro Struttura scagliosa, raramente ghialosa, verso il basso il colore si scurisce e dive plumbeo; inoltre aumenta la frazione mai compare finemente scagliose. presenza di livelli ghiaiosi tra: 13.00 e 13.40 14.25 e 14.60 16.50 e 17.10 18.50 e 18.70 20.70 e 20.85 tra 17.10 e 17.70 presenza di trovante ca inoltre si rilevano altri trovanti di minore	11.200
ta del Casali (SA)	i Sei Casali (SA) Sondaggio: S1	Opera: proposta di riperimetrazione	(m) STRATIGRAFIA progress.	1.0	2	4 2	9	7 K K K K K K K K K K K K K K K K K K K	008	
Studio di Geologia Applicata del Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni Sei Casal tel. 089881944	Località: S.Anna di Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA)	: Sig. Caruccio Davide et ali	pocket S.P.T thed vane test printing prof. (w) ports to be a prof. (w) ports to be a prof. (w) prof. (w) prof. (w) prof. (w)	1.2 0.9	3.0 777/8	16/31/30	6.0 36/RIf.		11.15 17/27/38 16.50 RIF.	

Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA)  Località: S.Anna di Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA) Sondaggio: S2  Comm.: Sig. Caruccio Davide et ali  ocket S.P.T. the ali monte test ali m	Il responsable tecnico		Data: 10-11/10/06	Descrizione litotipi presenti	Coltre superficiale, limo argilloso sabbioso marrone	Alternanze di marne argillose e argille, scagliosecon clasti	ghiaiosi e blocchi calcareo - dolomitici, di consistenza alta, colore marrone da scuro a chlaro belge.					
Sondaggio: S2 :: proposta di riperimetrazione prodond. spess. (m)					Coltre	Alterna	ghiaio: colore					Argilla limosa e con limo marnosa. di colore azzurro - grigio -
Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA)  tel. 08981944  ità: S.Anna di Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA) Sondaggio: S2  Sig. Caruccio Davide et ali  S.P.T. thousand the set ali  Opera: proposta di riperimetrazio  profom n. costa aperimetrica prof. (set ali			one			83				9:0		
Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA)  tel. 089881944  frá: S.Anna di Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA) Sondaggio: S  n.: Sig. Caruccio Davide et ali  S.P.T. pulpa   Nance of a care		4	etrazi		-	n	4					
Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA)  tel. 089881944  ftà: S.Anna di Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA) Sondagg  n.: Sig. Caruccio Davide et ali  S.P.T. Tipora   Visual a visual prot.   Visual a visual a visual prot.   Visual a visual	ة   <u>.</u>	9	perim	profont progree (m)	-	, m , m , m	, III , III	ш	<del>, , , , , , , , , , , , , , , , , , , </del>	<del>) , ) 111 .</del>	110	
Via Toppola 23 Giffoni Sei Cas:  tel. 089881944  ità: S.Anna di Capitignano - Giffoni Sei in			Opera: proposta di ri	STRATIGRAFIA								
Via Toppola 23 Giffoni Sei tel. 089881944  ità: S.Anna di Capitignano - Giffon n.: Sig. Caruccio Davide et ali  S.P.T. pure a profit or testi	ei Casal	o iac i		(m)		0 m	7	D.	2	<b>∞ ο</b>	<u>o</u>	=
Via Toppola 23 Giffon tel. 089881944  ftà: S.Anna di Capitignano - n.: Sig. Caruccio Davide et al S.P.T. there are profit of n. cabit profit of the profit o	i Sei	0110	į.	ıntelbri								
Via Toppola 23 Gi tel. 089881944  ftà: S.Anna di Capitigne S.P.T. pura protein S.P.T.	zi iffon	- 01#	et a	gee s					S2 C1			
Via Toppola 2  tel. 08988194  ftà: S.Anna di Cap.  S.P.T. pura 1	Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni (tel. 089881944	angne	Javide	vane t								
Via Topp  tel. 0898  ftà: S.Anna c  n.: Sig. Caru  S.P.T.  S.G. 11/18/2  5.6 11/18/2  7.5 35/50/9c	0la 1 0la 1 8194	= Cap	ccio L	tipo di punta aperta chius				<b>*</b> 9	- F			
Yia	ropp (898)	ווווש כ	Caru		ı	)(8cm)		1/18/2	3/50(9cl			_
	Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giff tel. 089881944	. v. A	Sig.	, (ii)								
Comm pocket pen.	13	3	m.			(7)		ı				

TRIVEL SONDAGGIS 1				Opera: Redazione delle indagini geognostiche dirette per la variante al
			1: 150	P.R.G Piano di recupero degli insediamenti abusivi
STRADA PROVINCIALE CARDITO-CRISPANO, 27 80020 - CRISPANO (NA)				
Località: S. Pietro - Giffoni Sei Casali (SA)		Data inizio sondaggio: 2	27/10/09	
n.:Dott. Sergio Migliozzi - geologo	30.0	Data fine sondaggio:		Sondaggio: 32
Pocket         S.P.T.         vane test         c. dig         c. d	The plezemetre e falde prof.    Invell   Casa   Ilvell   (m s.l.m.)	STRATIGRAFIA profond. progress. (m)	spess. Rivesti (m) mento	Corona diamantata Descrizione litotipi presenti Note:
	1 - 1	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	1,60	Riporto costituito da sabbia mista biancastra poi marrone.
Spt n. 1	l Q	3,00	1,40	Limo ghiaioso debolmente sabbioso con resti vegetali (radici) di colore marrone
X X			2,60	Argilla debolmente limosa verdastra a struttura scagliosa
\$2C1	6 - 6.5 m 6 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 -	7,50	1,90	Argilla e argilla ghiaiosa a straterelli, satura, molto alterata, di colore grigio con concrezioni calcitiche bianche.
8,30 Spt n. 2 8,75 13 16 18	7,5 8 - 9 - 10 - 11 - 11 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12			
13,00 Spt n. 3  13,45 20 25 30	13 - 15 - 21 - 21 - 21 - 21 - 21 - 21 - 21		13,50	Argilla limosa scagliosa con rari clasti ghiaiosi, di colore verde e verde-azzurro con livelli di ghiaie e argille nerastre (da 8,0 a 8,30 m dal p.c.) da 14,0 m il colore diventa grigio; da 15,0 a 21,0 m dal p.c. sono presenti venaturedi colore dal grigio al verde azzurro, con presenza di livelli ghiaiosi ad elementi carbonatici;
17,00 Spt n. 4 17,40 30 40 RIF (5 cm)	17-			livello di colore rosso di 20 cm a circa 19,80 m dal p.c
21,00 Spt n. 5 21,35 40 RIF (5 cm)	21- 22- 23-	23,10	0 0	Argilla ghiaiosa e sabbiosa, prima bordeaux e poi rossa.
25,50 Spt n. 6 25.80 30 40 RIF	24- 27- 28- 29-		O6 <sup>°</sup> 9	Argilla grigia scagliosa, con livelli decimetrici di ghiaie e blocchi immersi in argilla grigio-verdastra (24,5-25,5 m dal p.c.); da 27 m di profondità il colore diventa verdastro poi di nuovo grigio da 29,50 m dal p.c  Il responsabile tecnico
	31-32			

Il resp.tecnico Studio di Geologia Applicata del Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA) tel. 089881944 C17 Località: Masseria Macina-Gif. Sei Cas. Sondaggio:S2 Quota camp.prel.:4.5-5.00m (C1) Opera: realizz. struttura turistica alberghiera Committente: Sig. Giuseppe Grimaldi prof. (m) spes. cu stratigr. fald prof. colp prel. Descrizione litotipi presenti kg/ (m) (m) camp 22 s.l.m. Coltre agraria - sabbia di colore marrone scuro con rari clasti tufacei-ghiaiosi 0.6 - 0.5 1 Tufo grigio-scuro, tenero; al tatto si sforma. 1.9 -2 **-2**.5 0.4 3 - 3 Sabbia limosa debolmente ghiaiosa di colore marrone chiaro con presenza di elementi carboniosi e pomici gialle 3m 3 1 8.0 2 0.5 0.87 4.50 Limo sabbioso argilloso di colore marrone con elementi S2 C1 2 5m carboniosi e pomici gialle 3 5.00 Vi è inoltre la presenza di rari elementi ghaiosi di natura calcarea e di colore marrone. Più in particolare ad una profendità 5,50-6.00m, 2.8 3 -6 si nota la presenza di torba. - 7 1 49 Limo argillo-sabbioso campatto di natura piroclastica con venature rossastre; vi sono inoltre ran clasti calcarei e pomicei 1.0 RIF Argille limose verdastre compatte con venature grigio-marroni, 0.7 con struttura a scagliette riconoscibili e plasticizzate. - 87 Ghiaia sabbiosa in matrice argillosa bluastra con elementi 0.7 calcarei a spigoli arrotondati. 9.4 10 Argilia limosa grigio-azzurra compatta strutturata in scagliette poco plasticizzate All'interno vi sono livelletti di ghiaia e sabbia ad elementi calcarei 30 in matrice limo-argillosa di colore grigio-azzurro in corrispondenza delle profondit: 10.50-10.70 m 11.00-12.20 m 13.70-14.00-m 12 16.00-1<mark>6.20 m</mark> 16.80-17.00 m 11.6 13 18.50-18.90 m 14 A PARTY 15 16 17 18 200 19 20 THE WAY 21

sta: Installazione di tubo in P.V.C.,non forato, fino ad una profondità di 21,00m e riempito nell'intercapedine con sabbia reparazione per la prova sismica in foro Down-Hole)

	eologia Applic a 23 Giffoni Se							Il Resp.Tecnico
via roppoia	1 23 GIIIOIII 36	- Casa	, (SA	) tel. 0	0300	1344		
	: Masseria							Sondaggio: S3
	tente: Sig.	Gius	epp	e Gri			1	era:realizz. struttura turistica alberghiera
prof. (m) 129.3 sul l.m.m.		spes m	. cu kg/ cm/	falda I	S.F prof. (m)	colp.	prel. camp	Descrizione litotipi presenti
- 0.5 . - 1 _ _ 1.5 . - 2 - - 2.5 .		2.5	1.24			10	ness. camp prel.	Coltre agraria- limo sabbioso di colore marrone rossastro con presenza di pomici e di rari clasti calcarei.
- 3 <u>-</u> _3.5		1.5			2.5	15 19		Sabbia limosa mediamente addensata di colore bruno.
_ 4.5 _ 5 _ _ 5.5 _ 6 _		2			5	15 19 24		Ghiaia con sabbia ad elementi calcarei e dolomitici di colore beige chiaro.
- 6.5 - 7 - 7.5 - 8 - 8.5 - 9 - 10 - 11.5 - 11.5		5.5						Tufo grigio nero

IL RESP TEO Studio di Geologia Applicata del Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA) tel. 089881944 LOCALITÀ: MASSERIA MACINA-GIF.SEI CAS. SONDAGGIO :SI QUOTA CAMP.PREL.:8.00-8.50M (CI) OPERA:REALIZZ. STRUTTURA TURISTICA ALBERGHIERA COMMITTENTE: SIG. GIUSEPPE GRIMALDI C19 PROF. STRATIGR. SPES. CU (m) S.P.T. FALD PREL Descrizione litotipi presenti (M) KG/ CMG prof. colp CAMP 129.3 SUL L.M. 0.86 COLTRE AGRARIA NON STRUTTURATA, MEDIAMENTE COMPATTA, DI COLORE MARRONE BRUNO, COSTITUITA ESSENZIALMENTE DA LIMI E SABBIE FINI, CON VENATURE NERASTRE, SEGNO DI PRESENZA DI SOSTANZA ORGANICA. SI NOTA INOLTRE AL SUO INTERNO LA PRESENZA DI PARTICELLE MICACEE PER LA 1.4 - 1 2.1 1.26 PROBABILE ORIGINE PIROCLASTICA. 1.09 <u>\_2</u>2.[ SABBIA GHIAIOSA DEBOLMENTE LIMOSA, DI COLORE BEIGE SCURO CON PRESENZA 1.00 DI CLASTI CALCAREI A SPIGOLI ARROTONDATI DI DIMENSIONI MAX =5 CM. -3.1 -3.1 SABBIA E GHIAIA DI COLORE GRIGIO CON PRESENZA DI CLASTI CALCAREI E 1.10 DOLOMITICI DI DIMENSIONI 2CM - II CM A SPIGOLI ARROTONDATI. -5 1.3 GHIAIA SABBIOSA DI COLORE MARRONE SCURO. -5.5 -6 **-**7 TUFO GRIGIO, TENERO, POCO COMPATTO; HA CONSERVATO MOLTO MALE E IN POCHISSIMI TRATTI LA FORMA 8.00 DEL CAROTIERE A CAUSA DELLA POCA COESIONE. -8 8.30 AL TATTO SI PRESENTA FARINOSO SI CI 8.5 21 8.50 24 -9 -10 GHIAIA CALCAREA - DOLOMITICA E MARNOSA CON DIMENSIONI MAX = 7 CM - 11 DI COLORE BEIGE FINO A 12 M. 2.7 IL COLORE SI PRESENTA POI MARRONE CHIARO FINO A 12.70 M -12 12.7 -13 GHIAIA MEDIAMENTE ADDENSATA CON DIMENSIONI MAX = 11 CM 1.8 CON ELEMENT! POLIGENICI IN MATRICE LIMOSA. 14.5 GHIAIA A BLOCCHI CALCAREI A SPIGOLI ARROTONDATI IN MATRICE LIMO -- 15 1.00 SABBIOSA. 15.3 SAB. MONOGR. DI COL. GRIG.-VERD. CON CLASTI GHIA. ROS. CON LIV. DC A MAGG. % LIMOSA. 15.8 ARG. VERD. COMP.NO STRUTT. CON RARI CLASTI CON DIM.MAX=5MM.PRESENZA DI OSSIDAZ. 0.40 - 16<sub>16.F</sub> ARGILLA GHIAIOSA AD ELEMENTI CALCAREI, DI COLORE VERDINO. - 16.5 GHIAIA CON BLOCCHI AD ELEMENTI CALCAREI, DOLOMITICI, MARNOSI,IN MATRICE 2.70 SABBIOSA FINE DI COLORE MARRONE CON VENATURE ROSSASTRE -18PER LA PRESENZA DI OSSIDAZIONE. -19 -20 SABBIA DEBOLMENTE GHIAIOSA DI COLORE BEIGE, MEDIAMENTE 1.80 ADDENSATA.

Note: camiciatura di tutto il foro; n. 2 prelievo campione, la prima fustella S1 C1 (3.00 - 3.50 m) è risultata inutilizzabile per la fuoriuscita del materiale chiaioso sciolte costituente lo strato; posa in opera di piezometro a tubo aperto per il controllo del livello di falda, compreso di prefitro in ghiaietto e cabbia silicea

TRIVEL SONDAGGI S.r.I.			1: 200	Opera: Interventi finalizzati a mitigare la vulnerabilità idrogeologica dell'adfinio in via Colonna . Ciffini Soi Casti
STRADA PROVINCIALE CARDITO-CRISPANO, 27 80020 - CRISPANO (NA)			•	
Località: Colonna - Giffoni Sei Casali (SA) Comm.:Dott. Sergio Migliozzi - geologo		Data inizio sondaggio: 01/12/09 Data fine sondaggio: 01/12/09	01/12/09	Sondaggio: <b>S1</b>
Prova Lefrance   S.P.T.   Vanne test   Prova Lefrance   Prova Lefrance	A tubo   Evel   Casa   Ilve   Rs.   Androise   France   F	STRATIGRAFIA profond sp progress (m)	spess. Rivesti Coro (m) mento diam	Gorona Descrizione litotipi presenti Note:
7	N.R.	1,20	1,20	Riporto:Materiale edile misti a terreni argillosi di riporto
1,30 n. 2	1 a c		1,80	Argille e ghiaie argillose a livelli di 40-50 cm, di colore verdastro.
6	1 1 2 4 4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			
5,00 n.3 × 5,45 9 ×	10			
100	9		9,00	
8,000 n. 4 X X X X X X X X X X X X X X X X X X X	0			
12	6 5			Fitte alternanze di livelli di argille, da limose a
11,50 n.5	11-			sabblose, e di limo, da argilloso a con argilla, al cui interno si rilevano:
11 14 10	12-13-13-13-13-13-13-13-13-13-13-13-13-13-			a) blocchi calcarei sparsi (nei tratti 6,00-6,10 m; 10,00 -10,10 m e 10,50 - 10,55 m di profondità);
(	141		00 22	b) livelli decimetrici di marne calcaree e marne
15,00 n.6 ×	15-			argillose litoldi.
4 &	16-			Il colore è grigio con rare venature verdastre e azzurre; da circa 17,50 m intense venature rosse,
	18			fino a - 21,50 m di profondità. Le argille si presentano moderatamente scagliose
20,00 n. 7 × × × × × × × × × × × × × × × × × ×	19-			
20,43 10 24 24	-120			
	22 P2-			
	24-			
25.00 n.8 x 25.46 37 x	25. 25.			
50 (s cm)	7.2			
	88 60			Il responsabile tecnico
	31-			
	35			

Studio di Geologia Applicata del

Dr. Sergio Migliozzi

Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA)

tel. 089881944

Località: Colonna Giff. Sei Casali - Salemo So

Sondaggio: S1

28/01/03

II resp.tecnico

C21

Comm.: Sig. Gennaro Carmando

Prel. camp.: \$1C1 prof. 2.5 - 3.00 m

Opera: proposta di riperimetrazione

prof. (m)	stratig.	spe	KG/ CMQ	S.(m)joud		prel. camp.	Litotipi presenti	Albo M. Cocia
0.5		1					Terreno vegetale con tracce di sostanza vege	tale scura
1.5 2 - 3.9 4 -		4.4	0.97	3.0	4 6 10	2.5 C1 3.0	Deposito colluviale fino - medio di natura piroclastica, di natura piroclastica, con presenza di tracce carboniose nerastre.A 4.80 - 4.90 livello di sabbia calcarea.  Da 1.60 - 1.80 m livello sabbio - limoso estremamente sciolto a 4.80 m - livello di circa 10 cm di sabbia calcarea pulita, con presenza di blocco calcareo	
6 - 7 - 8 - 9 -		5.4					Argilla deb. limosa di colore verdastro con ver addensata, parzialmente strutturata a scaglie alla pressione dell'unghia	
12 - 13 14 - 15 - 16 - 17 18 -		9					Argilla marnosa da limosa a deb. sabbio - limo plumbeo, a struttura plastica, scarsamente de Presenza di strati ghiaiosi calcarei - dolomitici A 11.50 - 11.80 m presenza di trovante calcar a profondità 14.20 - 14.60 m 17.10 - 17.50 m 18.00 - 18.30 m 18.70 - 19.00 m presenza di ghiaia calcarea in matrice argillos	formabile. a spigoli vivi. eo.

Nota: dalla prof. di 11.00 m il materiale è stato lavorato con acqua per l'elevata compattezza

Studio di Geologia Applicata del

Dr. Sergio Migliozzi

Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA)

tel. 089881944

Località: Colonna Giff. Sei Casali - Salemo Sondaggio: S2

Prel. camp.: S2C1 prof. 3.50 - 3.80 m;

Opera: proposta di riperimetrazione

Comm.: Sig. Gennaro Carmando

S2C2 prof. 5.60 - 5.90 m



Il resp.tecnico



<b>prof.</b> ( <b>m</b> ) I3 ms.l.m.	stratig.	1 -	KG/ CMQ	feld	prof(m)\$	r. colpi	prel. camp.	Litotipi presenti
0.5 1.5 2 2.9 4		3.5	0.97		3.8	33	3 5 - 127 - 3.8	Argilla deb. limosa verdastra, con venature azzurre; poco addensata, parzialmente strutturata a scaglie comunque plastiche lla pressione dell' unghia
5 5.6 6 7 8 10 11 12 13		10.5			11.0	13 13 22 28 35 rif.	56 C1 53	Argilla marnosa da limosa a deb. sabbio - limosa di colore azzurro plumbeo, a struttura plastica, scarsamente deformabile. Per i primi 1.50 m si presenta alterata; da 12,20 - 12,40 si presenta di colore vinaccia. A profondità 7.00 - 7.35 m 11.70 - 12.00 m 9.30 - 9.50 m 19.80 - 10.00 m presenza di ghiaia

g	eo	dir	s.a.s.
Q	<i>'eo</i>	dir	s. a.s.

sezione geotecnica Via B. Gaeta, 22 - SALERNO

## COLONNA STRATIGRAFICA DEL SONDAGGIO Nº 1

COMMITTENTE: Dr. geol. A. Di Rosario

C23

LOCALITA': Giffoni sei Casali, località Serroni

LAVORO: Piano P.I.P.

$H_{2}O$	CAMP. N°	N (	S.P.T. O Colin m.	lpi )	profond. (in m.)	potenza strati (in m.)	STRATIGRAFIA	LITOTIPI	Carotaggio 20 40 60 80
		15	15	15					
	SI CI	2	00		3.00	3.00		ARGILLE SABBIOSE: di colore marrone in affioramento, che a metà strato diventano ARGILLE verdastre-azzurre, con clasti ghiaiosi- marnosi calcarei	
	S1 C1	7	11	14		3.00		ARGILLE VARICOLORI: sabbiose, inglobano clasti ghiaiosi calcarei marnosi. Trattasi della coltre di alterazione della sottostante formazione	
		6 12	37	m 411	20.00	14.00		ARGILLE GRIGIO-AZZURRE PLUMBEE: compatte e con inclusioni calcaree a spigoli vivi sabbiose-ghiaiose, a luoghi scagliose	

IL RESP. TECNICO Studio di Geologia Applicata del Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA) tel. 089881944 C24 LOCALITÀ: TOPPOLA-GIFFONI SEI CASALI SONDAGGIO:SI QUOTA CAMP.PREL.: 2.00-2.50 M (CI) COMMITTENTE: MEDA GAS S.R.L OPERA: REALIZZ. IMPIANTO IMBOTTIGLIAMENTO G.P.L. PROF. S.P.T. SPES ... CU FALD prof. colp (m) STRATIGR. PREL. DESCRIZIONE DEI LITOTIPI PRESENTI (M) CAMP 117.8 s.l.m.  $\parallel$ Coltre agraria:è costituita essenzialmente da limi argillosi deb. sabbiosi, di 0.5 colore rossiccio con venature nerastre(dovute quest'ultime in parte alla 16 1.6 1.40 presenza di elementi carboniosi e in parte a radici)e con rare venature 10 azzurrognole.La struttura si presenta caotica 2.00 Argilla limosa: di colore verdognolo, presenta frequenti venature 2 grigio-azzurre con inoltre concrezioni gessose in forma di piccoli depositi SI CI 1.56 9 interparticellari. Presenta una struttura foliettata, le scaglie risultano plastiche e 2.1 2.50 senza un orientamento preferenziale Nel complesso il materiale si presenta .15 3.50 poco plastico. Ad una profondità di 3.50m vi è la presenza di clasti calcarei con 20 dimensioni minimi=4.00cm 3.70 Argilla: di colore azzurrognolo presenta venature rossastre:presenta una struttura foliettata con scaglie prive di qualsiasi orientamento. Sono frequenti 3.6 concrezioni gessose in forma di piccoli depositi interparticellari 6 7 7.3 12 8 8 15 20 Argilla deb. limosa: di colore grigio-azzurro presenta venature rossastre in testa e a letto dello spessore; si notano, inoltre, concrezioni gessose in forma di piccoli depositi interparticellari. Presenta una struttura scagliettata disorientata e livelli ghiaio- sabbiosi a varia profondità. 12.7 DATA 16/02/2002 Il sondaggio è stato eseguito con macchina a carotaggio continuo di peso pari a 7200kg. I M Il sondaggio S1 è stato eseguito in direzione sud-est ad una distanza di circa 60 m dal sondaggio S2 \* Non è stata rilevata la presenza di falda (misure eseguite in data 16 feb. 2002 e 7 mar. 2002)

Studio di Geologia Applicata del Dr. Sergio Midliozzi via Toppoia ∠3 Giffoni Sei Casali (SA) tel.089881944

LOCALITÀ: TOPPOLA-GIFFONI SEI CASALI QUOTA CAMP.PREL .: 8.00-8.30 M (C2) SONDAGGIO:S2 COMMITTENTE: MEDA GAS S.R.L. OPERA: REALIZZ. IMPIANTO DI IMBOTTIGLIAMENTO G.P.L. S.P.T. (m)STRATION FKEL DESCRIZIONE DEI LITOTIPI PRESENTI KG/ CMQ (M) (M) CAMP 120.50 s.l.m Coltre agraria: è costituita essenzialmente da limi argiliosi deb. sabbiosi, di 0.7 .78 0.7 colore rossiccio con venature nerastre(dovute quest'ultime in parté alla presenza di elementi carboniosi e in parte a radici)e con rare venature azzurrognole.La struttura si presenta caotica 1.50 1.4 3 Argilla limosa: di colore verdognolo, presenta frequenti venature 1.18 3 grigio-azzurre con inoltre concrezioni gessose in forma di piccoli depositi interparticellari. Presenta una struttura foliettata, le scaglie risultano plastiche 0.9 RIF. e senza un orientamento preferenziale. Nel complesso il materiale si presenta poco plastico. 1.1 RIF. Marna argillosa: di colore marrone con venature paglierino; è stratificata e 6 presenta fragilità secondo i giunti di stratificazione. Assenza di concrezioni 8 4.00 gessose 12 Argille: presentano una struttura scagliettata con scaglie plastiche. Ad una 6 profondità di 3.50 m, presenza di clasti calcarei con dimensioni minime di 4.00 RIF. 8.00 12.4 8 SI C2 8.30 Argilla deb. limosa: di colore grigio-azzurro con venature rossastre in testa e a letto dello spessore; si notano, inoltre, concrezioni gessose in forma di piccoli depositi interparticellari. Presenta una struttura scagliettata disorientata e livelli ghiaio- sabbiosi a varia profondità. Più in particolare sono presenti venature rossastre ad una profondità10.00-12.00 m; 10 vi è inoltre la presenza di livelli decimetrici sabbio- ghiaiosi ad una profondità: 6.10-6.30 m 14.50-15.00 m; 11 RIF. sono presenti blocchi calcareo- dolomitici a prof.9.90- 15.90 m 12 13 15 RIF. 17-18\_ DATA: 16/02/2002

Il sondaggio S2 è stato eseguito con macchina a carotaggio continuo di peso pari a 7200kg; non è stato possibile raggiungere la profondità minima di 20 m richiesta dalla L.R. 9/83 per difficoltà tecniche legate ad un forte consumo di acqua che ha evuotato la cisterna che nel contempo ora affontada nel terrono od ha costrotto i tecnici a francisco. fuori dalle panne la cisterna con il carotiere cingolato.

٥

Non è stata rilevata la presenza della falda (misure eseguite il 16/02/2002 e il 7/03/2002)



## TRIVEL SONDAGGI s.a.s.

di ROSARIO GUIDA & C.

Sondaggi geognostici

Esplorazione del sottosuolo con mezzi meccanici

Prove penetrometriche statiche e dinamiche

Micropali - Iniezioni - Tiranti

C26

### **COMMITTENTE:**

Dott. Geol. Sergio Migliozzi

### OGGETTO:

Sportello unico per attività produttive Sig. Angelo Barra

LOCALITÁ:

GIFFONI SEI CASALI (SA) LOCALITA' MALCHE

**ALLEGATI:** 

COLONNE STRATIGRAFICHE - DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA -

DATA:

Maggio 2006



STRADA PROVINCIALE CARDITO-CRISPANO, P.IVA 01493781213

■ **2**/ FAX 0818345697 ■ URL: http://www.trivelsondaggi.t





## **STRATIGRAFIA - \$1**

ewe metaraligi il	SCALA 1:125 Pagina 1/1
Riferimento: Sportello unico per attività produttive - Sig. Barra Angelo	Sondaggio: S1
Località: Loc. Malche - Giffoni Sei Casali (SA)	Quota: COG
Impresa esecutrice: Trivelsondaggi	Data: 27/04/06 UZU
Coordinate:	Redattore: Dott. geol. Anna Maria Paleli

Impresa esecutrice: Trive		Data: 27/04/0			<del>/20</del>	口
Coordinate:		Redattore: Do	tt. geol. Ar	ma	Maria Pa	100
Perforazione: Carotaggio			S.P.T.			╁┤
o Pz metri LITOLOGIA ma	DESCRIZIONE		S. P.T.	N	Campioni	KP
4	Argilla sabbiosa di colore marrone con resti di radici e sparsi litici Ømax 2 cm.	eterogenei di				Ш
'-	Argilla di colore marrone a tratti debolmente sabbiosa .			П		2
2				$\left\{ \cdot \right\}$		-
						3.5
3.			4-7-10	17		4
3.6	Aroilla di colore beine con minute screziature marroni e oriniastre	Presenti rari		Ш		
Extension for the discussion of the contract o	Argilla di colore beige con minute screziature marroni e grigiastre e sparsi litici di ⊘max 2 cm.	. , ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,				
S. Samuel Control of the Control of						3
5.0			10-13-8	21		
The professional and the profession and the professional and the profess	Da argilla sabbiosa ad argilla limosa di colore beige. Presenti rari	Itici angolari				
7 September 1 Sept	diØmăx 1 cm.					4.5
7.4	Argilla di colore marrone grigiastro a tratti scagliosa. Consistente					
	Algue di Coloro manorio griginosi o a sali scageosa. Consistino		21-1 <del>6-9</del>	25		4.5
و ا ا						
9.6					1) 6700 < 0.00	4.5
10_	Argilla di colore grigio scuro a tratti scagliosa. Consistente.					
11.0						
11_	Argilla grigia. Consistente.					4.5
12						4.5
12.8						
13	Argilla di colore variabile dal grigio al grigio azzurro. Molto consis	lente.		П		4.5
14_						
15_				П		
16						
				П		
17_			20-29-36	65		
18.						
19_				П		
20_						
21_						
22	y 5 <b>0</b> 0					4.5
22		700 Vol.				1.
23.	Section 1	(2)	31-29-39	68		4.5
24_		10				
	ع المراهبي ا	n Use				
25_	12	/59				
26_	(max					
	The squares of	•	39-44-47	91		
27_						
28.	Argilla di colore grigio azzurro con screziature vinaccia a circa 28	.20 m.				
1 1 2						4.5
29_						4.5
30.5	1			ш		╀┈┤



## TRIVEL SONDAGGI s.a.s.

C27

di ROSARIO GUIDA & C.

- Sondaggi geognostici
- Esplorazione del sottosuolo con mezzi meccanici
- · Prove penetrometriche statiche e dinamiche
- · Micropali Iniezioni Tiranti

### COMMITTENTE:

Dott. Geol. Sergio Migliozzi

### OGGETTO:

Sportello unico per attività produttive Sig. Carmine Bottiglieri

LOCALITÁ:

GIFFONI SEI CASALI (SA) LOCALITA' MALCHE

ALLEGATI:

COLONNE STRATIGRAFICHE - DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA -

DATA:

Maggio 2006

TRIVEL SONDAGG & a.s.

di GUIDA (OSARIO & C. \
Strada Provincial (Active Girpano, 2

[Tel., Jan. 1981) (1981)

[Tel., Jan. 1981) (1981)







## STRATIGRAFIA - S

Riferimento: Sportello unico per attività produttive - Sig. Bottiglieri Carmine Sondaggio: S1 Quota: Località: Loc. Malche - Giffoni Sei Casali (SA) Impresa esecutrice: Trivelsondaggi Data: 28/04/06 Coordinate: Redattore: Dott. geol. Anna Maria Patelli Perforazione: Carotaggio continuo mm Pz metri LITOLOGIA m Campioni RP DESCRIZIONE Argilla debolmente sabbiosa di colore beige. 2,5 Argilla di colore beige con sparsi rari litici eterogenei di Ømax 3 cm. Molto 11-17-24 41 1) She < 3.20, 3.40 4 3.5 3.5 Argilla di colore beige debolmente sabbiosa, debomente scagliosa. Molto consistente. 4.5 Alternanza di argille beige e grigiastre. Consistenti. 4 Argilla di colore variabile dal grigio al grigo scuro. Scagliosa tra 7.30-8.00 m. Molto 8 29-36-39 9 4.5 10 4.5 12 13 31-41-47 14 4.5 15 4.5 16 4.5 4.5 18. 19 4.5 20 38-42-49 21 4.5 22 23 24 25 4.5 26 27 4.5 42-50/5cm 29



## Ministero delle Infrastrutture – Concessione Settore A e C Decreto n° 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



Richiedente:

**VI.GET. TRIVELLAZIONI SRL** 

Proprietario:

**COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI** 

Accettazione:

SETTORE "C" 0011 - 2012

Data

16/01/2012

Oggetto:

Stratigrafia sondaggio geognostico

Cantiere:

Realizzazione asilo nido

Loc. Malche - GIFFONI SEI CASALI (SA)

TECNICO SPERIMENTATORE

Prospezioni Laboratorio Prove

del Geom. Domenico Rocco

& C. S.n.c.

Marian Commencer

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7

R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3

info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

Laboratorio:

DIRETTORE LABORATORIO GEOTECNICO

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA)
Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110
Cell. 335 1011485 - 335 6587734 - 333 1947038
Numero Verde 800 04 05 06

SETTORE C

Accettazione: 0011 - 2012 del 16/01/2012 Protocollo: 027 - 2012 del 25/01/2012

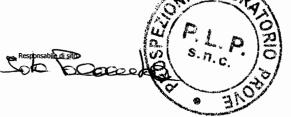
## Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e C Decreto nº 4951 del 04/06/2010 D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. nº 349/STC del 16/12/99



Tipo Carotaggio Profondità Raggiunta VI.GET. TRIVELLAZIONI SRL S1 Continuo -30.00 mt Data esecuzione Località Realizzazione asilo nido 13/01/2012 Malche - GIFFONI SEI CASALI (SA) S.P.T. Cass.Catalog. I-(1) Sabbia limosa di colore %C=70 marrone chiaro, da 1.20 mediamente a molto addensata, con inclusi %C=65 Limo sabbioso di colore grigio %C=90 chiaro, consistente, con inclusi 3.00 15/44/40 elementi litici eterogenei ed %C=95 3.50 PC 3.50 Marna calcarea di colore grigio. 4.50 %C=70 5.00 Argilla limosa e sabbiosa di 5.00 colore grigio-verdastro, da %C=95 6.00 consistente, con inclusi elementi %C=70 litici eterogenei ed eterometrici. 7.10 %C=70 7.60 Alternanza di marna calcarea e argillite di colore grigio-verdastro. %C=65 9.10 Argilla limosa e sabbiosa di colore grigio-verdastro, da mediamente Cassetta 2 a molto consistente, con inclusi 10 10.00 Marna calcarea di colore grigio. 11 RIF. Argilla limosa e sabbiosa di colore 12 12.00 PC grigio-verdastro, da mediamente a molto consistente, con inclusi 13 elementi litici eterogenei ed eterometrici. Calcare marnoso di colore grigio. 15.50 %C=70 Argilla di colore grigio-verdastro molto consistente a struttura Cassetta 3 17 scagliosa in alcuni tratti, con inclusi 17.00 elementi eterogenei ed eterometrici. 18 Ghiaia in matrice limoso-argilloso di 19 colore grigio allo stato sciolto. 20 21 22 Argilla di colore grigio-azzurro, molto 23 Cassetta 5 %C=90 consistente, a tratti presente una struttura scagliosa, con inclusi livelli di 23.50 marna calcarea di colore grigio chiaro ed elementi litici eterogenei ed 25 eterometrici. 26 27 28 29 Cassetta 6 30.00 30.00 30.00

Campioni. S-Pareti Sottili, O-Osterberg, M-Hazier, R-Rimaneggiato, Rs-Rimaneggiato da SPT Pezonetro: ATA-Tubo Aporto, CSG-Casagrande Prove SPT:M-Punta Aporta, PC-Punta Chausa Candaggis/Comition

Tecnico incaricato



Direttory poratorio

TRIVEL SONDAGGI S.r.I.				1.150		<b>Opera</b> : Redazione delle indagini geognostiche dirette per la variante al
STRADA PROVINCIALE CARDITO-CRISPANO, 27 80020 - CRISPANO (NA)						.G Piano di recupero degli insediamenti abusivi
Località: S. Pietro - Giffoni Sei Casali (SA)		Data inizio sondaggio:	28/10/09			
n.:Dott. Sergio Migliozzi - geologo	-	<u> </u>	3/10/0		ر 	Solidaggio. S
pocket S.P.T. vane test to it is a pertal printed prin	prof.	STRATIGRAFIA profend. progress. (m)	spess. (m)	Rivesti Co mento di	Corona dlamantata	Descrizione litotipi presenti Note:
	. G	2,40	2,40			Coltre agraria costituita da colluvium piroclastico con rari resti vegetali: argilla con limo di colore marrone scuro, areato, con circa 40 cm di riporto in testa.
Spt n. 1 X 2.50 1,50 4 3.60 3.00 6.0 - 6.5	ω 4 Γυ Λ Ι Ι Ι Ι	00'9	3,60			Limi e argille di colore marrone
6,50 Spt n. 2 X S3C1 X S3C1 11 13						
	10-		09'9			Sabbia travertinosa moderatamente addensata di colore beige chiaro, poi avana, con presenza di paleosuolo tra 7,70 e 8,30 m dal p.c. costituito da limo sabbioso di colore marrone chiaro.
11,00 Spt n. 3 X 11,45 7 X 10 10	11-	12,60	0			
	13-	13,50	06'0			Sabbia torbosa marrone e nera con rari resti vegetali
16,00 Spt n. 4 × 16,45 8 10 11 11	14- 15- 16- 17- 19- 20- 21- 23-	23.2	9,70			Sabbia debolmente limosa con rari e sparsi cristalli di mica nera , colore arancio, " travertinizzata"; da 19,20 m dal p.c. il colore diventa beige e la pezzatura della sabbia travertinizzata aumenta.
25,00 Spt n. 6 × × × × × × × × × × × × × × × × × ×	25 - 25 - 25 - 25 - 25 - 25 - 25 - 25 -	3,80 111111111111111111111111111111111111	3,60			<b>Argilla limosa</b> nera fossilifera (resti di gusci di molluschi); da 24,4 m dal p.c. il colore diventa grigio e vi è presenza di di frustoli vegetali.
18 18 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19		30,0	3,2			Alluvioni grossolane: ghiaia e sabbia debolmente limosa di colore beige e arancio, in basso; gli elementi sono a spigoli poco smussati.
	31–					

		C30
atigrafia vanni	a in loc. Malche nel comun e Nunzio; Ubicazione Gaus	e di Giffoni Sei Casali (SA) - proprietari Stori Elia ss - Boaga: X=2511268.51; Y=45045
100 m.s.l.r		
1.20 m		Coltre agraria costituita da limo e sabbia con sostanza vegetale.
6.00 m		Limo sabbioso argilloso marrone - beige con livelli di piroclastiti rimaneggiate
<b>16</b> .00 m		Travertino variamente consistente, da duro e compatto al top del banco, a farinoso e friabile a letto del banco.
	ladadi	Alluvione grossolana con elementi di dimensione a blocchi con diametro
<b>18</b> .50 m		massimo d = 10 - 12 cm di natura carbonatica.
•		Falda statica - 24.00 m
<b>33.0</b> 0 m		Argilla e limo deb. sabbioso normal - consolidato di colore beige chiaro, con frammenti di gusci di molluschi, pobabilmente di palude.
<b>37.</b> 50 m		Alluvioni grossolane ad elementi tondeggianti e diametro massimo d = 15 - 17 cm con falda a pressione (livello piezometrico a 24.00 m dal p.c.)  Argilla compatte di colore beige e varicolore.
<b>65.00</b> m		Argille e limi grigi e grigi - azzurre, fogliettate e scagliose, con intercalati blocchi e livelli di ghiaia di natura carbonatica.

TRIVEL SONDAGGI S.r.I.					
		ļ			P.R.G Piano di recupero degli insediamenti abusivi
STRADA PROVINCIALE CARDITO-CRISPANO, 27 80020 - CRISPANO (NA)	DITO-CRISPANO,	27			
Località: Malche - Giffo	Giffoni Sei Casali (SA)	(A)	Data inizio sondaggio:	3: 26/10/09	
n.:Dott	liozzi - geologo		g	26/10/09	Sondaggio: 31
pocket S.P.T.  pen.  pon.  kajeng prof (m) n. colpi apertal chiusa p	vane test cu prof.(m) (kg/ cmq) (kg/ cmq)	Prova Lefranc Tipo plezometro e faide  A tubo Ilvelli Casa Ilvelli aperto faide faide	prof. STRATIGRAFIA profond. (m s.l.m.)	spess. Rivesti (m) mento	Corona diamantata Descrizione litotipi presenti Note:
			1 - 1,80	1,80	Coltre agraria: Limi e argille scarsamente sabbiose di colore prevalente marrone con micropomici alterate color senape
					Alternanza palustre: Sabbia limosa beige di probabile origine
4,00 n.1 X 4,45 5 7	4,5 - 5,0 S1C2	×	5.80	4,00	tra 2.6 e 3.1 livello di suolo costituito da sabbia limo argillosa marrone a 4.4 m livello di 20 cm di deposito vulcanico di colore giallo senape, caratterizzato dalla presenza di cristalli di mica affogati al suuo interno.
∞				08,0	Suolo:Limi sabbioso di colore marrone con micropomici color senape
			8	4,90	Travertino alterato: alternanza di orizzonti di travertino a vario stato di alterazione e consistenza prevalentemente bassa di colore beige savana intervallati da piccoli eventi alluvionale (sabble ghiatose a 7,9 - 8,4) palustre (argille limose poco consistenti con sostanza organica tra 9,8 e 10,2) a 10,4 20 cm circa di travertino molle macchiettato di rosso
11,80 n.3 12,25 6 8				4,70	Deposito palistre: argille deb. limose poco consistenti di colore beige alternato ad un livello a prevalente sabbia grossolana di travertino allo stato sciolto (tra 13,7 e 14, 8 m)
16,95 n. 4 X 16,95 9 10 11			17	2,90	Travertino: limoso sabbioso sciolto di colore da beige a marrone
20,50 n. 5 ×		21/10/09	20-	1,80	Deposito alluvionale: Sabbia limosa deb. ghiaiosa marrone con elementi di travertino e pomici alterate
		- 22.0 m dal p.c. dal p.c. — — — — — — — — — — — — — — — — — —	22- 23- 24- 25- 26- 28- 28- 28- 28- 30- 31- 31-	28,50 29,40 30,0	Travertino: litoide giallo savana - beige con livello di 20 cm di sabbia a 26,8  Travertino alterato: limoso sabbioso sciolto di colore beige  Deposito alluvionale: limo ghialoso con elementi arrotondati calcarei

Studio di Geologia Applicata del Il resp.tecnico Dr. Sergio Migliozzi Via Toppola 23 Giffoni Sei Casali (SA) C33 tel. 089881944 26 E 27/05/03 SI SONDAGGIO: .ocalità: Capitignano - Giffoni Sei Casali Comm.: Amministrazione Comunale OPERA: REALIZZ. PARCHEGGIO prof. cu prel. n.colpi Litotipi presenti (m) stratiq. fald KG/ CMQ (M) camp s.i.m. Terreno agrario 0.7 0.2 0.7 Limo argilloso deb. sabbioso di natura piroclastica 2 0.74 3.3 3 Limo argilloso deb. sabbioso di natura piroclastica, con presenza di 0.45 sostanza carboniosa Argilla limosa deb. sabbiosa con ad una prof. tra 3-4m, livelli di sabbia 1.1 0.89 di natura piroclastica Argilla varicolori mista a rare pomici. 1.02 ō 1.1 s 5.7-6.3 m probabile livello con acqua 6.2 2.0 Argille varicolori con all'interno clasti marnosi e ghiaia sabbiosa a 1.025 spigoli vivi; presenza di sostanza carboniosa Ghiaia e ciottoli di natura calcareo - dolomitica, in argilla  $\nabla \nabla \nabla \nabla \nabla$ blue-plumbeo 3.1 10 12 13 Argilla blue-plumbeo scagliosa 3.9 14 15.1 38 15.2 Rif. Argilla limosa con ghiaia dolomitica 0 16,8 Argilla blue-plumbeo scagliosa  $\nabla \nabla \nabla \nabla \nabla$ 0 0 0 0 Blocchi e trovanti in argilla

ta: fino ad una prof. di 7-8 metri, probabile presenza di acqua; 8m fino a 8,7m l'argilla plumbea si presenta quasi asciutta

3.1

~~~~~

20

FALDA: ALLE ORE 16.45 DEL 27/05/03 IL LIVELLO A -3.9 M ALLE ORE 18.05 DEL 28/05/03 IL LIVELLO È A -1.3 M

## Indagini penetrometriche (Indicate con la sigla PP...)

| titolo cartografico | località    | opera                            | committente          | titolo di campagna | data      | profondità (ml) | campioni strumento | prof. falda (ml) |
|---------------------|-------------|----------------------------------|----------------------|--------------------|-----------|-----------------|--------------------|------------------|
| PP1                 | Prepezzano  | real. Garage                     | ing. Parrilli        | P1                 | 11-apr-16 | 5               | 1 DPSH             | -                |
| PP2                 | Prepezzano  | ristru. Campo sportivo           | Amm. Comunale        | N.1                | 05-mag-15 | 3,6             | - DPSH             | 3,4              |
| PP3                 | Prepezzano  | ristru. Campo sportivo           | Amm. Comunale        | N. 2               | 05-mag-15 | 4,8             | - DPSH             | 3,6              |
| PP4                 | Capitignano | real. Fabbricato civile          | Toro C. srl          | Cpt 1              | 18-giu-07 | 6,6             | - CPT              | 3,0              |
| PP5                 | Capitignano | real. Fabbricato civile          | Toro C. srl          | Cpt 2              | 18-giu-07 | 6,6             | - CPT              | 2,0              |
| PP6                 | Capitignano | real. Fabbricato civile          | Toro C. srl          | Pd n. 1            | 18-giu-07 | 6,4             | - DPSH             | 3,0              |
| PP7                 | Capitignano | real. Fabbricato civile          | Toro C. srl          | Cpt 3              | 19-giu-07 | 3,8             | - CPT              | 3,0              |
| PP8                 | Capitignano | restauro Chiesa San Martino      | Amm. Comunale        | Prova n.1          | 26-ott-05 | 9,6             | - CPT              | -                |
| PP9                 | Capitignano | restauro Chiesa San Martino      | Amm. Comunale        | Prova n.1          | 26-ott-05 | 10,2            | - DPSH             | -                |
| PP10                | Capitignano | ristru. Fab. Civile via botteghe | sig.ri Giannattasio  | nr. 1              | 07-dic-10 | 10,8            | 1 DPSH             | -                |
| PP11                | Capitignano | ricostruzione fab. Civile        | Fortuna snc          | nr. 1              | 14-mag-09 | 6,1             | - Penni30          | 3,1              |
| PP12                | Capitignano | real. Fab. Civile via Calabriso  | Sig. Caruccio D.     | nr.1               | 03-nov-15 | 10,4            | 1 DPSH             | -                |
| PP13                | Capitignano | ampli. deposito via Calabriso    | sig. Frascogna M.    | nr. 1              | 24-feb-06 | 4,2             | - Penni30          | 3,1              |
| PP14                | Serroni     | ampli. Tettoia loc. Vigne        | sig. Fortunato A.    | nr. 1              | 19-ott-16 | 5,6             | 1 DPSH             | -                |
| PP15                | Colonna     | Condono fabbricato civile        | Sig.ra Ullucci A.    | Prova n.1          | 11-nov-05 | 7               | - CPT              | -                |
| PP16                | Malchetelle | real. Fab. Rurale                | sig. Sica Carmine    | Nr. 1              | 26-feb-09 | 8,8             | - Penni30          | -                |
| PP17                | Serroni     | real. Fab. Rurale                | sig. lacuzzo         | N. 1               | 29-mar-08 | 7,8             | - Penni30          | -                |
| PP18                | Serroni     | real. Fab. Rurale                | sig. lacuzzo         | N. 1               | 29-mar-08 | 5,8             | - Penni30          | -                |
| PP19                | Serroni     | movimento franoso                | Medagas              | cpt 1              | 30-ott-02 | 10              | - CPT              | -                |
| PP20                | Serroni     | movimento franoso                | Medagas              | cpt 2              | 31-ott-02 | 7               | - CPT              | -                |
| PP21                | Sieti basso | movimento franoso                | Amm. Comunale        | prova n. 16        | 14-apr-00 | 9,8             | - Penni30          | -                |
| PP22                | Sieti basso | movimento franoso                | Amm. Comunale        | prova n. 15        | 14-apr-00 | 8,8             | - Penni30          | -                |
| PP23                | Sieti basso | movimento franoso                | Amm. Comunale        | P2                 | set-99    | 8,8             | - Sunda30          | -                |
| PP24                | Sieti basso | movimento franoso                | Amm. Comunale        | P9                 | set-99    | 1,7             | - Sunda30          | -                |
| PP25                | Sieti basso | movimento franoso                | Amm. Comunale        | P7                 | set-99    | 3,9             | - Sunda30          | -                |
| PP26                | Prepezzano  | real. Deposito                   | Sig. Gallo Corrado   | N. 1               | 13-set-17 | 5               | 1 DPSH             |                  |
| PP27                | Sieti basso | manut. Stra. Fabb. Civile        | Sig. Fortunato Rocco | o N. 1             | 20-mag-05 | 5,3             | Penni30            | -                |

### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA

Committente: Ing. Parrilli Pietro

Cantiere: Realizzazione garage pertinenziale e piano casa

Località: Via Cifrino - fraz. Prepezzano - Giffoni Sei Casali (SA)

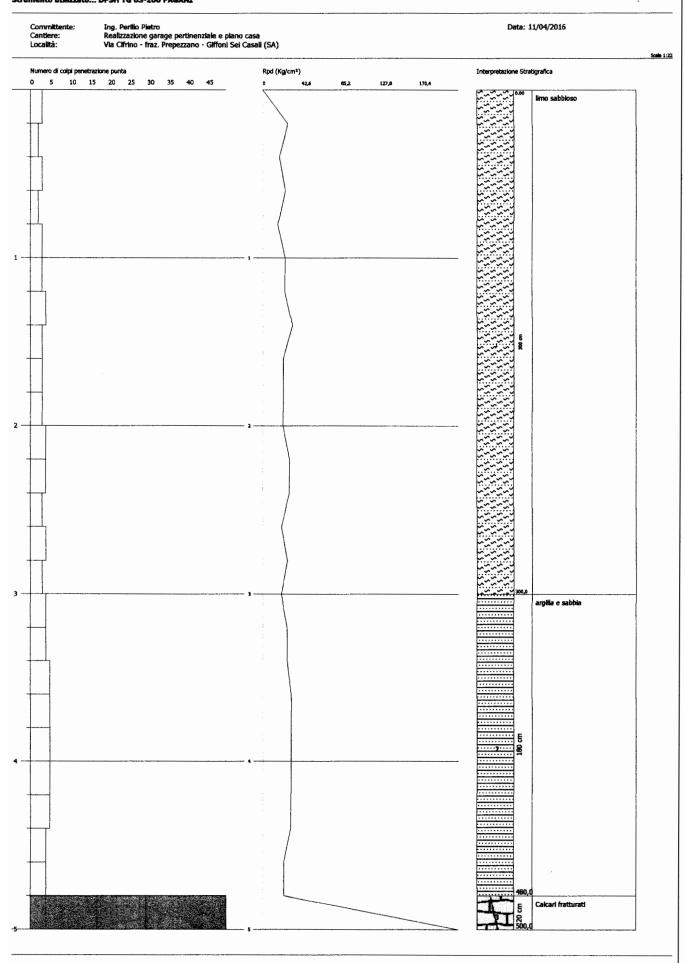
#### Caratteristiche Tecniche-Strumentali Sonda: DPSH TG 63-200 PAGANI

| DIN 4094 |                                                                              |
|----------|------------------------------------------------------------------------------|
| 63,5     | Kg                                                                           |
| 0,75     | m                                                                            |
| 0,63     | Kg                                                                           |
| 51,00    | mm                                                                           |
| 20,43    | cm <sup>2</sup>                                                              |
| 1        | m                                                                            |
| 6,31     | Kg/m                                                                         |
| 0,40     | m                                                                            |
| 0,20     | m                                                                            |
| N(20)    |                                                                              |
| 1,47     |                                                                              |
| No       |                                                                              |
| 90       | 0                                                                            |
|          | 0,75<br>0,63<br>51,00<br>20,43<br>1<br>6,31<br>0,40<br>0,20<br>N(20)<br>1,47 |

**OPERATORE** 

RESPONSABILE Dr. Sergio Migliozzi

#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA P.1 Strumento utilizzato... DPSH TG 63-200 PAGANI

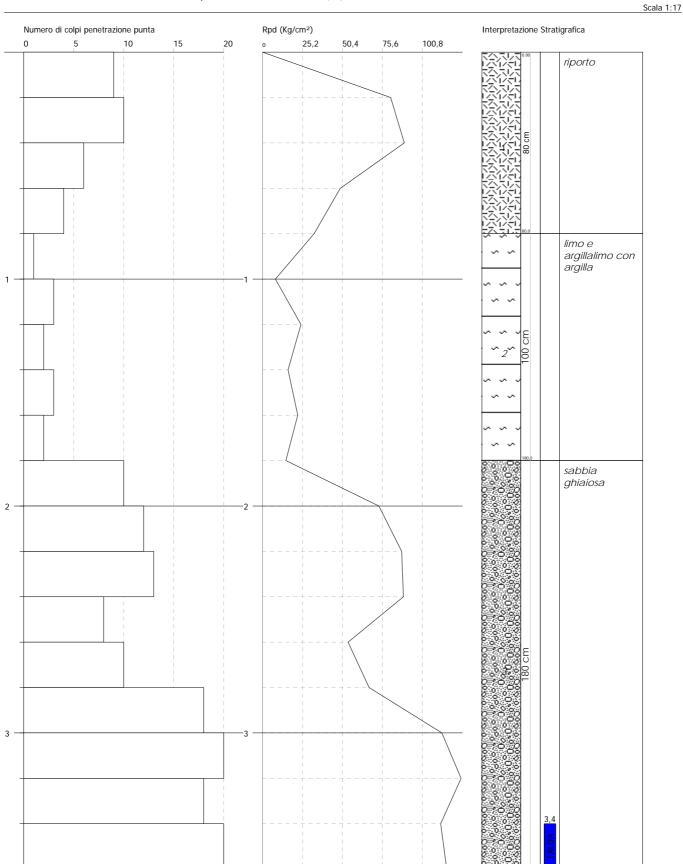


PP2

Committente:

Dr. Sergio Migliozzi - geologo Ristrutturazione campo sportivo Prepezzano frazione Prepezzano - Giffoni Sei Casali (SA) Cantiere: Località:

Data: 05/05/2015

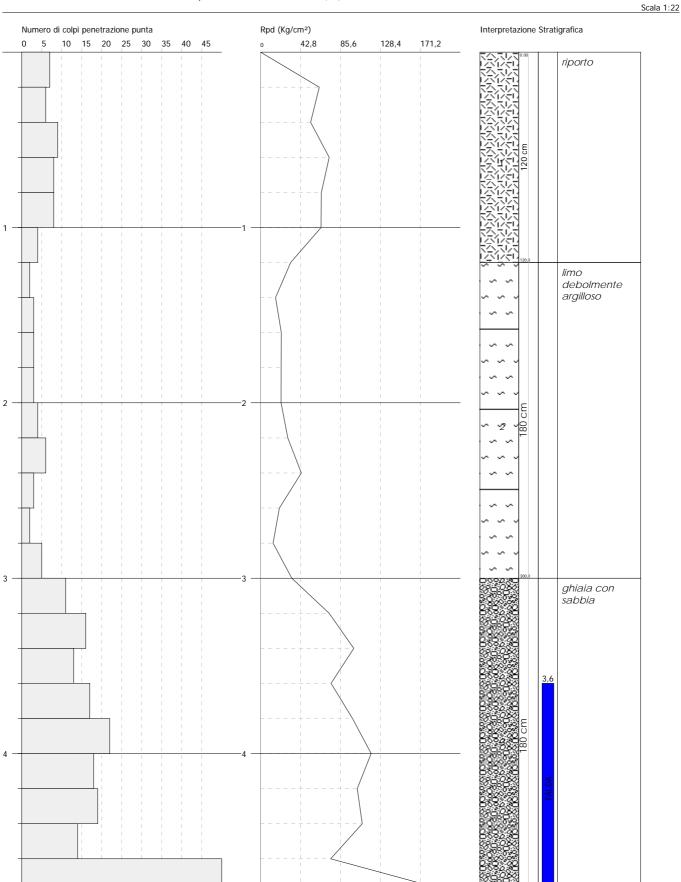


PP3

Committente:

Dr. Sergio Migliozzi - geologo Ristrutturazione campo sportivo Prepezzano frazione Prepezzano - Giffoni Sei Casali (SA) Cantiere: Località:

Data: 05/05/2015



## PROVA PENETROMETRICA STATICA

Committente: Dott. Sergio Migliozzi Cantiere: Real. Fabbricato civile abitazione Località: Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA)

### Caratteristiche Strumentali PAGANI TG 63 (200 kN)

| Rif. Norme                           | ASTM D3441-86 |
|--------------------------------------|---------------|
| Diametro Punta conica meccanica (mm) | 35,7          |
| Angolo di apertura punta (°)         | 60            |
| Area punta                           | 10            |
| Superficie manicotto                 | 150           |
| Passo letture (cm)                   | 20            |
| Costante di trasformazione Ct        | 10            |

OPERATORE RESPONSABILE

### PROVA ... Nr.1

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova PAGANI TG 63 (200 kN) 18/06/2007 6,60 mt

Falda Nr. 1: Quota iniziale=3,00 Quota finale=6,60 mt

| Profondità | Lettura punta | Lettura laterale | qc       | fs                    | qc/fs    | fs/qcx100     |
|------------|---------------|------------------|----------|-----------------------|----------|---------------|
| (m)        | (Kg/cm²)      | (Kg/cm²)         | (Kg/cm²) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Begemann | (Schmertmann) |
| 0,20       | 15,0          | 19,0             | 15,0     | 0,8                   | 18,75    | 5,33          |
| 0,40       | 10,0          | 22,0             | 10,0     | 0,8667                | 11,54    | 8,67          |
| 0,60       | 12,0          | 25,0             | 12,0     | 1,3333                | 9,0      | 11,11         |
| 0,80       | 14,0          | 34,0             | 14,0     | 1,6667                | 8,4      | 11,91         |
| 1,00       | 13,0          | 38,0             | 13,0     | 1,8                   | 7,22     | 13,85         |
| 1,20       | 19,0          | 46,0             | 19,0     | 2,0667                | 9,19     | 10,88         |
| 1,40       | 25,0          | 56,0             | 25,0     |                       | 11,03    | 9,07          |
| 1,60       | 24,0          | 58,0             | 24,0     | 2,6                   | 9,23     | 10,83         |
| 1,80       | 26,0          | 65,0             | 26,0     | 2,8                   | 9,29     | 10,77         |
| 2,00       | 40,0          | 82,0             | 40,0     | 2,8                   | 14,29    | 7,0           |
| 2,20       | 26,0          | 68,0             | 26,0     | 1,6667                | 15,6     | 6,41          |
| 2,40       | 33,0          | 58,0             | 33,0     | 6,2                   | 5,32     | 18,79         |
| 2,60       | 39,0          | 132,0            | 39,0     | 2,6667                | 14,62    | 6,84          |
| 2,80       | 69,0          | 109,0            | 69,0     | 1,9333                | 35,69    | 2,8           |
| 3,00       | 37,0          | 66,0             | 37,0     | 1,2                   | 30,83    | 3,24          |
| 3,20       | 54,0          | 72,0             | 54,0     | 1,6667                | 32,4     | 3,09          |
| 3,40       | 36,0          | 61,0             | 36,0     | 1,4667                | 24,54    | 4,07          |
| 3,60       | 20,0          | 42,0             | 20,0     | 1,7333                | 11,54    | 8,67          |
| 3,80       | 103,0         | 129,0            | 103,0    | 3,8667                | 26,64    | 3,75          |
| 4,00       | 76,0          | 134,0            | 76,0     | 2,6667                | 28,5     | 3,51          |
| 4,20       | 82,0          | 122,0            | 82,0     | 3,5333                | 23,21    | 4,31          |
| 4,40       | 45,0          | 98,0             | 45,0     | 2,9333                | 15,34    | 6,52          |
| 4,60       | 49,0          | 93,0             | 49,0     | 3,8                   | 12,89    | 7,76          |
| 4,80       | 66,0          | 123,0            | 66,0     | 3,6                   | 18,33    | 5,45          |
| 5,00       | 131,0         | 185,0            | 131,0    | 1,6                   | 81,88    | 1,22          |
| 5,20       | 85,0          | 109,0            | 85,0     | 3,2                   | 26,56    | 3,76          |
| 5,40       | 83,0          | 131,0            | 83,0     | 5,2                   | 15,96    | 6,27          |
| 5,60       | 203,0         | 281,0            | 203,0    | 3,6                   | 56,39    | 1,77          |
| 5,80       | 65,0          | 119,0            | 65,0     | 2,4                   | 27,08    | 3,69          |
| 6,00       | 28,0          | 64,0             | 28,0     | 1,2                   | 23,33    | 4,29          |
| 6,20       | 61,0          | 79,0             | 61,0     | 4,6667                | 13,07    | 7,65          |
| 6,40       | 350,0         | 420,0            | 350,0    | 5,3333                | 65,63    | 1,52          |
| 6,60       | 420,0         | 500,0            | 420,0    | 0,0                   |          | 0,0           |

| Prof. Strato | qc       | fs                    | Gamma  | Comp. Geotecnico   | Descrizione        |
|--------------|----------|-----------------------|--------|--------------------|--------------------|
| (m)          | Media    | Media                 | Medio  |                    |                    |
|              | (Kg/cm²) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (t/m³) |                    |                    |
| 2,60         | 22,7692  | 2,2718                | 1,98   | Coesivo            | Argilla inorganica |
|              |          |                       |        |                    | molto compatta     |
| 3,60         | 43,2     | 1,6                   | 2,09   | Incoerente-Coesivo | Argille sabbiose e |
|              |          |                       |        |                    | limose             |
| 6,20         | 82,8462  | 3,2513                | 2,14   | Incoerente-Coesivo | Argille sabbiose e |
|              |          |                       |        |                    | limose             |
| 6,60         | 385,0    | 2,6667                | 2,0    | Incoerente         | Sabbie addensate o |
|              |          |                       |        |                    | cementate          |

### STIMA PARAMETRI GEOTECNICI Nr.1

#### TERRENI COESIVI

Coesione non drenata (Kg/cm²)

| Socsione non | ui ciiata (115/c | 111 <i>)</i> |                       |         |              |           |            |            |          |
|--------------|------------------|--------------|-----------------------|---------|--------------|-----------|------------|------------|----------|
|              | Prof. Strato     | qc           | fs                    | Lunne & | Sunda        | Lunne T   | Kjekstad.  | Lunne,     | Terzaghi |
|              | (m)              | (Kg/cm²)     | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Eide    | Relazione    | Kleven A. | 1978 -     | Robertson  |          |
|              |                  |              |                       |         | Sperimentale | 1981      | Lunne,     | and Powell |          |
|              |                  |              |                       |         |              |           | Robertson  | 1977       |          |
|              |                  |              |                       |         |              |           | and Powell |            |          |

|          |      |         |        |      |      |      | 1977 |      |      |
|----------|------|---------|--------|------|------|------|------|------|------|
| Strato 1 | 2,60 | 22,7692 | 2,2718 | 1,29 | 1,46 | 1,50 | 1,32 | 1,18 | 1,14 |
| Strato 2 | 3,60 | 43,2    | 1,6    | 2,44 | 2,30 | 2,84 | 2,50 | 2,24 | 2,16 |
| Strato 3 | 6,20 | 82,8462 | 3,2513 |      | 3,35 | 5,46 | 4,81 | 4,31 | 4,14 |

Modulo Edometrico (Kg/cm²)

| mount Daometi | ico (iig/ciii ) |                       |                       |                |                 |          |           |
|---------------|-----------------|-----------------------|-----------------------|----------------|-----------------|----------|-----------|
|               | Prof. Strato    | qc                    | fs                    | Mitchell &     | Metodo generale | Buismann | Buismann  |
|               | (m)             | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Gardner (1975) | del modulo      |          | Sanglerat |
|               |                 | -                     |                       |                | edometrico      |          |           |
| Strato 1      | 2,60            | 22,7692               | 2,2718                | 56,92          | 45,54           | 68,31    | 68,31     |
| Strato 2      | 3,60            | 43,2                  | 1,6                   | 108,00         | 86,40           | 129,60   | 129,60    |
| Strato 3      | 6,20            | 82,8462               | 3,2513                | 207,12         | 165,69          | 248,54   | 124,27    |

Modulo di deformazione non drenato Eu (Kg/cm²)

| - | induit at actification at chart by (15/cm) |              |                       |          |               |                |  |  |  |  |  |  |
|---|--------------------------------------------|--------------|-----------------------|----------|---------------|----------------|--|--|--|--|--|--|
|   |                                            | Prof. Strato | qc                    | fs       | Cancelli 1980 | Ladd 1977 (30) |  |  |  |  |  |  |
|   |                                            | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) |               |                |  |  |  |  |  |  |
|   | Strato 1                                   | 2,60         | 22,7692               | 2,2718   | 844,19        | 34,20          |  |  |  |  |  |  |
|   | Strato 2                                   | 3,60         | 43,2                  | 1,6      | 1597,15       | 64,80          |  |  |  |  |  |  |
|   | Strato 3                                   | 6,20         | 82,8462               | 3,2513   | 3076,28       | 124,20         |  |  |  |  |  |  |

Modulo di deformazione a taglio

| viodulo di deformazion | ie a tagno   |                       |          |                 |                       |
|------------------------|--------------|-----------------------|----------|-----------------|-----------------------|
|                        | Prof. Strato | qc fs                 |          | Correlazione    | Modulo di             |
|                        | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) |                 | deformazione a taglio |
|                        |              |                       |          |                 | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |
| Strato 1               | 2,60         | 22,7692               | 2,2718   | Imai & Tomauchi | 189,02                |
| Strato 2               | 3,60         | 43,2                  | 1,6      | Imai & Tomauchi | 279,54                |
| Strato 3               | 6,20         | 82,8462               | 3,2513   | Imai & Tomauchi | 416,12                |

Grado di sovraconsolidazione

|          | Prof. Strato | qc                                                    | fs                                                                                                                | Stress-History                                                                                                                                                |
|----------|--------------|-------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|          | (m)          | (Kg/cm²)                                              | (Kg/cm²)                                                                                                          |                                                                                                                                                               |
| Strato 1 | 2,60         | 22,7692                                               | 2,2718                                                                                                            | 2,06                                                                                                                                                          |
| Strato 2 | 3,60         | 43,2                                                  | 1,6                                                                                                               | 1,65                                                                                                                                                          |
| Strato 3 | 6,20         | 82,8462                                               | 3,2513                                                                                                            | 2,37                                                                                                                                                          |
|          | Strato 2     | Strato 1         2,60           Strato 2         3,60 | (m)         (Kg/cm²)           Strato 1         2,60         22,7692           Strato 2         3,60         43,2 | (m)         (Kg/cm²)         (Kg/cm²)           Strato 1         2,60         22,7692         2,2718           Strato 2         3,60         43,2         1,6 |

Peso unità di volume

| J | eso unita di volunie |              |                       |                       |              |                      |
|---|----------------------|--------------|-----------------------|-----------------------|--------------|----------------------|
|   |                      | Prof. Strato | qc                    | fs                    | Correlazione | Peso unità di volume |
|   |                      | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |              | $(t/m^3)$            |
|   | Strato 1             | 2,60         | 22,7692               | 2,2718                | Meyerhof     | 1,99                 |
|   | Strato 2             | 3,60         | 43,2                  | 1,6                   | Meyerhof     | 2,10                 |
|   | Strato 3             | 6,20         | 82,8462               | 3,2513                | Meyerhof     | 2,21                 |

Peso unità di volume saturo

| i eso umta ui voiume sa | turo         |                       |          |              |                      |
|-------------------------|--------------|-----------------------|----------|--------------|----------------------|
|                         | Prof. Strato | qc                    | fs       | Correlazione | Peso unità di volume |
|                         | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) |              | saturo               |
|                         |              |                       |          |              | $(t/m^3)$            |
| Strato 1                | 2,60         | 22,7692               | 2,2718   | Meyerhof     | 2,07                 |
| Strato 2                | 3,60         | 43,2                  | 1,6      | Meyerhof     | 2,18                 |
| Strato 3                | 6,20         | 82,8462               | 3,2513   | Meyerhof     | 2,29                 |

#### TERRENI INCOERENTI

Densità relativa (%)

| Delibita i ciati | • • ( / • )  |                       |                       |              |             |        |             |              |
|------------------|--------------|-----------------------|-----------------------|--------------|-------------|--------|-------------|--------------|
|                  | Prof. Strato | qc                    | fs                    | Baldi 1978 - | Schmertmann | Harman | Lancellotta | Jamiolkowski |
|                  | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Schmertmann  |             |        | 1983        | 1985         |
|                  |              |                       |                       | 1976         |             |        |             |              |
| Strato           | 2 3,60       | 43,2                  | 1,6                   | 49,08        | 53,36       | 55,08  | 49,76       | 56,96        |
| Strato           | 3 6,20       | 82,8462               | 3,2513                | 63,5         | 69,46       | 70,55  | 64,31       | 61,83        |
| Strato           | 4 6,60       | 385,0                 | 2,6667                | 100          | 100         | 100    | 100         | 97,96        |

Angolo di resistenza al taglio (°)

| Angolo ui i | Sistellea ai | tagno ( )             |                       |          |        |          |         |          |           |           |          |
|-------------|--------------|-----------------------|-----------------------|----------|--------|----------|---------|----------|-----------|-----------|----------|
|             | Prof.        | qc                    | fs                    | Durgunou | Caquot | Koppejan | De Beer | Schmertm | Robertson | Herminier | Meyerhof |
|             | Strato       | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | glu-     |        |          |         | ann      | &         |           | 1951     |
|             | (m)          |                       |                       | Mitchell |        |          |         |          | Campanell |           |          |
|             |              |                       |                       | 1973     |        |          |         |          | a 1983    |           |          |
| Strato 2    | 3,60         | 43,2                  | 1,6                   | 34,71    | 30,94  | 28       | 26,18   | 35,47    | 38,84     | 25,98     | 36,4     |
| Strato 3    | 6,20         | 82,8462               | 3,2513                | 36,54    | 32,74  | 29,9     | 27,92   | 37,72    | 40,81     | 28        | 45       |
| Strato 4    | 6,60         | 385,0                 | 2,6667                | 43,07    | 39,43  | 36,92    | 34,33   | 42       | 45        | 40,51     | 45       |

Modulo di Young (Kg/cm²)

|          | Prof. Strato (m) | qc<br>(Kg/cm²) | fs<br>(Kg/cm²) | Schmertmann | Robertson & Campanella (1983) | ISOPT-1 1988<br>Ev(50) |
|----------|------------------|----------------|----------------|-------------|-------------------------------|------------------------|
| Strato 2 | 3,60             | 43,2           | 1,6            | 108,00      | 1 '                           | 414,58                 |
| Strato 3 | 6,20             | 82,8462        | 3,2513         | 207,12      | 165,69                        | 635,00                 |
| Strato 4 | 6,60             | 385,0          | 2,6667         | 962,50      | 770,00                        | 1540,00                |

Modulo Edometrico (Kg/cm²)

| MIOUUIO EUOINE | irico (ixg/ciir) |                       |                       |               |                |            |              |           |
|----------------|------------------|-----------------------|-----------------------|---------------|----------------|------------|--------------|-----------|
|                | Prof. Strato     | qc                    | fs                    | Robertson &   | Lunne-         | Kulhawy-   | Mitchell &   | Buisman - |
|                | (m)              | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Campanella da | Christoffersen | Mayne 1990 | Gardner 1975 | Sanglerat |
|                |                  |                       |                       | Schmertmann   | 1983 -         |            |              |           |
|                |                  |                       |                       |               | Robertson and  |            |              |           |
|                |                  |                       |                       |               | Powell 1997    |            |              |           |
| Strato 2       | 3,60             | 43,2                  | 1,6                   | 50,58         | 169,46         | 342,91     | 86,40        | 129,60    |
| Strato 3       | 6,20             | 82,8462               | 3,2513                | 66,86         | 324,98         | 665,03     | 140,84       | 124,27    |
| Strato 4       | 6,60             | 385,0                 | 2,6667                | 102,02        | 775,11         | 3154,25    | 577,50       | 577,50    |

Modulo di deformazione a taglio

| <br>riodulo di deloi mazione a tagno |              |                       |                       |                 |                       |  |  |  |  |  |  |
|--------------------------------------|--------------|-----------------------|-----------------------|-----------------|-----------------------|--|--|--|--|--|--|
|                                      | Prof. Strato | qc                    | fs                    | Correlazione    | G                     |  |  |  |  |  |  |
|                                      | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |                 | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |  |  |  |  |  |  |
| Strato 2                             | 3,60         | 43,2                  | 1,6                   | Imai & Tomauchi | 279,54                |  |  |  |  |  |  |
| Strato 3                             | 6,20         | 82,8462               | 3,2513                | Imai & Tomauchi | 416,12                |  |  |  |  |  |  |
| Strato 4                             | 6,60         | 385,0                 | 2,6667                | Imai & Tomauchi | 1063,84               |  |  |  |  |  |  |

Grado di sovraconsolidazione

|          | Prof. Strato | qc       | fs       | Stress-History | Piacentini Righi | Larsson 1991 | Ladd e Foot |
|----------|--------------|----------|----------|----------------|------------------|--------------|-------------|
|          | (m)          | (Kg/cm²) | (Kg/cm²) |                | 1978             | S.G.I.       | 1977        |
| Strato 2 | 3,60         | 43,2     | 1,6      | 1,65           | >9               | 1,7          | >9          |
| Strato 3 | 6,20         | 82,8462  | 3,2513   | 2,37           | >9               | 1,28         | >9          |
| Strato 4 | 6,60         | 385,0    | 2,6667   | >9             | >9               | < 0.5        | >9          |

Modulo di reazione Ko

| )    |
|------|
|      |
| 0,48 |
|      |
| 0,61 |
|      |
| 0,00 |
|      |
| _    |

Fattori di compressibilità C Crm

| - | rattori di compressionità e erin |              |                       |                       |         |         |  |  |  |
|---|----------------------------------|--------------|-----------------------|-----------------------|---------|---------|--|--|--|
|   |                                  | Prof. Strato | qc                    | fs                    | C       | Crm     |  |  |  |
|   |                                  | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |         |         |  |  |  |
|   | Strato 2                         | 3,60         | 43,2                  | 1,6                   | 0,10957 | 0,01424 |  |  |  |
|   | Strato 3                         | 6,20         | 82,8462               | 3,2513                | 0,09631 | 0,01252 |  |  |  |
|   | Strato 4                         | 6,60         | 385,0                 | 2,6667                | 0,0595  | 0,00774 |  |  |  |

Peso unità di volume

|          | Prof. Strato | qc                    | fs                    | Correlazione | Peso unità di volume |
|----------|--------------|-----------------------|-----------------------|--------------|----------------------|
|          | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |              | $(t/m^3)$            |
| Strato 2 | 3,60         | 43,2                  | 1,6                   | Meyerhof     | 1,80                 |
| Strato 3 | 6,20         | 82,8462               | 3,2513                | Meyerhof     | 1,80                 |
| Strato 4 | 6,60         | 385,0                 | 2,6667                | Meyerhof     | 1,90                 |

Peso unità di volume saturo

|          | Prof. Strato<br>(m) | qc<br>(Kg/cm²) | fs<br>(Kg/cm²) | Correlazione | Peso unità di volume<br>saturo<br>(t/m³) |
|----------|---------------------|----------------|----------------|--------------|------------------------------------------|
| Strato 2 | 3,60                | 43,2           | 1,6            | Meyerhof     | 2,10                                     |
| Strato 3 | 6,20                | 82,8462        | 3,2513         | Meyerhof     | 2,10                                     |
| Strato 4 | 6,60                | 385,0          | 2,6667         | Meyerhof     | 2,20                                     |

Liquefazione - Accelerazione sismica massima (g)=0,25

| _ | -querum-one incomer | and the profitment interpolation | (8) 0,-0 |          |              |                        |
|---|---------------------|----------------------------------|----------|----------|--------------|------------------------|
|   |                     | Prof. Strato                     | qc       | fs       | Correlazione | Fattore di sicurezza a |
|   |                     | (m)                              | (Kg/cm²) | (Kg/cm²) |              | liquefazione           |

| Strato 2 | 3,60 | 43,2    | 1,6    | Robertson e Wride | 12,404  |
|----------|------|---------|--------|-------------------|---------|
|          |      |         |        | 1997              |         |
| Strato 3 | 6,20 | 82,8462 | 3,2513 | Robertson e Wride | 27,121  |
|          |      |         |        | 1997              |         |
| Strato 4 | 6,60 | 385,0   | 2,6667 | Robertson e Wride | 204,689 |
|          |      |         |        | 1997              |         |

#### Permeabilità

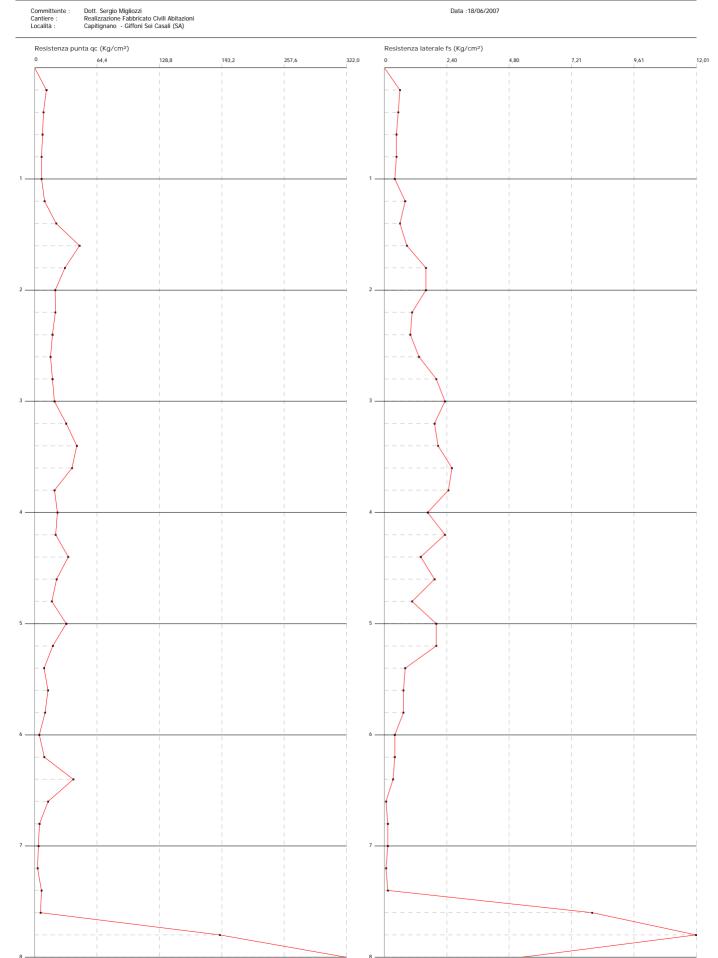
|          | Prof. Strato | qc       | fs       | Correlazione          | Permeabilità |
|----------|--------------|----------|----------|-----------------------|--------------|
|          | (m)          | (Kg/cm²) | (Kg/cm²) |                       | (cm/s)       |
| Strato 1 | 2,60         | 22,7692  | 2,2718   | Piacentini-Righi 1988 | 1E-11        |
| Strato 2 | 3,60         | 43,2     | 1,6      | Piacentini-Righi 1988 | 1,633314E-07 |
| Strato 3 | 6,20         | 82,8462  | 3,2513   | Piacentini-Righi 1988 | 8,656638E-09 |
| Strato 4 | 6,60         | 385,0    | 2,6667   | Piacentini-Righi 1988 | 0,001        |
|          |              |          |          |                       |              |

Coefficiente di consolidazione

|          | Prof. Strato | qc                    | fs       | Correlazione          | Coefficiente di      |
|----------|--------------|-----------------------|----------|-----------------------|----------------------|
|          | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) |                       | consolidazione       |
|          |              |                       |          |                       | (cm <sup>2</sup> /s) |
| Strato 1 | 2,60         | 22,7692               | 2,2718   | Piacentini-Righi 1988 | 6,83076E-07          |
| Strato 2 | 3,60         | 43,2                  | 1,6      | Piacentini-Righi 1988 | 2,116775E-02         |
| Strato 3 | 6,20         | 82,8462               | 3,2513   | Piacentini-Righi 1988 | 2,151509E-03         |
| Strato 4 | 6,60         | 385,0                 | 2,6667   | Piacentini-Righi 1988 | 0                    |

PP4

Data :18/06/2007



# PROVA PENETROMETRICA STATICA

Committente: Dott. Sergio Migliozzi Cantiere: Real. Fabbricato civile abitazione Località: Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA)

#### Caratteristiche Strumentali PAGANI TG 63 (200 kN)

| Rif. Norme                           | ASTM D3441-86 |
|--------------------------------------|---------------|
| Diametro Punta conica meccanica (mm) | 35,7          |
| Angolo di apertura punta (°)         | 60            |
| Area punta                           | 10            |
| Superficie manicotto                 | 150           |
| Passo letture (cm)                   | 20            |
| Costante di trasformazione Ct        | 10            |

OPERATORE RESPONSABILE

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova PAGANI TG 63 (200 kN) 18/06/2007 3,80 mt

Falda Nr. 1: Quota iniziale=3,00 Quota finale=3,80 mt

| Profondità | Lettura punta | Lettura laterale | qc                    | fs       | qc/fs    | fs/qcx100     |
|------------|---------------|------------------|-----------------------|----------|----------|---------------|
| (m)        | (Kg/cm²)      | (Kg/cm²)         | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) | Begemann | (Schmertmann) |
| 0,20       | 21,0          | 23,0             | 21,0                  | 1,4667   | 14,32    | 6,98          |
| 0,40       | 9,0           | 31,0             | 9,0                   | 0,7333   | 12,27    | 8,15          |
| 0,60       | 18,0          | 29,0             | 18,0                  | 1,1333   | 15,88    | 6,3           |
| 0,80       | 9,0           | 26,0             | 9,0                   | 0,7333   | 12,27    | 8,15          |
| 1,00       | 14,0          | 25,0             | 14,0                  | 2,1333   | 6,56     | 15,24         |
| 1,20       | 26,0          | 58,0             | 26,0                  | 0,4      | 65,0     | 1,54          |
| 1,40       | 74,0          | 80,0             | 74,0                  | 4,7333   | 15,63    | 6,4           |
| 1,60       | 38,0          | 109,0            | 38,0                  | 2,0667   | 18,39    | 5,44          |
| 1,80       | 43,0          | 74,0             | 43,0                  | 3,5333   | 12,17    | 8,22          |
| 2,00       | 34,0          | 87,0             | 34,0                  | 3,9333   | 8,64     | 11,57         |
| 2,20       | 43,0          | 102,0            | 43,0                  | 3,4      | 12,65    | 7,91          |
| 2,40       | 30,0          | 81,0             | 30,0                  | 1,4      | 21,43    | 4,67          |
| 2,60       | 39,0          | 60,0             | 39,0                  | 1,6      | 24,38    | 4,1           |
| 2,80       | 68,0          | 92,0             | 68,0                  | 1,6      | 42,5     | 2,35          |
| 3,00       | 107,0         | 131,0            | 107,0                 | 11,3333  | 9,44     | 10,59         |
| 3,20       | 180,0         | 350,0            | 180,0                 | 6,9333   | 25,96    | 3,85          |
| 3,40       | 127,0         | 231,0            | 127,0                 | 11,2     | 11,34    | 8,82          |
| 3,60       |               | 341,0            | 173,0                 | 6,6667   | 25,95    | 3,85          |
| 3,80       | 350,0         | 450,0            | 350,0                 | 0,0      |          | 0,0           |

| Prof. Strato | qc                    | fs                    | Gamma     | Comp. Geotecnico   | Descrizione        |
|--------------|-----------------------|-----------------------|-----------|--------------------|--------------------|
| (m)          | Media                 | Media                 | Medio     |                    |                    |
|              | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | $(t/m^3)$ |                    |                    |
| 2,60         | 30,6154               | 2,0974                | 2,01      | Coesivo            | Argilla inorganica |
|              |                       |                       |           |                    | molto compatta     |
| 3,40         | 120,5                 | 7,7667                | 2,26      | Incoerente-Coesivo | Argille sabbiose e |
|              |                       |                       |           |                    | limose             |
| 3,80         | 261,5                 | 3,3334                | 2,17      | Incoerente         | Sabbie addensate o |
|              |                       |                       |           |                    | cementate          |

#### STIMA PARAMETRI GEOTECNICI Nr.2

#### TERRENI COESIVI

Coesione non drenata (Kg/cm²)

| Coesione non | ui chata (IXg/C | III- <i>)</i>         |                       |         |              |           |            |            |          |
|--------------|-----------------|-----------------------|-----------------------|---------|--------------|-----------|------------|------------|----------|
|              | Prof. Strato    | qc                    | fs                    | Lunne & | Sunda        | Lunne T   | Kjekstad.  | Lunne,     | Terzaghi |
|              | (m)             | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Eide    | Relazione    | Kleven A. | 1978 -     | Robertson  |          |
|              |                 |                       |                       |         | Sperimentale | 1981      | Lunne,     | and Powell |          |
|              |                 |                       |                       |         |              |           | Robertson  | 1977       |          |
|              |                 |                       |                       |         |              |           | and Powell |            |          |
|              |                 |                       |                       |         |              |           | 1977       |            |          |
| Strato 1     | 2,60            | 30,6154               | 2,0974                | 1,74    | 1,83         | 2,02      | 1,79       | 1,60       | 1,53     |
| Strato 2     | 3.40            | 120.5                 | 7,7667                | 6.87    | 3.99         | 7.99      | 7.05       | 6.31       | 6.02     |

Modulo Edometrico (Kg/cm²)

|          | Prof. Strato<br>(m) | qc<br>(Kg/cm²) | fs<br>(Kg/cm²) | Mitchell &<br>Gardner (1975) | Metodo generale<br>del modulo<br>edometrico | Buismann | Buismann<br>Sanglerat |
|----------|---------------------|----------------|----------------|------------------------------|---------------------------------------------|----------|-----------------------|
| Strato 1 | 2,60                | 30,6154        | 2,0974         | 76,54                        | 61,23                                       | 91,85    | 91,85                 |
| Strato 2 | 3,40                | 120,5          | 7,7667         | 301,25                       | 241,00                                      | 361,50   | 180,75                |

Modulo di deformazione non drenato Eu (Kg/cm²)

| viouulo ui ucioi iliazion | ic non urchato Eu (IXg/ | ciii )                |          |               |                |
|---------------------------|-------------------------|-----------------------|----------|---------------|----------------|
|                           | Prof. Strato            | qc                    | fs       | Cancelli 1980 | Ladd 1977 (30) |
|                           | (m)                     | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) |               |                |
| Strato 1                  | 2,60                    | 30,6154               | 2,0974   | 1138,28       | 45,90          |
| Strato 2                  | 3,40                    | 120,5                 | 7,7667   | 4495,76       | 180,60         |

Modulo di deformazione a taglio

|          | Prof. Strato | qc                    | fs       | Correlazione    | Modulo di             |
|----------|--------------|-----------------------|----------|-----------------|-----------------------|
|          | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) |                 | deformazione a taglio |
|          |              |                       |          |                 | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |
| Strato 1 | 2,60         | 30,6154               | 2,0974   | Imai & Tomauchi | 226,50                |
| Strato 2 | 3,40         | 120,5                 | 7,7667   | Imai & Tomauchi | 523,17                |

Grado di sovraconsolidazione

|          | Prof. Strato<br>(m) | qc<br>(Kg/cm²) | fs<br>(Kg/cm²) | Stress-History |
|----------|---------------------|----------------|----------------|----------------|
| Strato 1 | 2,60                | 30,6154        | 2,0974         | 2,72           |
| Strato 2 | 3,40                | 120,5          | 7,7667         | 4,57           |

Peso unità di volume

| - | cso unita di volunic |              |                       |                       |              |                      |
|---|----------------------|--------------|-----------------------|-----------------------|--------------|----------------------|
|   |                      | Prof. Strato | qc                    | fs                    | Correlazione | Peso unità di volume |
|   |                      | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |              | $(t/m^3)$            |
|   | Strato 1             | 2,60         | 30,6154               | 2,0974                | Meyerhof     | 2,04                 |
|   | Strato 2             | 3,40         | 120,5                 | 7,7667                | Meyerhof     | 2,27                 |

Peso unità di volume saturo

| - | eso unita ai voianie sa |              |          |          |              |                      |
|---|-------------------------|--------------|----------|----------|--------------|----------------------|
|   |                         | Prof. Strato | qc       | fs       | Correlazione | Peso unità di volume |
|   |                         | (m)          | (Kg/cm²) | (Kg/cm²) |              | saturo               |
|   |                         |              |          |          |              | $(t/m^3)$            |
|   | Strato 1                | 2,60         | 30,6154  | 2,0974   | Meyerhof     | 2,12                 |
|   | Strato 2                | 3,40         | 120,5    | 7,7667   | Meyerhof     | 2,35                 |

#### TERRENI INCOERENTI

Densità relativa (%)

| - |          | ( , • )      |                       |                       |              |             |        |             |              |
|---|----------|--------------|-----------------------|-----------------------|--------------|-------------|--------|-------------|--------------|
|   |          | Prof. Strato | qc                    | fs                    | Baldi 1978 - | Schmertmann | Harman | Lancellotta | Jamiolkowski |
|   |          | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Schmertmann  |             |        | 1983        | 1985         |
|   |          |              |                       |                       | 1976         |             |        |             |              |
|   | Strato 2 | 3,40         | 120,5                 | 7,7667                | 78,15        | 90,74       | 90,18  | 79,08       | 86,65        |
|   | Strato 3 | 3,80         | 261,5                 | 3,3334                | 98,55        | 100         | 100    | 99,66       | 100          |

Angolo di resistenza al taglio (°)

|          | Prof.  | qc                    | fs                    | Durgunou | Caquot | Koppejan | De Beer | Schmertm | Robertson | Herminier | Meyerhof |
|----------|--------|-----------------------|-----------------------|----------|--------|----------|---------|----------|-----------|-----------|----------|
|          | Strato | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | glu-     |        |          |         | ann      | &         |           | 1951     |
|          | (m)    |                       |                       | Mitchell |        |          |         |          | Campanell |           |          |
|          |        |                       |                       | 1973     |        |          |         |          | a 1983    |           |          |
| Strato 2 | 3,40   | 120,5                 | 7,7667                | 39,6     | 35,99  | 33,31    | 31,04   | 40,7     | 44,09     | 33,29     | 45       |
| Strato 3 | 3,80   | 261,5                 | 3,3334                | 42,81    | 39,27  | 36,76    | 34,18   | 42       | 45        | 40,21     | 45       |

Modulo di Young (Kg/cm²)

| _        | Prof. Strato | qc       | fs       | Schmertmann | Robertson &       | ISOPT-1 1988 |
|----------|--------------|----------|----------|-------------|-------------------|--------------|
|          | (m)          | (Kg/cm²) | (Kg/cm²) |             | Campanella (1983) | Ey(50)       |
| Strato 2 | 3,40         | 120,5    | 7,7667   | 301,25      | 241,00            | 615,90       |
| Strato 3 | 3,80         | 261,5    | 3,3334   | 653,75      | 523,00            | 1046,00      |

Modulo Edometrico (Kg/cm²)

| viouno Euome | Tico (IXg/CIIF) |                       |                       |               |                |            |              |           |
|--------------|-----------------|-----------------------|-----------------------|---------------|----------------|------------|--------------|-----------|
|              | Prof. Strato    | qc                    | fs                    | Robertson &   | Lunne-         | Kulhawy-   | Mitchell &   | Buisman - |
|              | (m)             | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Campanella da | Christoffersen | Mayne 1990 | Gardner 1975 | Sanglerat |
|              |                 |                       |                       | Schmertmann   | 1983 -         |            |              | -         |
|              |                 |                       |                       |               | Robertson and  |            |              |           |
|              |                 |                       |                       |               | Powell 1997    |            |              |           |
| Strato 2     | 3,40            | 120,5                 | 7,7667                | 82,47         | 256,34         | 980,82     | 180,75       | 180,75    |
| Strato 3     | 3.80            | 261.5                 | 3,3334                | 94.88         | 532.89         | 2142.24    | 392.25       | 392.25    |

Modulo di deformazione a taglio

|          | Prof. Strato | qc fs                 |                       | Correlazione    | G                     |
|----------|--------------|-----------------------|-----------------------|-----------------|-----------------------|
|          | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |                 | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |
| Strato 2 | 3,40         | 120,5                 | 7,7667                | Imai & Tomauchi | 523,17                |
| Strato 3 | 3,80         | 261,5                 | 3,3334                | Imai & Tomauchi | 839,91                |

Grado di sovraconsolidazione

|          | Prof. Strato<br>(m) | qc<br>(Kg/cm²) | fs<br>(Kg/cm²) | Stress-History | Piacentini Righi<br>1978 | Larsson 1991<br>S.G.I. | Ladd e Foot<br>1977 |
|----------|---------------------|----------------|----------------|----------------|--------------------------|------------------------|---------------------|
| Strato 2 | 3,40                | 120,5          | 7,7667         | 4,57           | >9                       | 0,83                   | >9                  |
| Strato 3 | 3,80                | 261,5          | 3,3334         | 8,85           | >9                       | < 0.5                  | >9                  |

|        |      | •        | <b>T</b> 7 |
|--------|------|----------|------------|
| Modulo | rh . | reazione | KΛ         |
|        |      |          |            |

|          | Prof. Strato<br>(m) | qc<br>(Kg/cm²) | fs<br>(Kg/cm²) | Correlazione            | Ko |
|----------|---------------------|----------------|----------------|-------------------------|----|
| Strato 2 | 3,40                | 120,5          | 7,7667         | Kulhawy-Mayne<br>(1990) |    |
| Strato 3 | 3,80                | 261,5          | 3,3334         | Kulhawy-Mayne<br>(1990) | ,  |

Fattori di compressibilità C Crm

|          | Prof. Strato<br>(m) | qc<br>(Kg/cm²) | fs<br>(Kg/cm²) | С       | Crm     |
|----------|---------------------|----------------|----------------|---------|---------|
| Strato 2 | 3,40                | 120,5          | 7,7667         | 0,09387 | 0,0122  |
| Strato 3 | 3,80                | 261,5          | 3,3334         | -0,0177 | -0,0023 |

Peso unità di volume

|          | Prof. Strato<br>(m) | qc<br>(Kg/cm²) | fs<br>(Kg/cm²) | Correlazione | Peso unità di volume (t/m³) |
|----------|---------------------|----------------|----------------|--------------|-----------------------------|
| Strato 2 | 3,40                | 120,5          | 7,7667         | Meyerhof     | 1,80                        |
| Strato 3 | 3,80                | 261,5          | 3,3334         | Meyerhof     | 1,90                        |

Peso unità di volume saturo

| - 9 | t eso unita di volune sacuro |              |          |          |              |                      |  |  |  |
|-----|------------------------------|--------------|----------|----------|--------------|----------------------|--|--|--|
|     |                              | Prof. Strato | qc       | fs       | Correlazione | Peso unità di volume |  |  |  |
|     |                              | (m)          | (Kg/cm²) | (Kg/cm²) |              | saturo               |  |  |  |
|     |                              |              |          |          |              | $(t/m^3)$            |  |  |  |
|     | Strato 2                     | 3,40         | 120,5    | 7,7667   | Meyerhof     | 2,10                 |  |  |  |
|     | Strato 3                     | 3,80         | 261,5    | 3,3334   | Meyerhof     | 2,20                 |  |  |  |

Liquefazione - Accelerazione sismica massima (g)=0,25

| Liqueiazione - Acceiera | izione sismica massima | (g)=0,25              |          |                   |                        |
|-------------------------|------------------------|-----------------------|----------|-------------------|------------------------|
|                         | Prof. Strato           | qc                    | fs       | Correlazione      | Fattore di sicurezza a |
|                         | (m)                    | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) |                   | liquefazione           |
| Strato 2                | 3,40                   | 120,5                 | 7,7667   | Robertson e Wride | 143,103                |
|                         |                        |                       |          | 1997              |                        |
| Strato 3                | 3,80                   | 261,5                 | 3,3334   | Robertson e Wride | 86,246                 |
|                         | •                      |                       | ·        | 1997              |                        |

Permeabilità

|          | Prof. Strato | qc                    | fs                    | Correlazione          | Permeabilità |
|----------|--------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|--------------|
|          | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |                       | (cm/s)       |
| Strato 1 | 2,60         | 30,6154               | 2,0974                | Piacentini-Righi 1988 | 1E-11        |
| Strato 2 | 3,40         | 120,5                 | 7,7667                | Piacentini-Righi 1988 | 1E-11        |
| Strato 3 | 3,80         | 261,5                 | 3,3334                | Piacentini-Righi 1988 | 6,293043E-03 |
|          |              |                       |                       |                       |              |

Coefficiente di consolidazione

| coefficiente di consondazione |              |                       |                       |                       |                      |  |  |  |  |
|-------------------------------|--------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|----------------------|--|--|--|--|
|                               | Prof. Strato | qc                    | fs                    | Correlazione          | Coefficiente di      |  |  |  |  |
|                               | (m)          | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |                       | consolidazione       |  |  |  |  |
|                               |              |                       |                       |                       | (cm <sup>2</sup> /s) |  |  |  |  |
| Strato 1                      | 2,60         | 30,6154               | 2,0974                | Piacentini-Righi 1988 | 9,18462E-07          |  |  |  |  |
| Strato 2                      | 3,40         | 120,5                 | 7,7667                | Piacentini-Righi 1988 | 3,615E-06            |  |  |  |  |
| Strato 3                      | 3,80         | 261,5                 | 3,3334                | Piacentini-Righi 1988 | 0                    |  |  |  |  |

PP5

Committente : Cantiere : Località : Dott. Sergio Migliozzi Realizzazione Fabbricato Civili Abitazioni Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA) Data :18/06/2007 Resistenza punta qc (Kg/cm²) Resistenza laterale fs (Kg/cm²) 168,4 252,6 336,8 421,0 2,48

# PROVA PENETROMETRICA DINAMICA

Committente: Dott. migliozzi Sergio Cantiere: Real. fabbricato civili abitazioni Località: Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA)

#### Caratteristiche Tecniche-Strumentali Sonda: DPSH TG 63-200 PAGANI

| Rif. Norme                      | DIN 4094              |
|---------------------------------|-----------------------|
| Peso Massa battente             | 63,5 Kg               |
| Altezza di caduta libera        | 0,75 m                |
| Peso sistema di battuta         | 0,63 Kg               |
| Diametro punta conica           | 51,00 mm              |
| Area di base punta              | 20,43 cm <sup>2</sup> |
| Lunghezza delle aste            | 1 m                   |
| Peso aste a metro               | 6,31 Kg/n             |
| Profondità giunzione prima asta | 0,40 m                |
| Avanzamento punta               | 0,20 m                |
| Numero colpi per punta          | N(20)                 |
| Coeff. Correlazione             | 1,489                 |
| Rivestimento/fanghi             | No                    |
| Angolo di apertura punta        | 90 °                  |
|                                 |                       |

1

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova Falda rilevata DPSH TG 63-200 PAGANI 18/06/2007 6,40 mt

| Profondità (m) | Nr. Colpi | Calcolo coeff.<br>riduzione sonda<br>Chi | Res. dinamica<br>ridotta<br>(Kg/cm²) | Res. dinamica<br>(Kg/cm²) | Pres. ammissibile<br>con riduzione<br>Herminier -<br>Olandesi<br>(Kg/cm²) | Pres. ammissibile<br>Herminier -<br>Olandesi<br>(Kg/cm²) |
|----------------|-----------|------------------------------------------|--------------------------------------|---------------------------|---------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------|
| 0,20           | 1         | 0,855                                    | 8,98                                 | 10,51                     | 0,45                                                                      | 0,53                                                     |
| 0,40           | 3         | 0,851                                    | 26,82                                | 31,52                     | 1,34                                                                      | 1,58                                                     |
| 0,60           | 3         | 0,847                                    | 24,50                                | 28,93                     | 1,23                                                                      | 1,45                                                     |
| 0,80           | 2         | 0,843                                    | 16,27                                | 19,29                     | 0,81                                                                      | 0,96                                                     |
| 1,00           | 2         | 0,840                                    | 16,20                                | 19,29                     | 0,81                                                                      | 0,96                                                     |
| 1,20           | 2         | 0,836                                    | 16,13                                | 19,29                     | 0,81                                                                      | 0,96                                                     |
| 1,40           | 3         | 0,833                                    | 24,10                                | 28,93                     | 1,20                                                                      | 1,45                                                     |
| 1,60           | 4         | 0,830                                    | 29,57                                | 35,64                     | 1,48                                                                      | 1,78                                                     |
| 1,80           | 5         | 0,826                                    | 36,82                                | 44,55                     | 1,84                                                                      | 2,23                                                     |
| 2,00           | 3         | 0,823                                    | 22,01                                | 26,73                     | 1,10                                                                      | 1,34                                                     |
| 2,20           | 4         | 0,820                                    | 29,23                                | 35,64                     | 1,46                                                                      | 1,78                                                     |
| 2,40           | 4         | 0,817                                    | 29,13                                | 35,64                     | 1,46                                                                      | 1,78                                                     |
| 2,60           | 13        | 0,764                                    | 82,28                                | 107,66                    | 4,11                                                                      | 5,38                                                     |
| 2,80           | 13        | 0,761                                    | 81,98                                | 107,66                    | 4,10                                                                      | 5,38                                                     |
| 3,00           | 12        | 0,809                                    | 80,37                                | 99,38                     | 4,02                                                                      | 4,97                                                     |
| 3,20           | 7         | 0,806                                    | 46,73                                | 57,97                     | 2,34                                                                      | 2,90                                                     |
| 3,40           | 7         | 0,803                                    | 46,57                                | 57,97                     | 2,33                                                                      | 2,90                                                     |
| 3,60           | 6         | 0,801                                    | 37,17                                | 46,41                     | 1,86                                                                      | 2,32                                                     |
| 3,80           | 3         | 0,798                                    | 18,53                                | 23,21                     | 0,93                                                                      | 1,16                                                     |
| 4,00           | 3         | 0,796                                    | 18,47                                | 23,21                     | 0,92                                                                      | 1,16                                                     |
| 4,20           | 1         | 0,794                                    | 6,14                                 | 7,74                      | 0,31                                                                      | 0,39                                                     |
| 4,40           | 1         | 0,791                                    | 6,12                                 | 7,74                      | 0,31                                                                      | 0,39                                                     |
| 4,60           | 1         | 0,789                                    | 5,73                                 | 7,26                      | 0,29                                                                      | 0,36                                                     |
| 4,80           | 3         | 0,787                                    | 17,14                                | 21,77                     | 0,86                                                                      | 1,09                                                     |
| 5,00           | 2         | 0,785                                    | 11,39                                | 14,51                     | 0,57                                                                      | 0,73                                                     |
| 5,20           | 1         | 0,783                                    | 5,68                                 | 7,26                      | 0,28                                                                      | 0,36                                                     |
| 5,40           | 3         | 0,781                                    | 17,00                                | 21,77                     | 0,85                                                                      | 1,09                                                     |
| 5,60           | 26        | 0,679                                    | 120,67                               | 177,69                    | 6,03                                                                      | 8,88                                                     |
| 5,80           | 19        | 0,727                                    | 94,44                                | 129,85                    | 4,72                                                                      | 6,49                                                     |
| 6,00           | 22        | 0,675                                    | 101,56                               | 150,35                    | 5,08                                                                      | 7,52                                                     |
| 6,20           | 16        | 0,724                                    | 79,14                                | 109,35                    | 3,96                                                                      | 5,47                                                     |
| 6,40           | 50        | 0,572                                    | 195,46                               | 341,71                    | 9,77                                                                      | 17,09                                                    |

Committente : Dott. Sergio Migliozzi

Realizzazione Fabbricato Civili Abitazioni Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA) Cantiere :

Data:18/06/2007

Località : Scala 1:29 Numero di colpi penetrazione punta Rpd (Kg/cm<sup>2</sup>) 35 40 45 50 78,4 117,6 156,8 196,0

# PROVA PENETROMETRICA STATICA

| Committente: |  |  |  |
|--------------|--|--|--|
| Cantiere:    |  |  |  |
| Località:    |  |  |  |
|              |  |  |  |

#### Caratteristiche Strumentali PAGANI TG 63 (200 kN)

| Rif. Norme                           | ASTM D3441-86 |
|--------------------------------------|---------------|
| Diametro Punta conica meccanica (mm) | 35,7          |
| Angolo di apertura punta (°)         | 60            |
| Area punta                           | 10            |
| Superficie manicotto                 | 150           |
| Passo letture (cm)                   | 20            |
| Costante di trasformazione Ct        | 10            |

OPERATORE RESPONSABILE

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova PAGANI TG 63 (200 kN) 18/06/2007 3.80

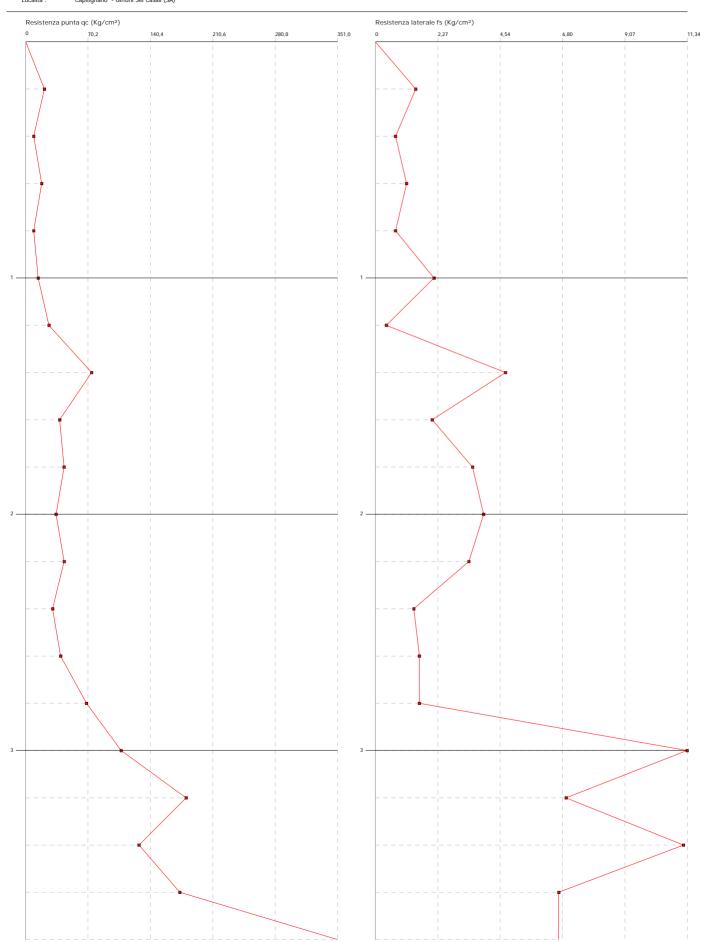
3,80 mt Falda Nr. 1: Quota iniziale=3,00 Quota finale=3,80 mt

| Profondità | Lettura punta | Lettura laterale | qc                    | fs       | qc/fs    | fs/qcx100     |
|------------|---------------|------------------|-----------------------|----------|----------|---------------|
| (m)        | (Kg/cm²)      | (Kg/cm²)         | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm²) | Begemann | (Schmertmann) |
| 0,20       | 21,0          | 23,0             | 21,0                  | 1,4667   | 14,32    | 6,98          |
| 0,40       | 9,0           | 31,0             | 9,0                   | 0,7333   | 12,27    | 8,15          |
| 0,60       | 18,0          | 29,0             | 18,0                  | 1,1333   | 15,88    | 6,3           |
| 0,80       | 9,0           | 26,0             | 9,0                   | 0,7333   | 12,27    | 8,15          |
| 1,00       | 14,0          | 25,0             | 14,0                  | 2,1333   | 6,56     | 15,24         |
| 1,20       | 26,0          | 58,0             | 26,0                  | 0,4      | 65,0     | 1,54          |
| 1,40       | 74,0          | 80,0             | 74,0                  | 4,7333   | 15,63    | 6,4           |
| 1,60       | 38,0          | 109,0            | 38,0                  | 2,0667   | 18,39    | 5,44          |
| 1,80       | 43,0          | 74,0             | 43,0                  | 3,5333   | 12,17    | 8,22          |
| 2,00       | 34,0          | 87,0             | 34,0                  | 3,9333   | 8,64     | 11,57         |
| 2,20       | 43,0          | 102,0            | 43,0                  | 3,4      | 12,65    | 7,91          |
| 2,40       | 30,0          | 81,0             | 30,0                  | 1,4      | 21,43    | 4,67          |
| 2,60       | 39,0          | 60,0             | 39,0                  | 1,6      | 24,38    | 4,1           |
| 2,80       | 68,0          | 92,0             | 68,0                  | 1,6      | 42,5     | 2,35          |
| 3,00       | 107,0         | 131,0            | 107,0                 | 11,3333  | 9,44     | 10,59         |
| 3,20       | 180,0         | 350,0            | 180,0                 | 6,9333   | 25,96    | 3,85          |
| 3,40       | 127,0         | 231,0            | 127,0                 | 11,2     | 11,34    | 8,82          |
| 3,60       | 173,0         | 341,0            | 173,0                 | 6,6667   | 25,95    | 3,85          |
| 3,80       | 350,0         | 450,0            | 350,0                 | 0,0      |          | 0,0           |

| Prof. Strato | qc                    | fs                    | Gamma     | Comp. Geotecnico   | Descrizione        |
|--------------|-----------------------|-----------------------|-----------|--------------------|--------------------|
| (m)          | Media                 | Media                 | Medio     |                    |                    |
|              | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | $(t/m^3)$ |                    |                    |
| 2,60         | 30,6154               | 2,0974                | 2,01      | Coesivo            | Argilla inorganica |
|              |                       |                       |           |                    | molto compatta     |
| 3,40         | 120,5                 | 7,7667                | 2,26      | Incoerente-Coesivo | Argille sabbiose e |
|              |                       |                       |           |                    | limose             |
| 3,80         | 261,5                 | 3,3334                | 2,17      | Incoerente         | Sabbie addensate o |
|              |                       |                       |           |                    | cementate          |

PP7

Committente : Dott. Sergio Migliozzi Data :18/06/2007
Cantiere : Realizzazione Fabbricato Civili Abitazioni
Località : Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA)



Certificato n.: 1

Data.: 26/10/05

### PROVA PENETROMETRICA STATICA

COMMITTENTE: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

CANTIERE: Giffoni Seicasali

PENETROMETRO: Pagani tg 63-200 kn

COMUNE: Giffoni Seicasali

LOCALITA': Capitignano

PICCHETTO: 1

PROVA N.: 1

del: 26/10/05

INIZIO A ML: 0.80

**FINE A ML: 9.80** 

Q. TA PIANO CAMPAGNA: 0.00

**COMMENTI:** 

Tecnico:

Laboratorio:

| Prova penetrometrica statica n.: 1                         |     |
|------------------------------------------------------------|-----|
| ******* INTERPRETAZIONE *********                          | PP8 |
| * * * * * * * * * * * * * * * * GEOMECCANICA * * * * * * * |     |

| Р          | Qc  | D.R.         | Ø            | Cu           | Eed       | P   | Qc  | D.R. | ø    | Cu   | Eed  | P | Qc  | D.R. | ø   | Cu | Eed |
|------------|-----|--------------|--------------|--------------|-----------|-----|-----|------|------|------|------|---|-----|------|-----|----|-----|
| 80         | 47  | 98.7         | 42.0         | 2.34         | 235       | 980 | 432 | >100 | 40.5 | >4.0 | 1620 |   |     |      |     |    |     |
| 100        | 24  | 70.3         | 37.5         | 1.19         | 60        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 120        | 13  | 44.8         | 33.6         | 0.64         | 33        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 140        | 11  | 35.4         | 32.0         | 0.54         | 28        |     |     |      |      |      |      |   |     | 1    |     |    |     |
| 160        |     | 42.8         |              | 0.74         | 38        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 180        | I   | 37.6         |              | 0.69         | 35        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 200        | •   | 32.5         | ,            | 0.64         | 33        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 220        | ) i | 27.5         | 30.2         | 0.58         | 30        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 240        |     | 19.1         | 28.8         | 0.48         | 38        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 260        | 1   | 31.1         | 30.4         | 0.73         | 56        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 280        |     | 15.4         | 28.1         | 0.48         | 38        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 300        |     | 35.8         | 30.9         | 0.93         | 71        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 320<br>340 |     | 39.3<br>39.4 | 31.3<br>31.2 | 1.08         | 110<br>86 |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 360        |     | 38.0         | 31.0         | 1.13         | 58        |     |     |      | - 1  |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 380        | 54  |              | 34.9         | 2.67         | 270       |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 400        | 1 1 | 42.2         | 31.4         | 1.37         | 70        | l   |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 420        | 33  |              | 32.0         | 1.62         | 83        | . [ |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 440        | 35  | 47.6         | 32.0         | 1.72         | 88        |     |     |      |      | - 1  |      |   |     |      |     |    |     |
| 460        | 53  |              | 33.9         | 2.62         | 265       |     |     |      | ı    |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 480        |     | 31.1         | 29.5         | 1.12         | 58        | ı   |     |      | j    |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 500        |     | 53.9         | 32.8         | 2.27         | 230       |     |     |      |      | ļ    |      |   |     |      |     |    |     |
| 520        |     | 53.0         | 32.6         | 2.26         | 115       |     | .   |      | ı    | İ    | · i  |   |     |      |     |    |     |
| 540        | 65  | 63.9         | 34.1         | 3.21         | 325       | I   |     |      |      | - 1  | l    |   |     |      |     |    |     |
| 560        | 21  | 24.2         | 28.3         | 1.01         | 53        | ı   |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 580        | 46  | 50.3         | 32.0         | 2.26         | 115       | 1   |     | 1    | 1    | . 1  | '    |   |     |      |     | -  |     |
| 600        | 68  | 62.9         | 33.8         | 3.36         | 340       |     |     | - 1  | - 1  |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 620        | 91  | 72.2         | 35.1         | >4.0         | 455       | 1   |     | 1    | - 1  |      | . 1  |   |     |      |     |    |     |
| 640        |     | 47.2         | 31.4         | 2.21         | 113       | - 1 | l   | - 1  | - 1  |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 660        |     | 58.0         | 32.9         | 3.10         | 315       | - 1 | - 1 | ł    | 1    | - 1  | 1    | 1 |     |      | 1   |    |     |
| 680        |     | 53.3         | 32.2         | 2.75         | 140       | - 1 |     | 1    | - 1  |      | l    |   |     |      |     |    |     |
| 700        |     | 47.3         | 31.3         | 2.35         | 120       |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 720        |     | 24.2         | 27.9         | 1.20         | 63        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 740        |     | 35.1<br>72.5 | 29.5<br>34.8 | 1.70<br>>4.0 | 530       |     |     |      |      |      | - 1  |   | - 1 |      | - 1 |    |     |
| 760        | 128 |              | 35.6         | >4.0         | 640       |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 780<br>800 |     | 67.9         | 34.1         | >4.0         | 240       | ł   |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 820        |     | 55.9         | 32.3         | 3.39         | 173       | 1   |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 840        |     | 66.3         | -33.8        | >4.0         | 238       |     |     |      |      |      |      |   |     |      | ]   |    |     |
| 860        |     | 22.5         | 27.4         | 1.29         | 68        |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 880        |     | 65.9         | 33.7         | >4.0         | 243       |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 900        |     | 79.2         | 35.5         | >4.0         | 363       | -   |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 920        |     | 58.7         | 32.5         | 3.99         | 203       |     |     |      |      |      |      |   |     |      |     |    |     |
| 940        |     | 74.9         | 34.9         | >4.0         | 330       | 1   | 1   |      |      | 1    | 1    |   | 1   | 1    | 1   | i  | 1   |
| 960        | 149 | 78.6         | 35.4         | >4.0         | 373       |     |     |      |      |      |      |   | [   |      |     |    |     |

|  | P = | profondità | di | infissione | fcml |
|--|-----|------------|----|------------|------|
|--|-----|------------|----|------------|------|

Qc = resistenza specifica alla punta [kg/cmq]

Cu = coesione non drenata [kg/cmq]

D.R. = densità relativa [%]

ø = angolo di attrito [gradi]

Eed= modulo edometrico [kg/cmq]

# Prova penetrometrica statica n.: 1

PP8

| Р          | Qc        | RLL          | х               | RL         | P   | Qc  | RLL   | х     | RL  | P   | Qc | RLL | х | RL |
|------------|-----------|--------------|-----------------|------------|-----|-----|-------|-------|-----|-----|----|-----|---|----|
| 80         | 47        | 0.33         | 141.00          | 52         | 980 | 432 | 11.00 | 39.27 | 597 |     |    |     |   |    |
| 100        | 24        | 1.33         | 18.00           | 44         |     |     |       |       |     |     |    | ĺ   |   |    |
| 120        | 13        | 1.33         | 9.75            | 33         |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 140        | 11]       | 0.60         | 18.33           | 20         |     |     |       |       |     |     | ·  | Ì   |   |    |
| 160        | 15        | 2.27         | 6.62            | 49<br>35   |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 180        | Í4        | Í.40         | 00.01           |            |     |     |       |       |     | ľ   | İ  |     |   |    |
| 200        | 13        | 0.67         | 19.50           | 23         |     |     |       |       |     |     | İ  |     |   |    |
| 220        | 12        | 0.53         | • •             | 20         |     | - 1 |       |       |     |     |    | 1   | , |    |
| 240        | 10        | 0.33         | 30.00           | 15         |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 260        | 15        | 0.47         | 32.14           | 22         |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 280        | 10<br>19  | 0.27         | 37.50<br>40.71  | 14         |     |     |       |       |     | ł   |    |     |   |    |
| 300<br>320 | 22        | 0.47<br>0.33 | 66.00           | 26<br>27   | -   |     |       |       |     | } ' | 1. |     | 1 |    |
| 340        | 23        | 0.33         | 34.50           | 33         |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 360        | 23        | 1.53         | 15.00           | 46         |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 380        | 54        | 1.13         | 47.65           | 71         |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 400        | 28        | 3.27         | 8.57            | 77         |     | - 1 | ļ     | 1     | - 4 |     |    |     |   |    |
| 420        | 33        | 2.27         | 14.56           | 67         |     | Ţ   |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 440        | 35        | 2.33         | 15.00           | 70         |     | 1   |       |       | . [ |     |    |     |   |    |
| 460        | 53        | 1.07         | 49.69           | 69         |     | - 1 |       | ĺ     |     |     |    |     |   |    |
| 480        | 23        | 3.40         | 6.76            | 74         |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 500        | 46        | 1.00         | 46.00           | 61         | 1   | 1   | 1     | 1     | 1   |     |    |     |   |    |
| 520        | 46        | 5.33         | 8.63            | 126        |     | - 1 |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 540        | 65        | 1.40         | 46.43           | 86         |     | 1   | 1     | İ     | - 1 |     |    |     |   |    |
| 560        | 21        | 4.07         | 5.16            | 82         |     | - 1 | 1     |       | i   |     |    |     |   |    |
| 580        | 46        | 2.20         | 20.91           | 79         | - 1 | 1   | 1     | 1     | 1   |     | -  |     | 1 |    |
| 600        | 68        | 0.53         | 127.50          | 76         | - 1 | [   |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 620        | 91        | 0.93         | 97.50           | 105        |     | 1   | j     |       |     |     |    |     |   |    |
| 640        | 45        | 1.53         | 29.35           | 68         | - 1 | - 1 | l     |       |     |     |    |     |   |    |
| 660        | 63        | 1.20         | 52.50           | 81         | - 1 | - 1 | Į.    | - 1   | - 1 | 1 1 |    |     | - |    |
| 680        | 56        | 3.33         | 16.80           | 106        |     | ı   |       | l     | ļ   |     |    |     |   | 1  |
| 700        | 48        | 1.67         | 28.80           | 73         | ļ   | - 1 | - 1   | ]     | ŀ   |     |    |     |   |    |
| 720        | 25        | 3.93         | 6.36            | 84         |     | - 1 | 1     | l     | i   |     |    |     |   | Ī  |
| 740        | 35        | 2.20         | 15.91           | 68         | - 1 |     | ļ     | - 1   |     |     |    | 1   |   |    |
| 760        | 106       | 0.93<br>2.67 | 113.57<br>48.00 | 120<br>168 | 1   |     | - 1   | l     |     |     |    |     |   | ]  |
| 780        | 128<br>96 | 3.60         | 26.67           | 150        | 1   |     | 1     |       |     | l 1 |    |     |   | i  |
| 800<br>820 | 69        | 6.67         | 10.35           | 169        |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 840        | 95        | 3.53         | 26.89           | 148        |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 860        | 27        | 4.33         | 6.23            | 92         |     |     | 1     | 1     | 1   |     |    | 1   | 1 | 1  |
| 880        | 97        | 7.20         | 13.47           | 205        |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 900        | 145       | 10.27        | 14.12           | 299        |     | 1   |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 920        | 81        | 6.60         | 12.27           | 180        |     |     |       |       |     |     |    |     |   |    |
| 940        | 132       | 5.60         | 23.57           | 216        |     | 1   | 1     |       | 1   |     |    | 1   | 1 | Į. |
| 960        | 149       | 6.47         | 23.04           | 246        |     | İ   |       |       |     |     |    |     |   |    |

| P = profondità di infissione [c  | m]            |
|----------------------------------|---------------|
| Qc = resistenza specifica alla p | unta [kg/cmq] |

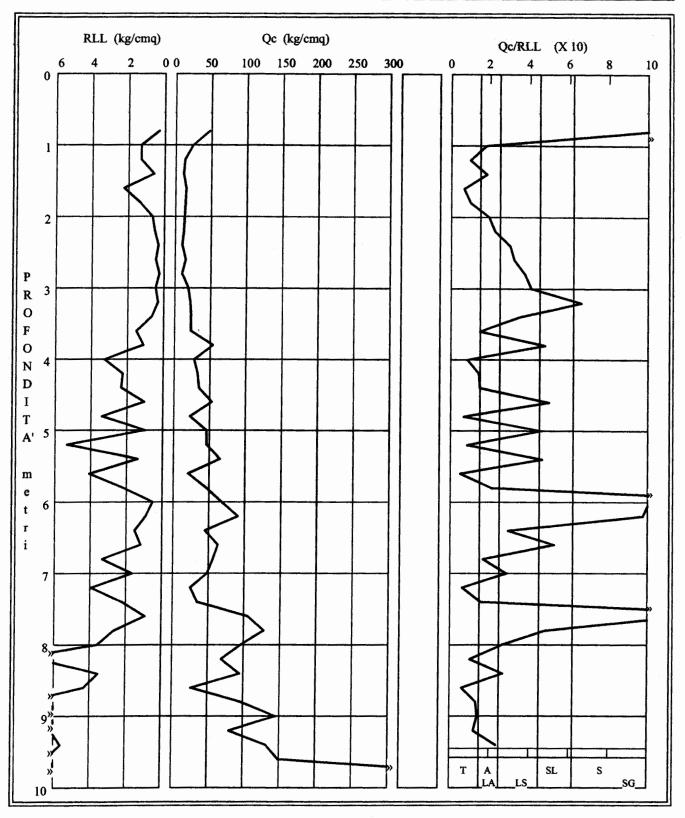
RLL = resistenza laterale locale [kg/cmq]
X = rapporto Qc/RLL (GRANULOMETRIA)
RL = resistenza laterale [kg/cmq]

Prova penetrometrica statica n.: 1 Picchetto n.: 1 - Prova n.: 1

Cantiere: Giffoni Seicasali

Committente: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

Certif. n.: 1 del 26/10/05



LITOLOGIA: T=Torbe

LA=Limi Argillosi

A=Argille

LS=Limi Sabbiosi

SL=Sabbie Limose

SG = Sabbie e Ghiaie

S = Sabbie

AG = Copertura Superficiale

Certificato n.: 1

Data.: 26/10/05

## PROVA PENETROMETRICA PESANTE

COMMITTENTE: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

CANTIERE: Giffoni Seicasali

PENETROMETRO: Pagani tg 63-200 kn

COMUNE: Giffoni Seicasali

LOCALITA': Capitignano

PICCHETTO: 1

PROVA N.: 1

del: 26/10/05

INIZIO A ML: 0.10

FINE A ML: 10.20

Q. TA PIANO CAMPAGNA: 0.00

COMMENTI:

Tecnico:

Laboratorio:

| Prova penetrometrica pesante n.: 1                         |     |
|------------------------------------------------------------|-----|
| ******                                                     | PP9 |
| * * * * * * * * * * * * * * * * GEOMECCANICA * * * * * * * |     |

| P          | Lettura campag. | SPT      | D.R.     | ø            | Cu   | Eed        | P | Lettura<br>campag | SPT | D.R. | ø. | Cu | Eed | P       | Lettura<br>campag | SPT     | D.R.     | Ø | Cu | Eed      |
|------------|-----------------|----------|----------|--------------|------|------------|---|-------------------|-----|------|----|----|-----|---------|-------------------|---------|----------|---|----|----------|
| -          | 1 7 8           |          | _        |              |      | =          | - |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 30         | i i             | 18       | i i      | 31.9         | 1.21 | 128        |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 60         | 1 1             | 10       | 1        | 29.7         | 0.67 | 71         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 90         | 1 !             | 10       | !        | 29.7         | 0.67 | 71         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         | ļ        |   |    |          |
| 120        | 1 1             | 9        | 53       | 29.3         | 0.60 | 57         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 150        | 1               | 8        |          | 28.8<br>28.8 | 0.54 | 57         |   |                   |     |      |    | ļ  |     |         |                   |         |          |   | }  |          |
| 180<br>210 | 1 1             | 6        | i i      | 27.7         | 0.40 | 43         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    | li       |
| 210        | 1 1             | 7        |          | 28.3         | 0.47 | 50         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 270        | 1 .             | 8        | 51       | 28.7         | 0.54 | 57         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         | ĺ        |   |    |          |
| 300        | 1 1             | 10       | 54       | 29.6         | 0.67 | 71         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   | İ  |          |
| 330        | 1 1             | 12       | 56       | 30.2         | 0.80 | 85         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 360        | 1 1             | 9        | 52       | 29.1         | 0.60 | 64         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 390        | 18              | 18       | 64       | 31.8         | 1.21 | 128        |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 420        | 23              | 23       | 70       | 32.7         | 1.54 | 163        |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 450        | 18              | 18       | 64       | 31.7         | 1.21 | 128        |   |                   |     |      |    | ĺ  | i i |         |                   |         | Ì        | İ | ļ  |          |
| 480        |                 | 20       | 66       | 32.1         | 1.34 | 142        |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         | }        |   |    |          |
| 510        | 20              | 20       | 66       | 32.1         | 1.34 | 142        |   |                   |     |      |    | i  | i i |         |                   | Ì       | i        |   |    | i i      |
| 540        | 1 1             | 21       | 67       | 32.3         | 1.41 | 149        |   |                   |     |      |    |    |     | 1       |                   |         |          |   |    |          |
| 570        | 1 1             | 11       | 53       | 29.8         | 0.74 | 78         |   |                   |     |      |    | i  | ii  | l       |                   |         | 1        | i |    |          |
| 600        | 1               | 16       | 60       | 31.2         | 1.07 | 114<br>149 | 1 |                   |     |      |    |    |     | 1       |                   |         |          |   |    | 1 1      |
| 630        | 1 1             | 21<br>23 | 66<br>68 | 32.2<br>32.5 | 1.41 | 163        |   |                   |     | 1    |    |    |     |         |                   |         | 1        |   |    |          |
| 660        | 1 1             | 16       | 60       | 31.1         | 1.07 | 114        |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    | 1        |
| 720        | 1 .1            | 15       | 58       | 30.9         | 1.01 | 107        |   |                   |     |      |    |    |     | ł       |                   | }       |          |   |    |          |
| 750        | 1 .             | 16       | 59       | 31.1         | 1.07 | 114        |   |                   |     |      |    | l  |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 780        | 1 1             | 13       | 55       | 30.3         | 0.87 | 92         |   |                   |     |      |    |    |     | 1       |                   |         |          |   |    |          |
| 810        | 1 .1            | 6        | 38       | 27.4         | 0.40 | 43         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          | l |    |          |
| 840        | 7               | 7        | 41       | 27.9         | 0.47 | 50         |   |                   |     |      | •  |    |     |         |                   |         | ł        |   |    |          |
| 870        | 10              | 10       | 48       | 29.3         | 0.67 | 71         |   |                   |     |      |    |    |     |         | Ì                 |         |          |   |    |          |
| 900        | 9               | 9        | 45       | 28.9         | 0.60 | 64         |   |                   |     |      |    | ļ  |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 930        | 8               | 8        |          | 28.4         | 0.54 | 57         |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 960        | !               | 16       | 58       | 31.0         | 1.07 | 114        |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 990        | 1 1             | 27       | 71       | 33.0         | 1.81 | 192        |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         | ĺ        |   |    |          |
| 1020       | 73              | 73       | >100     | 36.7         | >4.0 | 518        |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         | ļ        |   |    |          |
| 11         |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          | Ì |    |          |
|            |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          | ļ |    |          |
| li         |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
|            |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
|            |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
| 11         |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
|            |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
|            |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     |         |                   |         |          |   |    |          |
|            |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    | 1  |     |         |                   |         |          |   |    |          |
|            |                 |          |          |              |      |            |   |                   |     |      |    |    |     | <u></u> |                   | <u></u> | <u> </u> |   |    | <u> </u> |

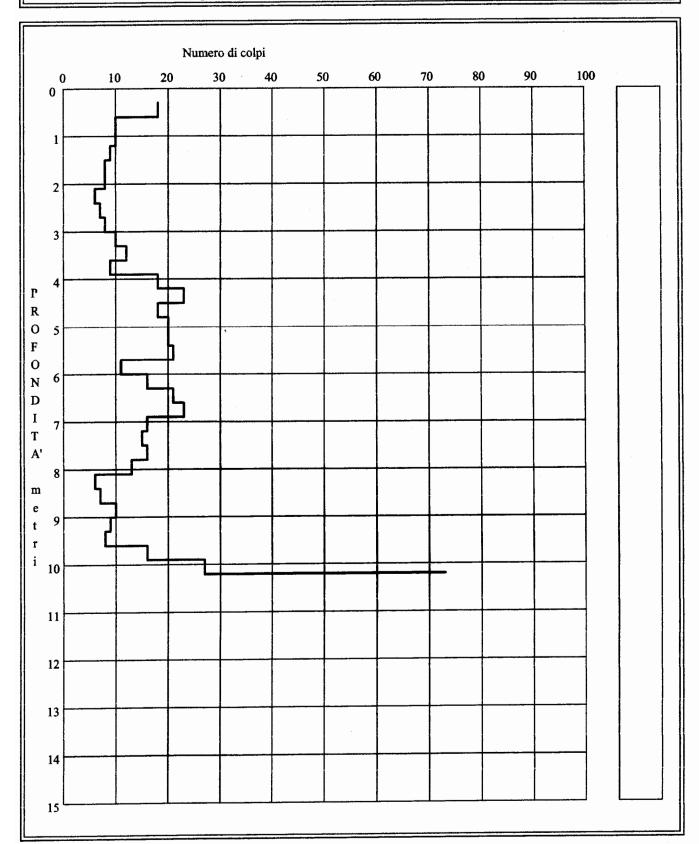
| P = profondità di infissione | (cm)     |
|------------------------------|----------|
| Cu = coesione non drenata    | [kg/cmq] |
| D.R. = densità relativa [%   | ]        |

ø = angolo di attrito [gradi] Eed= modulo edometrico [kg/cmq] Prova penetrometrica pesante n.: 1
Picchetto n.: 1 - Prova n.: 1

Cantiere: Giffoni Seicasali

Committente: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

Certif. n.: 1 del 26/10/05

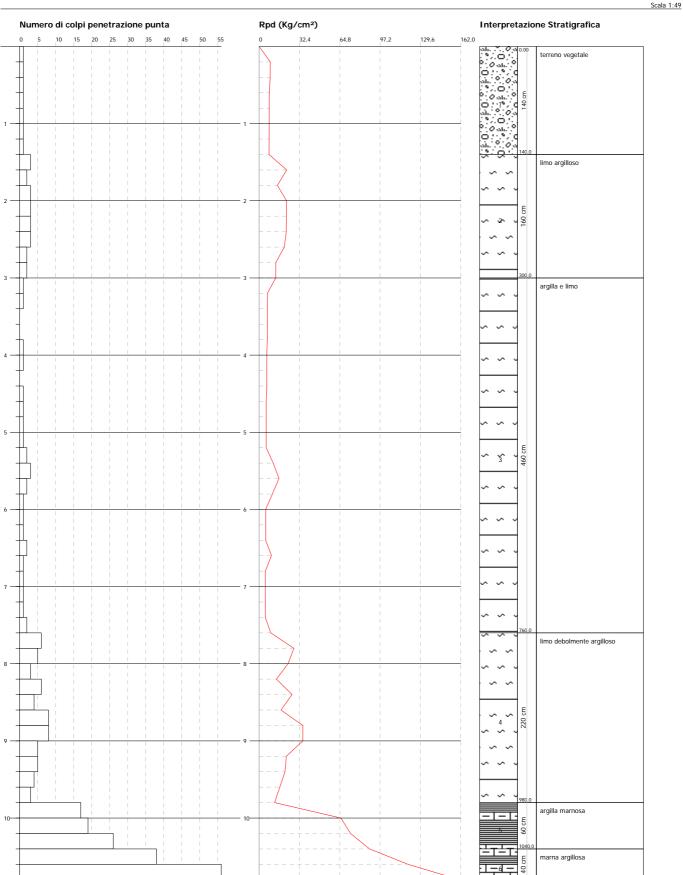


#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1 Strumento utilizzato... DPSH TG 63-100 PAGANI **DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd**

Committente :

Sig. ri Giannattasio Giuseppe e Giannattasio Fiorentina Ristrutturazione edilizia fabbricato civile abitazione via Botteghe - fraz. Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA) Cantiere : Località :

Data:07/12/2010



# PROVA PENETROMETRICA DINAMICA

Committente: Fortuna S.n.c. di Di Muro Generoso & C. Cantiere: Ristrutturazione edilizia

Località: Casale Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA)

#### Caratteristiche Tecniche-Strumentali Sonda: Penni 30 \_ Compac s.r.l.

| Rif. Norme                      | DIN 4094           |
|---------------------------------|--------------------|
| Peso Massa battente             | 30 Kg              |
| Altezza di caduta libera        | 0,20 m             |
| Peso sistema di battuta         | 14 Kg              |
| Diametro punta conica           | 35,68 mm           |
| Area di base punta              | 10 cm <sup>2</sup> |
| Lunghezza delle aste            | 1 m                |
| Peso aste a metro               | 2,9 Kg/m           |
| Profondità giunzione prima asta | 1,00 m             |
| Avanzamento punta               | 0,10 m             |
| Numero colpi per punta          | N(10)              |
| Coeff. Correlazione             | 0,751              |
| Rivestimento/fanghi             | No                 |
| Angolo di apertura punta        | 60 °               |

**OPERATORE** RESPONSABILE Dott. Sergio Migliozzi

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova Falda rilevata

Penni 30 \_ Compac s.r.l. 14/05/2009 6,10 mt

| Profondità (m) | Nr. Colpi | Calcolo coeff.<br>riduzione sonda<br>Chi | Res. dinamica<br>ridotta<br>(Kg/cm²) | Res. dinamica<br>(Kg/cm²) | Pres. ammissibile<br>con riduzione<br>Herminier -<br>Olandesi | Pres. ammissibile<br>Herminier -<br>Olandesi<br>(Kg/cm²) |
|----------------|-----------|------------------------------------------|--------------------------------------|---------------------------|---------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------|
| 0.10           |           | 0.055                                    | 2.00                                 | 0.00                      | (Kg/cm²)                                                      | 0.00                                                     |
| 0,10           | 0         | 0,857                                    | 0,00                                 | 0,00                      | 0,00                                                          | 0,00                                                     |
| 0,20           | 0         | 0,855                                    | 0,00                                 | 0,00                      | 0,00                                                          | 0,00                                                     |
| 0,30           | 0         | 0,853                                    | 0,00                                 | 0,00                      | 0,00                                                          | 0,00                                                     |
| 0,40           | 0         | 0,851                                    | 0,00                                 | 0,00                      | 0,00                                                          | 0,00                                                     |
| 0,50           | 0         | 0,849                                    | 0,00                                 | 0,00                      | 0,00                                                          | 0,00                                                     |
| 0,60<br>0,70   | 1         | 0,847<br>0,845                           | 3,25<br>3,24                         | 3,84<br>3,84              | 0,16<br>0,16                                                  | 0,19                                                     |
| 0,80           | 1         | 0,843                                    | 3,24                                 | 3,84                      | 0,16                                                          | 0,19                                                     |
| 0,80           | 3         | 0,842                                    | 9,69                                 | 11,51                     | 0,10                                                          | 0,58                                                     |
| 1,00           | 3         | 0,840                                    | 9,67                                 | 11,51                     | 0,48                                                          | 0,58                                                     |
| 1,10           | 4         | 0,838                                    | 12,12                                | 14,46                     | 0,61                                                          | 0,72                                                     |
| 1,20           | 4         | 0,836                                    | 12,09                                | 14,46                     | 0,60                                                          | 0,72                                                     |
| 1,30           | 3         | 0,835                                    | 9,05                                 | 10,84                     | 0,45                                                          | 0,54                                                     |
| 1,40           | 4         | 0,833                                    | 12,04                                | 14,46                     | 0,60                                                          | 0,72                                                     |
| 1,50           | 4         | 0,831                                    | 12,02                                | 14,46                     | 0,60                                                          | 0,72                                                     |
| 1,60           | 4         | 0,830                                    | 11,99                                | 14,46                     | 0,60                                                          | 0,72                                                     |
| 1,70           | 4         | 0,828                                    | 11,97                                | 14,46                     | 0,60                                                          | 0,72                                                     |
| 1,80           | 6         | 0,826                                    | 17,92                                | 21,69                     | 0,90                                                          | 1,08                                                     |
| 1,90           | 8         | 0,825                                    | 23,85                                | 28,92                     | 1,19                                                          | 1,45                                                     |
| 2,00           | 5         | 0,823                                    | 14,88                                | 18,07                     | 0,74                                                          | 0,90                                                     |
| 2,10           | 6         | 0,822                                    | 16,84                                | 20,49                     | 0,84                                                          | 1,02                                                     |
| 2,20           | 8         | 0,820                                    | 22,41                                | 27,32                     | 1,12                                                          | 1,3                                                      |
| 2,30           | 21        | 0,719                                    | 51,54                                | 71,73                     | 2,58                                                          | 3,59                                                     |
| 2,40           | 13        | 0,767                                    | 34,06                                | 44,40                     | 1,70                                                          | 2,22                                                     |
| 2,50           | 11        | 0,816                                    | 30,65                                | 37,57                     | 1,53                                                          | 1,88                                                     |
| 2,60           | 10        | 0,814                                    | 27,81                                | 34,16                     | 1,39                                                          | 1,71                                                     |
| 2,70           | 12        | 0,813                                    | 33,31                                | 40,99                     | 1,67                                                          | 2,03                                                     |
| 2,80           | 9         | 0,811                                    | 24,94                                | 30,74                     | 1,25                                                          | 1,54                                                     |
| 2,90           | 6         | 0,810                                    | 16,60                                | 20,49                     | 0,83                                                          | 1,02                                                     |
| 3,00           | 3         | 0,809                                    | 8,29                                 | 10,25                     | 0,41                                                          | 0,5                                                      |
| 3,10           | 4         | 0,807                                    | 10,45                                | 12,95                     | 0,52                                                          | 0,65                                                     |
| 3,20           | 6         | 0,806                                    | 15,66                                | 19,42                     | 0,78                                                          | 0,9'                                                     |
| 3,30           | 9         | 0,805                                    | 23,45                                | 29,14                     | 1,17                                                          | 1,40                                                     |
| 3,40           | 12        | 0,803                                    | 31,21                                | 38,85                     | 1,56                                                          | 1,94                                                     |
| 3,50<br>3,60   | 17<br>16  | 0,752                                    | 41,39                                | 55,04<br>51,80            | 2,07<br>1,94                                                  | 2,73<br>2,59                                             |
| 3,70           | 21        | 0,751<br>0,700                           | 38,89<br>47,57                       | 67,99                     | 2,38                                                          |                                                          |
| 3,80           | 26        | 0,698                                    | 58,79                                | 84,17                     | 2,38                                                          | 4,2                                                      |
| 3,90           | 39        | 0,597                                    | 75,40                                | 126,26                    | 3,77                                                          | 6,3                                                      |
| 4,00           | 34        | 0,646                                    | 71,11                                | 110,07                    | 3,56                                                          | 5,5                                                      |
| 4,10           | 22        | 0,695                                    | 47,04                                | 67,69                     | 2,35                                                          | 3,3                                                      |
| 4,20           | 18        | 0,744                                    | 41,19                                | 55,38                     | 2,06                                                          | 2,7                                                      |
| 4,30           | 36        | 0,643                                    | 71,18                                | 110,77                    | 3,56                                                          | 5,5                                                      |
| 4,40           | 24        | 0,691                                    | 51,06                                | 73,85                     | 2,55                                                          | 3,69                                                     |
| 4,50           | 13        | 0,740                                    | 29,61                                | 40,00                     | 1,48                                                          | 2,0                                                      |
| 4,60           | 15        | 0,739                                    | 34,12                                | 46,15                     | 1,71                                                          | 2,3                                                      |
| 4,70           | 17        | 0,738                                    | 38,61                                | 52,31                     | 1,93                                                          | 2,6                                                      |
| 4,80           | 16        | 0,737                                    | 36,29                                | 49,23                     | 1,81                                                          | 2,4                                                      |
| 4,90           | 14        | 0,736                                    | 31,71                                | 43,08                     | 1,59                                                          | 2,1                                                      |
| 5,00           | 14        | 0,735                                    | 31,66                                | 43,08                     | 1,58                                                          | 2,1                                                      |
| 5,10           | 25        | 0,684                                    | 50,13                                | 73,29                     | 2,51                                                          | 3,6                                                      |
| 5,20           | 26        | 0,683                                    | 52,06                                | 76,22                     | 2,60                                                          | 3,8                                                      |
| 5,30           | 26        | 0,682                                    | 51,98                                | 76,22                     | 2,60                                                          |                                                          |

# PP11

| 5,40 | 18 | 0,731 | 38,58 | 52,77  | 1,93 | 2,64 |
|------|----|-------|-------|--------|------|------|
| 5,50 | 54 | 0,580 | 91,83 | 158,31 | 4,59 | 7,92 |
| 5,60 | 26 | 0,679 | 51,76 | 76,22  | 2,59 | 3,81 |
| 5,70 | 33 | 0,628 | 60,77 | 96,74  | 3,04 | 4,84 |
| 5,80 | 36 | 0,627 | 66,20 | 105,54 | 3,31 | 5,28 |
| 5,90 | 36 | 0,626 | 66,11 | 105,54 | 3,31 | 5,28 |
| 6,00 | 33 | 0,625 | 60,51 | 96,74  | 3,03 | 4,84 |
| 6,10 | 37 | 0,625 | 64,69 | 103,58 | 3,23 | 5,18 |

Data:14/05/2009

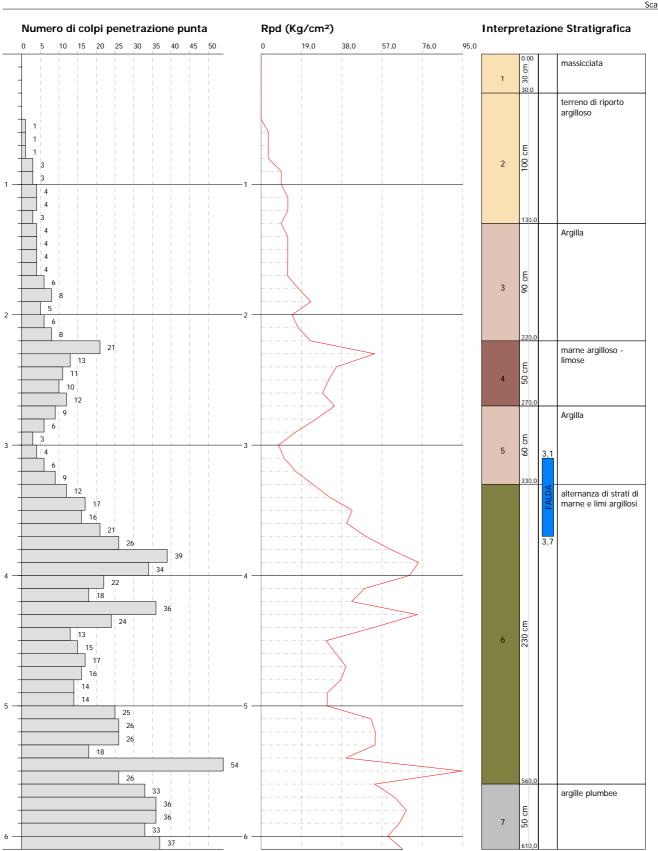
#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1 Strumento utilizzato... PENNI 30 \_ compac s.r.l. DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

Committente : Fortuna S.n.c. di Di Muro Generoso & C.

Cantiere : Ristrutturazione edilizia

Località : Casale Capitignano - Giffoni Sei Casali (SA)

Scala 1:29



# PROVA PENETROMETRICA DINAMICA

**Committente**: Sig. Caruccio Davide **Cantiere**: Realizzazione fabbricato civile **Località**: via Calabriso - Giffoni Sei Casali (SA)

#### Caratteristiche Tecniche-Strumentali Sonda: DPSH TG 63-200 PAGANI

| Rif. Norme                      | DIN 4094              |
|---------------------------------|-----------------------|
| Peso Massa battente             | 63,5 Kg               |
| Altezza di caduta libera        | 0,75 m                |
| Peso sistema di battuta         | 0,63 Kg               |
| Diametro punta conica           | 51,00 mm              |
| Area di base punta              | 20,43 cm <sup>2</sup> |
| Lunghezza delle aste            | 1 m                   |
| Peso aste a metro               | 6,31 Kg/m             |
| Profondità giunzione prima asta | 0,40 m                |
| Avanzamento punta               | 0,20 m                |
| Numero colpi per punta          | N(20)                 |
| Coeff. Correlazione             | 1,47                  |
| Rivestimento/fanghi             | No                    |
| Angolo di apertura punta        | 90 °                  |
|                                 |                       |

OPERATORE

RESPONSABILE Dr. Sergio Migliozzi

PP12

# PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE CONTINUE (DYNAMIC PROBING) DPSH – DPM (... scpt ecc.)

#### Note illustrative - Diverse tipologie di penetrometri dinamici

La prova penetrometrica dinamica consiste nell'infiggere nel terreno una punta conica (per tratti consecutivi  $\delta$ ) misurando il numero di colpi N necessari.

Le Prove Penetrometriche Dinamiche sono molto diffuse ed utilizzate nel territorio da geologi e geotecnici, data la loro semplicità esecutiva, economicità e rapidità di esecuzione.

La loro elaborazione, interpretazione e visualizzazione grafica consente di "catalogare e parametrizzare" il suolo attraversato con un'immagine in continuo, che permette anche di avere un raffronto sulle consistenze dei vari livelli attraversati e una correlazione diretta con sondaggi geognostici per la caratterizzazione stratigrafica.

La sonda penetrometrica permette inoltre di riconoscere abbastanza precisamente lo spessore delle coltri sul substrato, la quota di eventuali falde e superfici di rottura sui pendii, e la consistenza in generale del terreno.

L'utilizzo dei dati, ricavati da correlazioni indirette e facendo riferimento a vari autori, dovrà comunque essere trattato con le opportune cautele e, possibilmente, dopo esperienze geologiche acquisite in zona.

Elementi caratteristici del penetrometro dinamico sono i seguenti:

- peso massa battente M
- altezza libera caduta H
- punta conica: diametro base cono D, area base A (angolo di apertura α)
- avanzamento (penetrazione)  $\delta$
- presenza o meno del rivestimento esterno (fanghi bentonitici).

Con riferimento alla classificazione ISSMFE (1988) dei diversi tipi di penetrometri dinamici (vedi tabella sotto riportata) si rileva una prima suddivisione in quattro classi (in base al peso M della massa battente):

- tipo LEGGERO (DPL)
- tipo MEDIO (DPM)
- tipo PESANTE (DPH)
- tipo SUPERPESANTE (DPSH)

Classificazione ISSMFE dei penetrometri dinamici:

| Tipo                           | Sigla di riferimento | peso della massa                       | prof.max indagine battente |
|--------------------------------|----------------------|----------------------------------------|----------------------------|
|                                |                      | M (kg)                                 | (m)                        |
| Leggero                        | DPL (Light)          | M ≤10                                  | 8                          |
| Medio                          | DPM (Medium)         | 10 <m <40<="" td=""><td>20-25</td></m> | 20-25                      |
| Pesante                        | DPH (Heavy)          | 40≤M <60                               | 25                         |
| Super pesante (Super<br>Heavy) | DPSH                 | M≥60                                   | 25                         |

#### penetrometri in uso in Italia

In Italia risultano attualmente in uso i seguenti tipi di penetrometri dinamici (non rientranti però nello Standard ISSMFE):

- DINAMICO LEGGERO ITALIANO (DL-30) (MEDIO secondo la classifica ISSMFE) massa battente M = 30 kg, altezza di caduta H = 0.20 m, avanzamento  $\delta$  = 10 cm, punta conica ( $\alpha$ =60-90°), diametro D 35.7 mm, area base cono A=10 cm $^2$  rivestimento / fango bentonitico : talora previsto;

- DINAMICO LEGGERO ITALIANO (DL-20) (MEDIO secondo la classifica ISSMFE) massa battente M = 20 kg, altezza di caduta H=0.20 m, avanzamento  $\delta$  = 10 cm, punta conica ( $\alpha$ = 60-90°), diametro D 35.7 mm, area base cono A=10 cm² rivestimento / fango bentonitico : talora previsto;
- DINAMICO PESANTE ITALIANO (SUPERPESANTE secondo la classifica ISSMFE) massa battente M=73 kg, altezza di caduta H=0.75 m, avanzamento  $\delta=30$  cm, punta conica ( $\alpha=60^{\circ}$ ), diametro D=50.8 mm, area base cono A=20.27 cm $^2$  rivestimento: previsto secondo precise indicazioni;
- DINAMICO SUPERPESANTE (Tipo EMILIA) massa battente M=63.5 kg, altezza caduta H=0.75 m, avanzamento  $\delta$ =20-30 cm, punta conica conica ( $\alpha$  = 60°-90°) diametro D = 50.5 mm, area base cono A = 20 cm², rivestimento / fango bentonitico : talora previsto.

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova Falda non rilevata DPSH TG 63-200 PAGANI 03/11/2015 10,40 mt

| Profondità | Nr. Colpi | Calcolo coeff. | Res. dinamica ridotta | Res. dinamica         | Pres.           | Pres. ammissibile    |
|------------|-----------|----------------|-----------------------|-----------------------|-----------------|----------------------|
| (m)        | •         | riduzione      | (Kg/cm²)              | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | ammissibile con | Herminier - Olandesi |
|            |           | sonda Chi      |                       |                       | riduzione       | (Kg/cm²)             |
|            |           |                |                       |                       | Herminier -     |                      |
|            |           |                |                       |                       | Olandesi        |                      |
|            |           |                |                       |                       | (Kg/cm²)        |                      |
| 0,20       | 2         | 0,855          | 17,96                 | 21,01                 | 0,90            | 1,05                 |
| 0,40       | 2         | 0,851          | 17,88                 | 21,01                 | 0,89            | 1,05                 |
| 0,60       | 2         | 0,847          | 16,34                 | 19,29                 | 0,82            | 0,96                 |
| 0,80       | 2         | 0,843          | 16,27                 | 19,29                 | 0,81            | 0,96                 |
| 1,00       | 3         | 0,840          | 24,29                 | 28,93                 | 1,21            | 1,45                 |
| 1,20       | 9         | 0,836          | 72,58                 | 86,79                 | 3,63            | 4,34                 |
| 1,40       | 6         | 0,833          | 48,19                 | 57,86                 | 2,41            | 2,89                 |
| 1,60       | 6         | 0,830          | 44,35                 | 53,47                 | 2,22            | 2,67                 |
| 1,80       | 6         | 0,826          | 44,18                 | 53,47                 | 2,21            | 2,67                 |
| 2,00       | 5         | 0,823          | 36,68                 | 44,55                 | 1,83            | 2,23                 |
| 2,20       | 5         | 0,820          | 36,54                 | 44,55                 | 1,83            | 2,23                 |
| 2,40       | 5         | 0,817          | 36,41                 | 44,55                 | 1,82            | 2,23                 |
| 2,60       | 6         | 0,814          |                       | 49,69                 | 2,02            | 2,48                 |
| 2,80       | 6         | 0,811          | 40,32                 | 49,69                 | 2,02            | 2,48                 |
| 3,00       | 7         | 0,809          | 46,88                 | 57,97                 | 2,34            | 2,90                 |
| 3,20       | 7         | 0,806          | 46,73                 | 57,97                 | 2,34            | 2,90                 |
| 3,40       | 6         | 0,803          | 39,92                 | 49,69                 | 2,00            | 2,48                 |
| 3,60       | 6         | 0,801          | 37,17                 | 46,41                 | 1,86            | 2,32                 |
| 3,80       | 5         | 0,798          | 30,88                 | 38,68                 | 1,54            | 1,93                 |
| 4,00       | 4         | 0,796          | 24,63                 | 30,94                 | 1,23            | 1,55                 |
| 4,20       | 5         | 0,794          |                       | 38,68                 | 1,53            | 1,93                 |
| 4,40       | 5         | 0,791          | 30,61                 | 38,68                 | 1,53            | 1,93                 |
| 4,60       | 3         | 0,789          | 17,18                 | 21,77                 | 0,86            | 1,09                 |
| 4,80       | 5         | 0,787          | 28,56                 | 36,28                 | 1,43            | 1,81                 |
| 5,00       | 4         | 0,785          | 22,79                 | 29,03                 | 1,14            | 1,45                 |
| 5,20       | 6         | 0,783          | 34,09                 | 43,54                 | 1,70            | 2,18                 |
| 5,40       | 3         | 0,781          | 17,00                 | 21,77                 | 0,85            | 1,09                 |
| 5,60       | 3         | 0,779          | 15,97                 | 20,50                 | 0,80            | 1,03                 |
| 5,80       | 4         | 0,777          | 21,25                 | 27,34                 | 1,06            | 1,37                 |
| 6,00       | 4         | 0,775          | 21,20                 | 27,34                 | 1,06            | 1,37                 |
| 6,20       | 4         | 0,774          |                       | 27,34                 | 1,06            | 1,37                 |
| 6,40       | 3         | 0,772          | 15,83                 | 20,50                 | 0,79            | 1,03                 |
| 6,60       | 5         | 0,770          | 24,87                 | 32,29                 | 1,24            | 1,61                 |
| 6,80       | 4         | 0,769          | 19,86                 | 25,83                 | 0,99            | 1,29                 |
| 7,00       | 4         | 0,767          | 19,82                 | 25,83                 | 0,99            | 1,29                 |

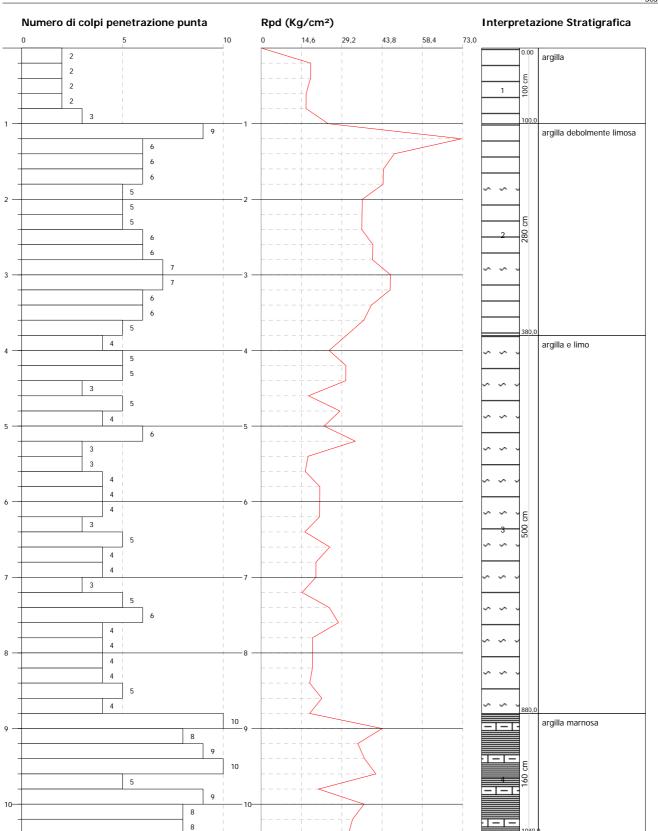
| 7,20  | 3  | 0,766 | 14,83 | 19,37 | 0,74 | 0,97 |
|-------|----|-------|-------|-------|------|------|
| 7,40  | 5  | 0,764 | 24,67 | 32,29 | 1,23 | 1,61 |
| 7,60  | 6  | 0,763 | 28,01 | 36,73 | 1,40 | 1,84 |
| 7,80  | 4  | 0,761 | 18,64 | 24,48 | 0,93 | 1,22 |
| 8,00  | 4  | 0,760 | 18,61 | 24,48 | 0,93 | 1,22 |
| 8,20  | 4  | 0,759 | 18,57 | 24,48 | 0,93 | 1,22 |
| 8,40  | 4  | 0,757 | 18,54 | 24,48 | 0,93 | 1,22 |
| 8,60  | 5  | 0,756 | 21,99 | 29,09 | 1,10 | 1,45 |
| 8,80  | 4  | 0,755 | 17,56 | 23,27 | 0,88 | 1,16 |
| 9,00  | 10 | 0,753 | 43,83 | 58,17 | 2,19 | 2,91 |
| 9,20  | 8  | 0,752 | 35,01 | 46,54 | 1,75 | 2,33 |
| 9,40  | 9  | 0,751 | 39,32 | 52,36 | 1,97 | 2,62 |
| 9,60  | 10 | 0,750 | 41,57 | 55,42 | 2,08 | 2,77 |
| 9,80  | 5  | 0,749 | 20,75 | 27,71 | 1,04 | 1,39 |
| 10,00 | 9  | 0,748 | 37,30 | 49,88 | 1,86 | 2,49 |
| 10,20 | 8  | 0,747 | 33,10 | 44,34 | 1,66 | 2,22 |
| 10,40 | 8  | 0,746 | 33,06 | 44,34 | 1,65 | 2,22 |

#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1 Strumento utilizzato... DPSH TG 63-100 PAGANI DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

Committente : Sig. Caruccio Davide Data :03/11/2015

Cantiere : Realizzazione fabbricato civile Località : via Calabriso - Giffoni Sei Casali (SA)

Scala 1:50



Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova Falda rilevata

PENNI 30 - Compac s.r.l. 24/02/06 4,20 mt

| Profondità (m) | Nr. Colpi | Calcolo coeff.<br>riduzione sonda<br>Chi | Res. dinamica<br>ridotta<br>(Kg/cm²) | Res. dinamica<br>(Kg/cm²) | Pres. ammissibile<br>con riduzione<br>Herminier -<br>Olandesi<br>(Kg/cm²) | Pres. ammissibile<br>Herminier -<br>Olandesi<br>(Kg/cm²) |
|----------------|-----------|------------------------------------------|--------------------------------------|---------------------------|---------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------|
| 0,10           | 0         | 0,857                                    | 0,00                                 | 0,00                      | 0,00                                                                      | 0,00                                                     |
| 0,20           | 0         | 0,855                                    | 0,00                                 | 0,00                      |                                                                           | 0,00                                                     |
| 0,30           | 1         | 0,853                                    | 3,38                                 | 3,96                      | 0,17                                                                      | 0,20                                                     |
| 0,40           | 2         | 0,851                                    | 6,75                                 | 7,93                      | 0,34                                                                      | 0,40                                                     |
| 0,50           | 6         | 0,849                                    | 20,19                                | 23,79                     |                                                                           | 1,19                                                     |
| 0,60           | 10        | 0,847                                    | 33,58                                | 39,65                     | 1,68                                                                      | 1,98                                                     |
| 0,70           | 15        | 0,795                                    | 47,29                                | 59,47                     | 2,36                                                                      | 2,97                                                     |
| 0,80           | 11        | 0,843                                    | 36,78                                | 43,61                     | 1,84                                                                      | 2,18                                                     |
| 0,90           | 13        | 0,792                                    | 38,35                                | 48,45                     | 1,92                                                                      | 2,42                                                     |
| 1,00           | 14        | 0,790                                    | 41,20                                | 52,17                     | 2,06                                                                      | 2,61                                                     |
| 1,10           | 14        | 0,788                                    | 41,11                                | 52,17                     | 2,06                                                                      | 2,61                                                     |
| 1,20           | 13        | 0,786                                    | 38,09                                | 48,45                     | 1,90                                                                      | 2,42                                                     |
| 1,30           | 15        | 0,785                                    | 43,86                                | 55,90                     |                                                                           | 2,80                                                     |
| 1,40           | 17        | 0,783                                    | 49,60                                | 63,35                     | 2,48                                                                      | 3,17                                                     |
| 1,50           | 17        | 0,781                                    | 49,49                                | 63,35                     | 2,47                                                                      | 3,17                                                     |
| 1,60           | 17        | 0,780                                    | 49,39                                | 63,35                     | 2,47                                                                      | 3,17                                                     |
| 1,70           | 15        | 0,778                                    | 43,49                                | 55,90                     |                                                                           | 2,80                                                     |
| 1,80           | 16        | 0,776                                    | 46,29                                | 59,63                     |                                                                           | 2,98                                                     |
| 1,90           | 26        | 0,725                                    | 66,25                                | 91,41                     | 3,31                                                                      | 4,57                                                     |
| 2,00           | 26<br>26  | 0,723                                    | 66,10                                | 91,41                     | 3,31                                                                      | 4,57                                                     |
| 2,10           | 28        | 0,722<br>0,720                           | 65,96<br>70,89                       | 91,41                     | 3,30                                                                      | 4,57                                                     |
| 2,20<br>2,30   | 43        | 0,720                                    | 93,52                                | 98,44<br>151,17           | 3,54                                                                      |                                                          |
| 2,40           | 39        | 0,617                                    | 84,62                                |                           | 4,68                                                                      | 7,56                                                     |
| 2,50           | 35        | 0,666                                    | 81,91                                | 137,11                    | 4,23<br>4,10                                                              | 6,86                                                     |
| 2,60           | 30        | 0,714                                    | 75,33                                | 123,05<br>105,47          | 3,77                                                                      | 6,15<br>5,27                                             |
| 2,70           | 42        | 0,613                                    | 90,49                                | 147,66                    |                                                                           | 7,38                                                     |
| 2,70           | 40        | 0,611                                    | 85,98                                | 147,66                    | 4,32                                                                      | 7,03                                                     |
| 2,80           | 46        | 0,610                                    | 93,37                                | 153,05                    | 4,30                                                                      | 7,03                                                     |
| 3,00           | 35        | 0,659                                    | 76,70                                | 116,45                    | 3,84                                                                      | 5,82                                                     |
| 3,10           | 38        | 0,657                                    | 83,11                                | 126,43                    | 4,16                                                                      | 6,32                                                     |
| 3,20           | 45        | 0,606                                    | 90,73                                | 149,72                    | 4,10                                                                      | 7,49                                                     |
| 3,30           | 35        | 0,655                                    | 76,24                                | 116,45                    | 3,81                                                                      | 5,82                                                     |
| 3,40           | 26        | 0,703                                    | 60,85                                | 86,51                     | 3,04                                                                      | 4,33                                                     |
| 3,50           | 29        | 0,702                                    | 67,75                                | 96,49                     |                                                                           | 4,82                                                     |
| 3,60           | 28        | 0,701                                    | 65,29                                | 93,16                     |                                                                           | 4,66                                                     |
| 3,70           | 33        | 0,650                                    | 71,33                                | 109,80                    | 3,57                                                                      | 5,49                                                     |
| 3,80           | 32        | 0,648                                    | 69,04                                | 106,47                    | 3,45                                                                      | 5,32                                                     |
| 3,90           | 29        | 0,697                                    | 63,85                                | 91,58                     | 3,19                                                                      | 4,58                                                     |
| 4,00           | 36        | 0,646                                    | 73,44                                | 113,68                    | 3,67                                                                      | 5,68                                                     |
| 4,10           | 43        | 0,595                                    | 80,77                                | 135,79                    |                                                                           | 6,79                                                     |
| 4,20           | 50        | 0,594                                    | 93,74                                | 157,89                    |                                                                           | 7,89                                                     |

#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1 Strumento utilizzato... PENNI 30 - Compac s.r.l. DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

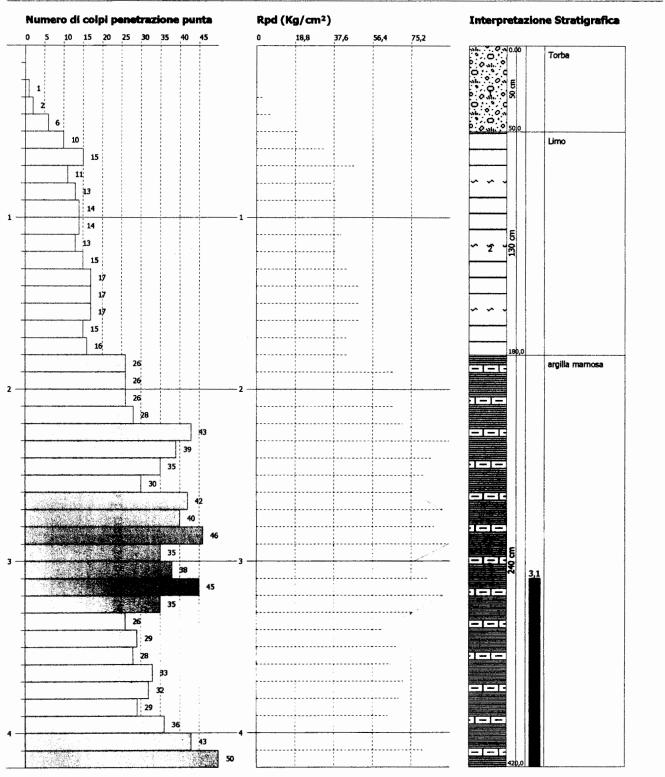
Committente:

Cantiere: Località:

Sig. Frascogna Michele Ampliamento deposito rurale S.Anna - Giffoni Sei Casali (SA)

Data:24/02/2006

Scala 1:22



# PROVA PENETROMETRICA DINAMICA

Committente: Sig. Fortunato Antonio Cantiere: Realizzazione di un volume pertinenziale e di una tettoia

Località: Santa Croce - Giffoni Sei Casali (SA)

#### Caratteristiche Tecniche-Strumentali Sonda: DPSH TG 63-100 PAGANI

| Rif. Norme                      | DIN 4094              |
|---------------------------------|-----------------------|
| Peso Massa battente             | 63,5 Kg               |
| Altezza di caduta libera        | 0,75 m                |
| Peso sistema di battuta         | 0,63 Kg               |
| Diametro punta conica           | 51,00 mm              |
| Area di base punta              | 20,43 cm <sup>2</sup> |
| Lunghezza delle aste            | 1 m                   |
| Peso aste a metro               | 6,31 Kg/m             |
| Profondità giunzione prima asta | 0,40 m                |
| Avanzamento punta               | 0,20 m                |
| Numero colpi per punta          | N(20)                 |
| Coeff. Correlazione             | 1,489                 |
| Rivestimento/fanghi             | No                    |
| Angolo di apertura punta        | 90 °                  |
|                                 |                       |

**OPERATORE** 

RESPONSABILE dr. Sergio Migliozzi - geologo

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova Falda non rilevata Preliavo campione P1C1

DPSH TG 63-100 PAGANI 19/10/2016 5,60 mt

1.50-2.00 mt

| Profondità (m) | Nr. Colpi | Calcolo coeff.  | Res. dinamica | Res. dinamica | Pres, ammissibile     | Pres, ammissibile |
|----------------|-----------|-----------------|---------------|---------------|-----------------------|-------------------|
| ()             |           | riduzione sonda | ridotta       | (Kg/cm²)      | con riduzione         | Herminier -       |
|                |           | Chi             | (Kg/cm²)      | (8, )         | Herminier -           | Olandesi          |
|                |           |                 | (8 )          |               | Olandesi              | (Kg/cm²)          |
|                |           |                 |               |               | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | (8.)              |
| 0,20           | 1         | 0,855           | 8,98          | 10,51         | 0,45                  | 0,53              |
| 0,40           | 1         | 0,851           | 8,94          | 10,51         | 0,45                  | 0,53              |
| 0,60           | 1         | 0,847           | 8,17          | 9,64          | 0,41                  | 0,48              |
| 0,80           | 2         | 0,843           | 16,27         | 19,29         | 0,81                  | 0,96              |
| 1,00           | 3         | 0,840           | 24,29         | 28,93         | 1,21                  | 1,45              |
| 1,20           | 6         | 0,836           | 48,39         | 57,86         | 2,42                  | 2,89              |
| 1,40           | 6         | 0,833           | 48,19         | 57,86         | 2,41                  | 2,89              |
| 1,60           | 8         | 0,830           | 59,14         | 71,29         | 2,96                  | 3,56              |
| 1,80           | 10        | 0,826           | 73,63         | 89,11         | 3,68                  | 4,46              |
| 2,00           | 12        | 0,823           | 88,02         | 106,93        | 4,40                  | 5,35              |
| 2,20           | 14        | 0,770           | 96,07         | 124,75        | 4,80                  | 6,24              |
| 2,40           | 15        | 0,767           | 102,54        | 133,66        | 5,13                  | 6,68              |
| 2,60           | 16        | 0,764           | 101,27        | 132,51        | 5,06                  | 6,63              |
| 2,80           | 16        | 0,761           | 100,89        | 132,51        | 5,04                  | 6,63              |
| 3,00           | 18        | 0,759           | 113,10        | 149,07        | 5,65                  | 7,45              |
| 3,20           | 20        | 0,756           | 125,22        | 165,63        | 6,26                  | 8,28              |
| 3,40           | 20        | 0,753           | 124,79        | 165,63        | 6,24                  | 8,28              |
| 3,60           | 21        | 0,701           | 113,85        | 162,45        | 5,69                  | 8,12              |
| 3,80           | 20        | 0,748           | 115,79        | 154,71        | 5,79                  | 7,74              |
| 4,00           | 21        | 0,696           | 113,07        | 162,45        | 5,65                  | 8,12              |
| 4,20           | 22        | 0,694           | 118,05        | 170,18        | 5,90                  | 8,51              |
| 4,40           | 21        | 0,691           | 112,32        | 162,45        | 5,62                  | 8,12              |
| 4,60           | 21        | 0,689           | 105,04        | 152,40        | 5,25                  | 7,62              |
| 4,80           | 22        | 0,687           | 109,70        | 159,65        | 5,48                  | 7,98              |
| 5,00           | 24        | 0,685           | 119,31        | 174,17        | 5,97                  | 8,71              |
| 5,20           | 28        | 0,683           | 138,78        | 203,19        | 6,94                  | 10,16             |
| 5,40           | 29        | 0,681           | 143,33        | 210,45        | 7,17                  | 10,52             |
| 5,60           | 35        | 0,629           | 150,48        | 239,19        | 7,52                  | 11,96             |

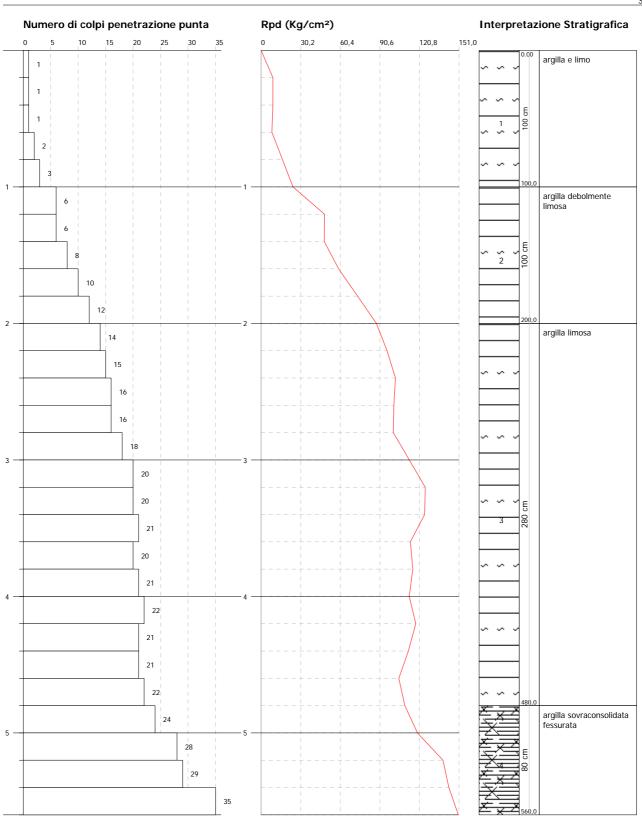
#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1 Strumento utilizzato... DPSH TG 63-100 PAGANI DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

Committente: Sig. Fortunato Antonio Data :19/10/2016

Cantiere : Realizzazione di un volume pertinenziale e di una tettoia

Località : Santa Croce - Giffoni Sei Casali (SA)

Scala 1:29



| Certificato n.: 1               | Data.: 11/11/05 |
|---------------------------------|-----------------|
| PROVA PENETRO                   | METRICA STATICA |
| COMMITTENTE: Dott. Geol. Sergio | o Migliozzi     |
| CANTIERE: Giffoni Sei Casali    |                 |
| PENETROMETRO: Pagani tg 63-20   | 00 kn           |
| COMUNE: Salerno                 |                 |
| LOCALITA': Colonna              |                 |
| PICCHETTO: 1                    |                 |
| PROVA N.: 1                     | del: 11/11/05   |
| INIZIO A ML: 0.60               | FINE A ML: 7.00 |
| Q. TA PIANO CAMPAGNA: 0.00      |                 |
| COMMENTI:                       |                 |
|                                 |                 |
|                                 |                 |
| ico:                            | Laboratorio:    |

| Prova penetrometrica statica n.: 1     | PP15 |
|----------------------------------------|------|
| ******* INTERPRETAZIONE *********      |      |
| ************************************** |      |

| P          | Qc       | D.R.         | Ø            | Cu   | Eed        | P | Qc | D.R. | Ø | Cu | Eed | P | Qc | D.R. | Ø | Cu | Eed |
|------------|----------|--------------|--------------|------|------------|---|----|------|---|----|-----|---|----|------|---|----|-----|
| 60         | 23       | 81.1         | 39.8         | 0.00 | 86         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 80         | 24       | 75.6         | 38.6         | 0.00 | 120        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 100        | 24       | 70.3         | 37.5         | 0.00 | 120        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 120        | 10       | 35.8         | 32.3         | 0.00 | 25         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 140        | 17       | 50.3         | 34.1         | 0.00 | 64         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 160        | 31       | 67.7         | 36.5         | 0.00 | 78         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 180        | 33       | 67.1         | 36.2         | 0.00 | 83         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 200        | 41       | 72.0         | 36.7         | 0.00 | 103        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 220        | 29       | 57.8         | 34.5         | 0.00 | 73         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 240        | 28       | 54.5         | 33.9         | 0.00 | 70         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 260        | 29       | 53.8         | 33.7         | 0.00 | 73         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 280        | 29       | 52.0         | 33.3         | 0.00 | 73         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 300        |          | 42.4         | 31.9         | 0.00 | 58         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 320        |          | 55.2         | 33.6         | 0.00 | 88         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 340        |          | 66.7         | 35.2         | 0.00 | 128        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 360        |          | 63.3         | 34.6         | 0.00 | 120        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 380        |          | >100         | 44.2         | 0.00 | 1313       |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 400        | 49       | 61.4         | 34.2         | 0.00 | 123        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 420        | 51       | 61.6         | 34.1         | 0.00 | 128        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 440        | 42       | 53.8         | 32.9         | 0.00 | 105        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 460        | 37       | 48.4         | 32.1         | 0.00 | 93         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 480        | 41       | 50.9         | 32.4         | 0.00 | 103        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 500        | 46       | 53.9         | 32.8         | 0.00 | 115        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 520        | 65       | 64.8         | 34.3         | 0.00 | 163        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 540        |          | 81.7         | 36.7         | 0.00 | 273        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 560        | 70       | 65.6         | 34.3         | 0.00 | 175        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 580<br>600 | 96<br>68 | 75.6         | 35.7<br>33.8 | 0.00 | 240<br>170 |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 620        | 134      | 62.9<br>85.5 | 37.0         | 0.00 | 335        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 640        |          | 65.2         | 34.0         | 0.00 | 190        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 660        | 79       | 65.8         | 34.1         | 0.00 | 198        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 680        | 84       | 67.2         | 34.2         | 0.00 | 210        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 700        |          | 69.2         | 34.5         | 0.00 | 228        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            | 71       | 07.2         | 5 1.5        | 0.00 | 220        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |          |              |              |      |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |

| P = profondità di infissione | [cm]              |
|------------------------------|-------------------|
| Qc = resistenza specifica al | la punta [kg/cmq] |
| Cu = coesione non drenata    | [kg/cmq]          |

D.R. = densità relativa [%] ø = angolo di attrito [gradi] Eed= modulo edometrico [kg/cmq]

# Prova penetrometrica statica n.: 1

| P          | Qc       | RLL          | X              | RL        | P | Qc | RLL | X | RL | P | Qc | RLL | X | RL |
|------------|----------|--------------|----------------|-----------|---|----|-----|---|----|---|----|-----|---|----|
| 60         | 23       | 0.53         | 43.13          | 31        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 80         | 24       | 0.40         | 60.00          | 30        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 100        | 24       | 0.27         | 90.00          | 28        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 120        | 10       | 1.33         | 7.50           | 30        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 140        | 17       | 0.47         | 36.43          | 24        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 160        | 31       | 1.87         | 16.61          | 59        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 180        | 33       | 2.60         | 12.69          | 72        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 200        | 41       | 3.87         | 10.60          | 99        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 220        | 29       | 2.47         | 11.76          | 66        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 240        | 28       | 3.13         | 8.94           | 75        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 260        | 29       | 3.00         | 9.67           | 74        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 280        | 29       | 3.40         | 8.53           | 80        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 300        | 23       | 5.47         | 4.21           | 105       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 320        | 35       | 8.93         | 3.92           | 169       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 340        | 51       | 1.73         | 29.42          | 77        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 360        | 48       | 5.13         | 9.35           | 125       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 380        | 350      | 9.33         | 37.50          | 490       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 400        | 49       | 10.40        | 4.71           | 205       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 420        | 51       | 3.53         | 14.43          | 104       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 440        | 42       | 3.80         | 11.05          | 99        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 460<br>480 | 37       | 4.27         | 8.67           | 101<br>98 |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 500        | 41<br>46 | 3.80<br>2.93 | 10.79<br>15.68 | 98        |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 520        | 65       | 3.20         | 20.31          | 113       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 540        | 109      | 6.07         | 17.97          | 200       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 560        | 70       | 3.33         | 21.00          | 120       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 580        | 96       | 4.60         | 20.87          | 165       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 600        | 68       | 6.60         | 10.30          | 167       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 620        | 134      | 5.07         | 26.45          | 210       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 640        | 76       | 9.87         | 7.70           | 224       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 660        | 79       | 10.40        | 7.60           | 235       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 680        | 84       | 10.47        | 8.03           | 241       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
| 700        | 91       | 11.07        | 8.22           | 257       |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |
|            |          |              |                |           |   |    |     |   |    |   |    |     |   |    |

| P = profondità di infissione   | [cm]  |          |
|--------------------------------|-------|----------|
| Qc = resistenza specifica alla | punta | [kg/cmq] |

RLL = resistenza laterale locale [kg/cmq]

X = rapporto Qc/RLL (GRANULOMETRIA)

RL = resistenza laterale [kg/cmq]

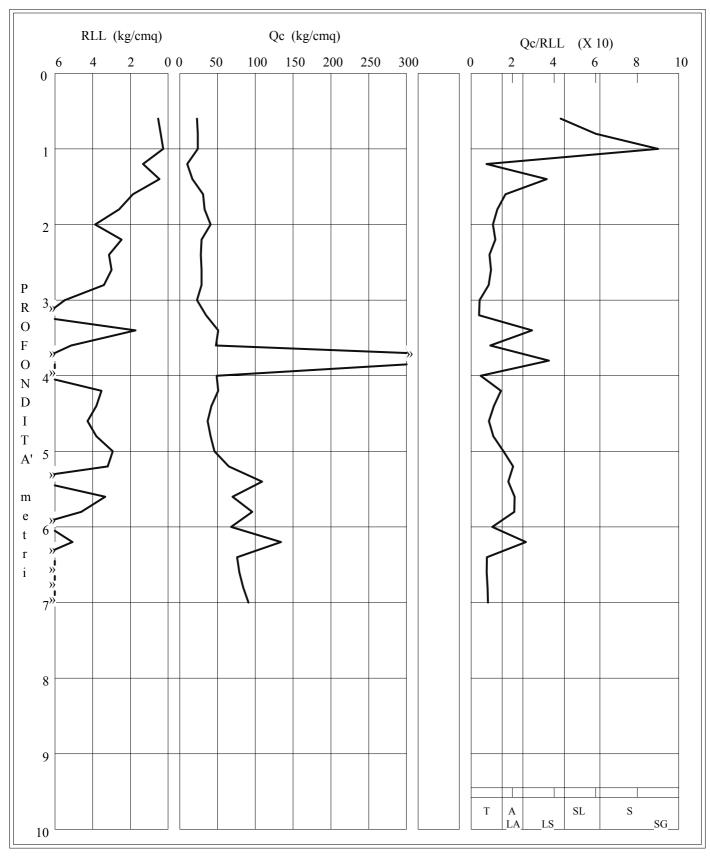
# Prova penetrometrica statica n.: 1 Picchetto n.: 1 - Prova n.: 1

Cantiere: Giffoni Sei Casali

Committente: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

**PP15** Certif. n.: 1

del 11/11/05



LITOLOGIA: T=Torbe LA=Limi Argillosi

A=Argille LS=Limi Sabbiosi SL=Sabbie Limose SG = Sabbie e Ghiaie S = Sabbie

AG = Copertura Superficiale

# PROVA PENETROMETRICA DINAMICA

Committente: Sig. Carmine Sica Cantiere: Real. fabbricato rurale Località: Malche - Giffoni Sei Casali (SA)

#### Caratteristiche Tecniche-Strumentali Sonda: Penni $30\ \_$ Compac

| Rif. Norme                      | DIN 4094           |
|---------------------------------|--------------------|
| Peso Massa battente             | 30 Kg              |
| Altezza di caduta libera        | 0,20 m             |
| Peso sistema di battuta         | 12 Kg              |
| Diametro punta conica           | 35,68 mm           |
| Area di base punta              | 10 cm <sup>2</sup> |
| Lunghezza delle aste            | 1 m                |
| Peso aste a metro               | 2,9 Kg/m           |
| Profondità giunzione prima asta | 1,00 m             |
| Avanzamento punta               | 0,10 m             |
| Numero colpi per punta          | N(10)              |
| Coeff. Correlazione             | 0,757              |
| Rivestimento/fanghi             | No                 |
| Angolo di apertura punta        | 60 °               |

RESPONSABILE Dott. Sergio Migliozzi

### <u>PROVA ... Nr.1</u>

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova Falda non rilevata Penni 30 \_ Compac 26/02/2009 8,80 mt

| Profondità (m) | Nr. Colpi | Calcolo coeff.<br>riduzione sonda<br>Chi | Res. dinamica<br>ridotta<br>(Kg/cm²) | Res. dinamica<br>(Kg/cm²) | Pres. ammissibile<br>con riduzione<br>Herminier -<br>Olandesi<br>(Kg/cm²) | Pres. ammissibile<br>Herminier -<br>Olandesi<br>(Kg/cm²) |
|----------------|-----------|------------------------------------------|--------------------------------------|---------------------------|---------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------|
| 0,10           | 2         | 0,857                                    | 6,87                                 | 8,02                      | 0,34                                                                      |                                                          |
| 0,20           | 1         | 0,855                                    | 3,43                                 | 4,01                      | 0,17                                                                      | 0,20                                                     |
| 0,30           | 0         | 0,853                                    | 3,43                                 | 4,01                      | 0,17                                                                      | 0,20                                                     |
| 0,40           | 2         | 0,851                                    | 6,82                                 | 8,02                      | 0,34                                                                      |                                                          |
| 0,50           | 1         | 0,849                                    | 3,40                                 | 4,01                      | 0,17                                                                      | 0,20                                                     |
| 0,60           | 0         | 0,847                                    | 3,40                                 | 4,01                      | 0,17                                                                      | 0,20                                                     |
| 0,70           | 0         | 0,845                                    | 3,40                                 | 4,01                      | 0,17                                                                      | 0,20                                                     |
| 0,80<br>0,90   | 1         | 0,843<br>0,842                           | 3,38<br>3,37                         | 4,01<br>4,01              | 0,17<br>0,17                                                              | 0,20                                                     |
| 1,00           | 1         | 0,840                                    | 3,37                                 | 4,01                      | 0,17                                                                      |                                                          |
| 1,10           | 1         | 0,838                                    | 3,16                                 | 3,77                      | 0,16                                                                      |                                                          |
| 1,20           | 2         | 0,836                                    | 6,30                                 | 7,53                      | 0,31                                                                      | 0,38                                                     |
| 1,30           | 1         | 0,835                                    | 3,14                                 | 3,77                      | 0,16                                                                      |                                                          |
| 1,40           | 1         | 0,833                                    | 3,14                                 | 3,77                      | 0,16                                                                      |                                                          |
| 1,50           | 1         | 0,831                                    | 3,13                                 | 3,77                      | 0,16                                                                      |                                                          |
| 1,60           | 1         | 0,830                                    | 3,12                                 | 3,77                      | 0,16                                                                      |                                                          |
| 1,70           | 2         | 0,828                                    | 6,24                                 | 7,53                      | 0,31                                                                      | 0,38                                                     |
| 1,80           | 1         | 0,826                                    | 3,11                                 | 3,77                      | 0,16                                                                      |                                                          |
| 1,90           | 2         | 0,825                                    | 6,21                                 | 7,53                      | 0,31                                                                      | 0,38                                                     |
| 2,00           | 1         | 0,823                                    | 3,10                                 | 3,77                      | 0,15                                                                      | 0,19                                                     |
| 2,10           | 0         | 0,822                                    | 3,10                                 | 3,77                      | 0,15                                                                      |                                                          |
| 2,20           | 1         | 0,820                                    | 2,91                                 | 3,55                      | 0,15                                                                      |                                                          |
| 2,30           | 1         | 0,819                                    | 2,91                                 | 3,55                      | 0,15                                                                      |                                                          |
| 2,40           | 0         | 0,817                                    | 2,91                                 | 3,55                      | 0,15                                                                      |                                                          |
| 2,50<br>2,60   | 1         | 0,816<br>0,814                           | 2,90                                 | 3,55                      | 0,14                                                                      |                                                          |
| 2,70           | 1         | 0,813                                    | 2,89<br>2,89                         | 3,55<br>3,55              | 0,14<br>0,14                                                              | ,                                                        |
| 2,80           | 1         | 0,813                                    | 2,88                                 | 3,55                      | 0,14                                                                      | 0,18                                                     |
| 2,90           | 1         | 0,810                                    | 2,88                                 | 3,55                      | 0,14                                                                      | 0,18                                                     |
| 3,00           | 1         | 0,809                                    | 2,87                                 | 3,55                      | 0,14                                                                      |                                                          |
| 3,10           | 2         | 0,807                                    | 5,42                                 | 6,72                      | 0,27                                                                      | 0,34                                                     |
| 3,20           | 1         | 0,806                                    | 2,71                                 | 3,36                      | 0,14                                                                      | 0,17                                                     |
| 3,30           | 2         | 0,805                                    | 5,40                                 | 6,72                      | 0,27                                                                      | 0,34                                                     |
| 3,40           | 1         | 0,803                                    | 2,70                                 | 3,36                      | 0,13                                                                      |                                                          |
| 3,50           | 1         | 0,802                                    | 2,69                                 | 3,36                      | 0,13                                                                      |                                                          |
| 3,60           | 2         | 0,801                                    | 5,38                                 | 6,72                      | 0,27                                                                      | 0,34                                                     |
| 3,70           | 2         | 0,800                                    | 5,37                                 | 6,72                      | 0,27                                                                      | 0,34                                                     |
| 3,80           | 1         | 0,798                                    | 2,68                                 | 3,36                      | 0,13                                                                      |                                                          |
| 3,90           | 1         | 0,797                                    | 2,68                                 | 3,36                      | 0,13                                                                      |                                                          |
| 4,00<br>4,10   | 3<br>5    | 0,796<br>0,795                           | 8,02<br>12,66                        | 10,07<br>15,93            | 0,40<br>0,63                                                              |                                                          |
| 4,10           | 10        | 0,793                                    | 25,29                                | 31,86                     | 1,26                                                                      |                                                          |
| 4,30           | 10        | 0,793                                    | 30,30                                | 38,23                     | 1,26                                                                      | 1,91                                                     |
| 4,40           | 7         | 0,791                                    | 17,65                                | 22,30                     | 0,88                                                                      |                                                          |
| 4,50           | 2         | 0,790                                    | 5,04                                 | 6,37                      | 0,25                                                                      |                                                          |
| 4,60           | 4         | 0,789                                    | 10,06                                | 12,74                     | 0,50                                                                      |                                                          |
| 4,70           | 1         | 0,788                                    | 2,51                                 | 3,19                      | 0,13                                                                      |                                                          |
| 4,80           | 3         | 0,787                                    | 7,52                                 | 9,56                      | 0,38                                                                      | 0,48                                                     |
| 4,90           | 9         | 0,786                                    | 22,54                                | 28,67                     | 1,13                                                                      | 1,43                                                     |
| 5,00           | 1         | 0,785                                    | 2,50                                 | 3,19                      | 0,13                                                                      |                                                          |
| 5,10           | 2         | 0,784                                    | 4,75                                 | 6,06                      | 0,24                                                                      |                                                          |
| 5,20           | 1         | 0,783                                    | 2,37                                 | 3,03                      | 0,12                                                                      |                                                          |
| 5,30           | 0         | 0,782                                    | 2,37                                 | 3,03                      | 0,12                                                                      | 0,15                                                     |

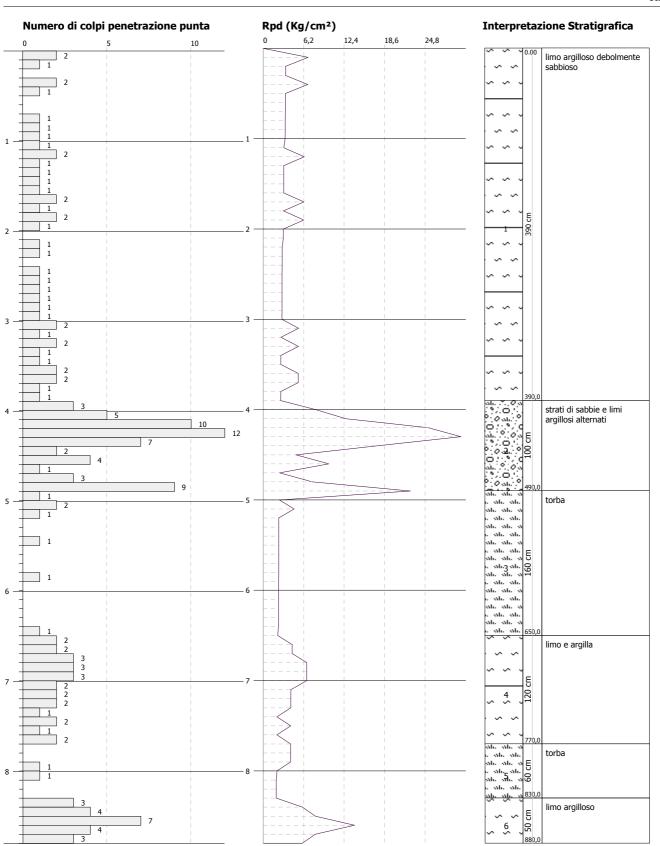
| 5,50         1         0,780         2,36         3,03         0,12         0,15           5,60         0         0,779         2,36         3,03         0,12         0,15           5,70         0         0,777         2,36         3,03         0,12         0,15           5,80         0         0,777         2,36         3,03         0,12         0,15           5,90         1         0,776         2,35         3,03         0,12         0,15           6,00         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,10         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,771         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,22 |      |   |       |      |      |      |      |
|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|------|---|-------|------|------|------|------|
| 5,60         0         0,779         2,36         3,03         0,12         0,15           5,70         0         0,778         2,36         3,03         0,12         0,15           5,80         0         0,777         2,36         3,03         0,12         0,15           5,90         1         0,776         2,35         3,03         0,12         0,15           6,00         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,10         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,30         0         0,773         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29 | 5,40 |   | 0,781 | 2,37 | 3,03 |      | 0,15 |
| 5,70         0         0,778         2,36         3,03         0,12         0,15           5,80         0         0,777         2,36         3,03         0,12         0,15           5,90         1         0,776         2,35         3,03         0,12         0,15           6,00         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,10         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,30         0         0,773         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         3,03         0,12         0,15           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43 |      |   |       |      |      | 0,12 | 0,15 |
| 5.80         0         0,777         2,36         3,03         0,12         0,15           5.90         1         0,776         2,35         3,03         0,12         0,15           6,00         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,10         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,30         0         0,773         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43 |      |   |       |      |      |      | 0,15 |
| 5,90         1         0,776         2,35         3,03         0,12         0,15           6,10         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,30         0         0,773         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28 | 5,70 | 0 |       |      | 3,03 | 0,12 |      |
| 5,90         1         0,776         2,35         3,03         0,12         0,15           6,10         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,30         0         0,773         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28 | 5,80 | 0 |       | 2,36 |      | 0,12 | 0,15 |
| 6,10         0         0,775         2,35         3,03         0,12         0,15           6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,30         0         0,773         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28 |      | _ |       | 2,35 |      |      | 0,15 |
| 6,20         0         0,774         2,35         3,03         0,12         0,15           6,30         0         0,773         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28 |      |   | 0,775 |      |      |      | 0,15 |
| 6,30         0         0,773         2,35         3,03         0,12         0,15           6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,766         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14 |      |   | 0,775 |      |      |      | 0,15 |
| 6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28 | 6,20 | 0 | 0,774 | 2,35 | 3,03 |      | 0,15 |
| 6,40         0         0,772         2,35         3,03         0,12         0,15           6,50         1         0,771         2,23         2,89         0,11         0,14           6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28 |      |   | 0,773 | 2,35 | 3,03 |      | 0,15 |
| 6,60         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28           7,60         1         0,763         2,11         2,76         0,11         0,14           7,70         2         0,762         4,21         5,52         0,21         0,28 | 6,40 | 0 | 0,772 | 2,35 | 3,03 |      | 0,15 |
| 6,70         2         0,770         4,45         5,78         0,22         0,29           6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28           7,60         1         0,763         2,11         2,76         0,11         0,14           7,70         2         0,762         4,21         5,52         0,21         0,28 |      |   |       |      |      |      |      |
| 6,80         3         0,769         6,66         8,67         0,33         0,43           6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28           7,60         1         0,763         2,11         2,76         0,11         0,14           7,70         2         0,762         4,21         5,52         0,21         0,28           7,80         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           7,90         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28 | 6,60 | 2 |       | 4,45 | 5,78 |      | 0,29 |
| 6,90         3         0,768         6,66         8,67         0,33         0,43           7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28           7,60         1         0,763         2,11         2,76         0,11         0,14           7,70         2         0,762         4,21         5,52         0,21         0,28           7,80         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           7,90         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           8,00         1         0,760         2,10         2,76         0,10         0,14 |      | 2 |       |      | 5,78 |      |      |
| 7,00         3         0,767         6,65         8,67         0,33         0,43           7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28           7,60         1         0,763         2,11         2,76         0,11         0,14           7,70         2         0,762         4,21         5,52         0,21         0,28           7,80         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           7,90         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           8,00         1         0,760         2,10         2,76         0,10         0,14           8,10         1         0,760         2,10         2,64         0,10         0,13 |      |   |       | 6,66 |      |      | 0,43 |
| 7,10         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28           7,60         1         0,763         2,11         2,76         0,11         0,14           7,70         2         0,762         4,21         5,52         0,21         0,28           7,80         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           7,90         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           8,00         1         0,760         2,10         2,76         0,10         0,14           8,10         1         0,760         2,10         2,76         0,10         0,13           8,20         0         0,759         2,01         2,64         0,10         0,13 |      |   |       |      |      |      | 0,43 |
| 7,20         2         0,766         4,23         5,52         0,21         0,28           7,30         2         0,765         4,22         5,52         0,21         0,28           7,40         1         0,764         2,11         2,76         0,11         0,14           7,50         2         0,763         4,22         5,52         0,21         0,28           7,60         1         0,763         2,11         2,76         0,11         0,14           7,70         2         0,762         4,21         5,52         0,21         0,28           7,80         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           7,90         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           8,00         1         0,760         2,10         2,76         0,10         0,14           8,10         1         0,760         2,10         2,76         0,10         0,13           8,20         0         0,759         2,01         2,64         0,10         0,13           8,30         0         0,758         2,01         2,64         0,10         0,13 |      |   |       |      |      |      | 0,43 |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     | 7,10 | 2 |       | 4,23 |      |      | 0,28 |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     |      |   |       |      |      |      | 0,28 |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     |      |   | 0,765 |      | 5,52 |      | 0,28 |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     | 7,40 | 1 | 0,764 | 2,11 | 2,76 |      | 0,14 |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     |      |   |       |      |      | 0,21 |      |
| 7,80         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           7,90         0         0,761         4,21         5,52         0,21         0,28           8,00         1         0,760         2,10         2,76         0,10         0,14           8,10         1         0,759         2,01         2,64         0,10         0,13           8,20         0         0,759         2,01         2,64         0,10         0,13           8,30         0         0,758         2,01         2,64         0,10         0,13           8,40         3         0,757         6,00         7,93         0,30         0,40           8,50         4         0,757         8,00         10,57         0,40         0,53           8,60         7         0,756         13,99         18,50         0,70         0,93           8,70         4         0,755         7,99         10,57         0,40         0,53                                                                                                                                                                                   |      |   |       |      |      |      | 0,14 |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     |      |   |       |      |      |      |      |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     | 7,80 | 0 |       |      |      |      | 0,28 |
| 8,10     1     0,759     2,01     2,64     0,10     0,13       8,20     0     0,759     2,01     2,64     0,10     0,13       8,30     0     0,758     2,01     2,64     0,10     0,13       8,40     3     0,757     6,00     7,93     0,30     0,40       8,50     4     0,757     8,00     10,57     0,40     0,53       8,60     7     0,756     13,99     18,50     0,70     0,93       8,70     4     0,755     7,99     10,57     0,40     0,53                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                    |      |   |       |      |      |      | 0,28 |
| 8,20         0         0,759         2,01         2,64         0,10         0,13           8,30         0         0,758         2,01         2,64         0,10         0,13           8,40         3         0,757         6,00         7,93         0,30         0,40           8,50         4         0,757         8,00         10,57         0,40         0,53           8,60         7         0,756         13,99         18,50         0,70         0,93           8,70         4         0,755         7,99         10,57         0,40         0,53                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |      |   |       |      |      |      | 0,14 |
| 8,30         0         0,758         2,01         2,64         0,10         0,13           8,40         3         0,757         6,00         7,93         0,30         0,40           8,50         4         0,757         8,00         10,57         0,40         0,53           8,60         7         0,756         13,99         18,50         0,70         0,93           8,70         4         0,755         7,99         10,57         0,40         0,53                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          |      |   |       | 2,01 |      |      | 0,13 |
| 8,40     3     0,757     6,00     7,93     0,30     0,40       8,50     4     0,757     8,00     10,57     0,40     0,53       8,60     7     0,756     13,99     18,50     0,70     0,93       8,70     4     0,755     7,99     10,57     0,40     0,53                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                 |      |   | 0,759 |      |      |      | 0,13 |
| 8,50     4     0,757     8,00     10,57     0,40     0,53       8,60     7     0,756     13,99     18,50     0,70     0,93       8,70     4     0,755     7,99     10,57     0,40     0,53                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |      |   | 0,758 | 2,01 |      |      | 0,13 |
| 8,60     7     0,756     13,99     18,50     0,70     0,93       8,70     4     0,755     7,99     10,57     0,40     0,53                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                | 8,40 | 3 | 0,757 | 6,00 | 7,93 |      | 0,40 |
| 8,70 4 0,755 7,99 10,57 0,40 0,53                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         | 8,50 | 4 | 0,757 |      |      |      | 0,53 |
|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |      |   |       |      |      | ,    | 0,93 |
| 8,80 3 0,755 5,98 7,93 0,30 0,40                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          |      |   |       |      |      |      | 0,53 |
|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           | 8,80 | 3 | 0,755 | 5,98 | 7,93 | 0,30 | 0,40 |

# PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1 Strumento utilizzato... Penni 30 \_ Compac DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

Committente : Sig. Carmine Sica Data :26/02/2009

Cantiere: Real. fabbricato rurale Località: Malche - Giffoni Sei Casali (SA)

Scala 1:42



Via Toppola, 23-84090 Giffoni Sei Casali (SA)- 089881944 - 3389065120- segeo@tiscali.it

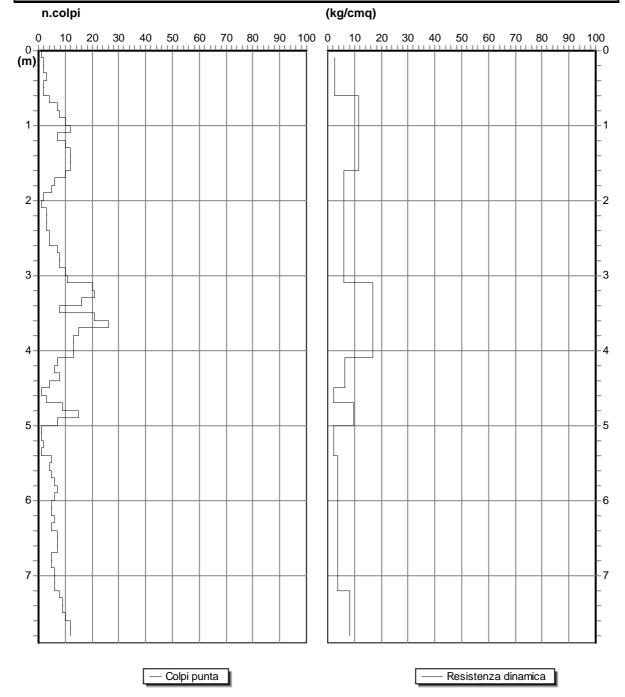
Committente: Sig.ra lacuzzo Maria Località: Saucolo - Giffoni Sei Casali (SA)

Data: 29.03.2008 Attrezzatura: Penni 30 - Compac s.r.l.

Note: Realizzazione fabbricato rurale

Quota(m): p.c. Prova 1

# Grafico n.colpi - resistenza dinamica



Via Toppola, 23-84090 Giffoni Sei Casali (SA)- 089881944 - 3389065120- segeo@tiscali.it

Committente: Sig.ra lacuzzo Maria

Località: Saucolo - Giffoni Sei Casali (SA)

Data: 29.03.2008 Attrezzatura: Penni 30 - Compac s.r.l.

Note: Realizzazione fabbricato rurale

Quota(m): p.c. Prova 1

# Parametri geotecnici

| Profondità<br>base<br>strato(m) | Nspt medio<br>equivalente | Descrizione litologica dello strato | Velocità<br>onde S<br>(m/s) | Rapporto<br>Tau/Sigma | Angolo<br>d'attrito(') | Peso di<br>volume<br>naturale<br>(t/mc) |    | Modulo<br>di Young<br>(kg/cmq) | Coesione<br>non drenata<br>(kg/cmq) | Modulo<br>edom.<br>coesivi<br>(kg/cmq) | 0.<br>C. R. | Modulo<br>dinamico<br>di taglio<br>(kg/cmq) | Modulo<br>edom.<br>incoerenti<br>(kg/cmq) | Pres.eff.<br>a metà<br>strato<br>(kg/cmq) |
|---------------------------------|---------------------------|-------------------------------------|-----------------------------|-----------------------|------------------------|-----------------------------------------|----|--------------------------------|-------------------------------------|----------------------------------------|-------------|---------------------------------------------|-------------------------------------------|-------------------------------------------|
| 0,6                             | 2                         | Sabbia molto sciolta                | 65                          | 0,11                  | 23                     | 1,84                                    | 38 | 80                             |                                     |                                        |             | 185                                         | 28                                        | 0,06                                      |
| 1,6                             | 9                         | Sabbia sciolta                      | 108                         | 0,28                  | 29                     | 1,96                                    | 57 | 416                            |                                     |                                        |             | 390                                         | 96                                        | 0,21                                      |
| 3,1                             | 5                         | Sabbia sciolta                      | 105                         | 0,16                  | 27                     | 1,83                                    | 35 | 270                            | 0,67                                | 45                                     | 6           | 844                                         | 71                                        | 0,44                                      |
| 4,1                             | 15                        | Sabbia compatta                     | 150                         | 0,25                  | 32                     | 2,09                                    | 55 | 676                            |                                     |                                        |             | 476                                         | 133                                       | 0,69                                      |
| 4,5                             | 6                         | Sabbia sciolta                      | 122                         | 0,15                  | 28                     | 2,01                                    | 33 | 351                            | 0,8                                 | 54                                     | 5,4         | 363                                         | 85                                        | 0,8                                       |
| 4,7                             | 2                         | Sabbia molto sciolta                | 103                         | 0,06                  | 24                     | 1,96                                    | 19 | 106                            | 0,34                                | 23                                     | 1,8         | 212                                         | 36                                        | 0,83                                      |
| 5                               | 9                         | Sabbia sciolta                      | 146                         | 0,16                  | 29                     | 2,04                                    | 40 | 416                            |                                     |                                        |             | 390                                         | 96                                        | 0,86                                      |
| 5,4                             | 2                         | Sabbia molto sciolta                | 105                         | 0,07                  | 24                     | 1,96                                    | 19 | 134                            | 0,4                                 | 27                                     | 2,0         | 237                                         | 43                                        | 0,89                                      |
| 7,2                             | 4                         | Sabbia sciolta                      | 123                         | 0,09                  | 26                     | 1,98                                    | 26 | 198                            | 0,54                                | 36                                     | 2,3         | 283                                         | 57                                        | 1                                         |
| 7,8                             | 9                         | Sabbia sciolta                      | 159                         | 0,14                  | 29                     | 2,03                                    | 38 | 416                            |                                     |                                        |             | 390                                         | 96                                        | 1,12                                      |

Profondità della falda (m): 4,0

1

Via Toppola, 23-84090 Giffoni Sei Casali (SA)- 089881944 - 3389065120- segeo@tiscali.it

Committente: Sig.ra lacuzzo Maria

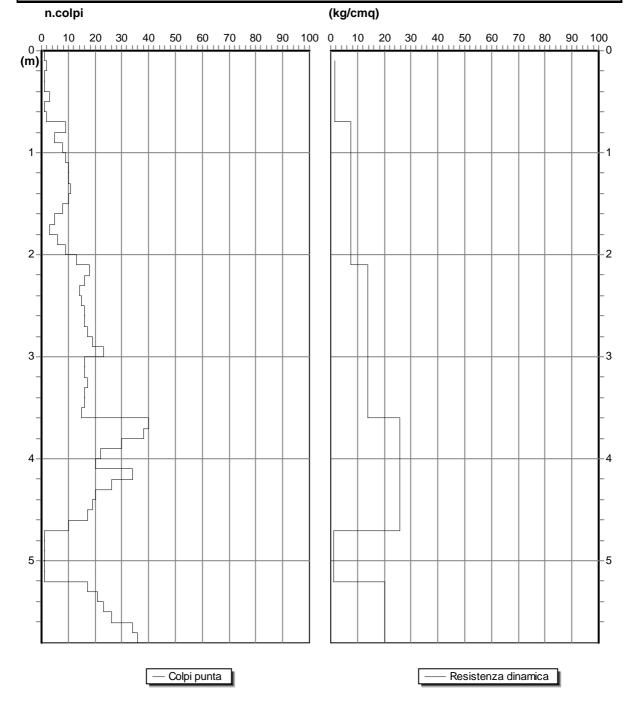
Località: Saucolo - Giffoni Sei Casali (SA)

Data: 29.03.2008 Attrezzatura: Penni 30 - Compac s.r.l.

Note: Realizzazione fabbricato rurale

Quota(m): p.c. Prova 2

# Grafico n.colpi - resistenza dinamica



Via Toppola, 23-84090 Giffoni Sei Casali (SA)- 089881944 - 3389065120- segeo@tiscali.it

Committente: Sig.ra lacuzzo Maria

Località: Saucolo - Giffoni Sei Casali (SA)

Data: 29.03.2008 Attrezzatura: Penni 30 - Compac s.r.l.

Note: Realizzazione fabbricato rurale

Quota(m): p.c. Prova 2

# Parametri geotecnici

| Profondità<br>base<br>strato(m) | Nspt medio<br>equivalente | Descrizione litologica dello strato | Velocità<br>onde S<br>(m/s) | Rapporto<br>Tau/Sigma | Angolo<br>d'attrito(°) | Peso di<br>volume<br>naturale<br>(t/mc) | Densità<br>relativa<br>% |      | Coesione<br>non drenata<br>(kg/cmq) | Modulo<br>edom.<br>coesivi<br>(kg/cmq) | 0.<br>C. R. | Modulo<br>dinamico<br>di taglio<br>(kg/cmq) | Modulo<br>edom.<br>incoerenti<br>(kg/cmq) | Pres.eff.<br>a metà<br>strato<br>(kg/cmq) |
|---------------------------------|---------------------------|-------------------------------------|-----------------------------|-----------------------|------------------------|-----------------------------------------|--------------------------|------|-------------------------------------|----------------------------------------|-------------|---------------------------------------------|-------------------------------------------|-------------------------------------------|
| 0,7                             | 1                         | Sabbia molto sciolta                | 59                          | 0,06                  | 20                     | 1,78                                    | 26                       | 35   |                                     |                                        |             | 121                                         | 14                                        | 0,06                                      |
| 2,1                             | 6                         | Sabbia sciolta                      | 106                         | 0,23                  | 28                     | 1,88                                    | 44                       | 351  | ,                                   |                                        |             | 363                                         | 85                                        | 0,26                                      |
| 3,6                             | 12                        | Sabbia compatta                     | 138                         | 0,27                  | 31                     | 1,93                                    | 52                       | 636  |                                     |                                        |             | 464                                         | 128                                       | 0,53                                      |
| 4,7                             | 24                        | Sabbia compatta                     | 167                         | 0,38                  | 36                     | 2,08                                    | 67                       | 1359 |                                     |                                        |             | 635                                         | 213                                       | 0,78                                      |
| 5,2                             | 1                         | Sabbia molto sciolta                | 93                          | 0,04                  | 22                     | 1,93                                    | 13                       | 56   | 0,2                                 | 14                                     | 0,8         | 330                                         | 21                                        | 0,88                                      |
| 5,8                             | 20                        | Sabbia compatta                     | 171                         | 0,34                  | 36                     | 2,13                                    | 59                       | 1359 |                                     |                                        |             | 635                                         | 213                                       | 0,94                                      |

Profondità della falda (m): 4,0

| Certificato n.: 1              | Data.: 30/10/02   |
|--------------------------------|-------------------|
| PROVA PENETR                   | ROMETRICA STATICA |
| COMMITTENTE: Dott. Geol. S     | ergio Migliozzi   |
| CANTIERE: Giffoni Sei Casali ( | (SA)              |
|                                |                   |
| PENETROMETRO: Pagani tg 20     | 00 KN             |
| COMUNE: Giffoni Sei Casali (S  | A)                |
| LOCALITA': Ferroni             |                   |
| PICCHETTO: 1                   |                   |
| PROVA N.: 1                    | del: 30/10/02     |
| INIZIO A ML: 1.00              | FINE A ML: 10.00  |
| Q. TA PIANO CAMPAGNA: 0.       | 00                |
| COMMENTI:                      |                   |

Laboratorio:

Tecnico:

| PP19 | ) |
|------|---|
|------|---|

Prova penetrometrica statica n.: 1

\*\*\*\*\*\* INTERPRETAZIONE \*\*\*\*\*\*\*\*

\* \* \* \* \* \* \* \* \* \* \* \* \* \* \* \* GEOMECCANICA \* \* \* \* \* \* \* \*

| P   | Qc  | D.R. | Ø    | Cu   | Eed | P    | Qc | D.R. | ø    | Cu   | Eed | P | Qc | D.R. | ø | Cu | Eed |
|-----|-----|------|------|------|-----|------|----|------|------|------|-----|---|----|------|---|----|-----|
| 100 | 15  | 28.9 | 28.0 | 0.74 | 53  | 1000 | 83 | 54.7 | 31.7 | >4.0 | 291 |   |    |      |   |    |     |
| 120 | 14  | 24.2 | 27.4 | 0.69 | 49  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 140 | 10  | 11.1 | 25.6 | 0.49 | 35  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 160 | 11  | 12.5 | 25.8 | 0.54 | 39  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 180 | 182 | >100 | 38.4 | >4.0 | 637 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 200 | 21  | 30.8 | 28.3 | 1.04 | 74  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 220 | 15  | 18.5 | 26.6 | 0.73 | 53  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 240 | 16  | 19.5 | 26.7 | 0.78 | 56  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 260 | 17  | 20.4 | 26.9 | 0.83 | 60  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 280 | 21  | 26.4 | 27.7 | 1.03 | 74  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 300 | 16  | 16.6 | 26.3 | 0.78 | 56  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 320 | 15  | 13.6 | 25.9 | 0.73 | 53  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 340 | 38  | 43.3 | 30.1 | 1.88 | 133 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 360 | 23  | 26.1 | 27.6 | 1.12 | 81  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 380 | 38  | 41.8 | 29.9 | 1.87 | 133 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 400 | 22  | 23.2 | 27.3 | 1.07 | 77  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 420 | 23  | 24.0 | 27.4 | 1.12 | 81  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 440 | 28  | 29.9 | 28.2 | 1.37 | 98  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 460 | 27  | 28.1 | 27.9 | 1.32 | 95  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 480 | 37  | 37.9 | 29.3 | 1.82 | 130 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 500 | 28  | 28.2 | 27.9 | 1.37 | 98  |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 520 | 82  | 62.9 | 32.8 | >4.0 | 287 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 540 | 34  | 33.6 | 28.7 | 1.66 | 119 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 560 | 52  | 47.0 | 30.6 | 2.56 | 182 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 580 | 49  | 44.6 | 30.2 | 2.41 | 172 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 600 | 51  | 45.5 | 30.4 | 2.51 | 179 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 620 | 51  | 45.0 | 30.3 | 2.51 | 179 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 640 | 44  | 39.8 | 29.6 | 2.16 | 154 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 660 | 66  | 52.7 | 31.4 | 3.25 | 231 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 680 | 58  | 48.1 | 30.7 | 2.85 | 203 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 700 | 85  | 60.2 | 32.4 | >4.0 | 298 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 720 | 83  | 59.1 | 32.3 | >4.0 | 291 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 740 | 59  | 47.5 | 30.7 | 2.90 | 207 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 760 | 68  | 51.8 |      | 3.35 | 238 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 780 | 76  | 55.1 | 31.7 | 3.75 | 266 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 800 | 55  |      | 30.2 | 2.69 | 193 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 820 | 59  | 1    | 30.5 | 2.89 | 207 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 840 | 66  |      | 30.9 | 3.24 | 231 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 860 | 61  | 1    | 30.5 | 2.99 | 214 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 880 |     | 44.7 | 30.3 | 2.84 | 203 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 900 |     | 44.9 | 30.3 | 2.89 | 207 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 920 |     | 48.3 | 30.8 | 3.24 | 231 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 940 |     | 1    | 30.9 | 3.38 | 242 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 960 |     | 47.3 | 30.6 | 3.18 | 228 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |
| 980 | 77  | 52.6 | 31.4 | 3.78 | 270 |      |    |      |      |      |     |   |    |      |   |    |     |

| $\nu = 1$ | profondit | a 41 | intico  | 1000  | cm |
|-----------|-----------|------|---------|-------|----|
| 1         | proronari | a ui | 1111133 | IOIIC |    |
|           |           |      |         |       |    |

Qc = resistenza specifica alla punta [kg/cmq]

Cu = coesione non drenata [kg/cmq]

D.R. = densità relativa [%]

 $\emptyset$  = angolo di attrito non drenato [gradi]

Eed= modulo edometrico [kg/cmq]

# Prova penetrometrica statica n.: 1

| P          | Qc       | RLL          | X             | P    | Qc | RLL  | X    | Р | Qc | RLL | X |
|------------|----------|--------------|---------------|------|----|------|------|---|----|-----|---|
| 100        | 15       | 1.07         | 14.06         | 1000 | 83 | 9.67 | 8.59 |   |    |     |   |
| 120        | 14       | 0.80         | 17.50         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 140        | 10       | 0.73         | 13.64         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 160        | 11       | 0.67         | 16.50         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 180        | 182      | 3.33         | 54.60         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 200        | 21       | 5.87         | 3.58          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 220        | 15       | 0.87         | 17.31         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 240        | 16       | 0.60         | 26.67         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 260        | 17       | 1.13         | 15.00         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 280        | 21       | 0.60         | 35.00         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 300        | 16       | 0.93         | 17.14         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 320        | 15       | 1.07         | 14.06         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 340        | 38       | 0.27         | 142.50        |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 360        | 23       | 3.60         | 6.39          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 380        | 38       | 1.00         | 38.00         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 400        | 22       | 4.27         | 5.16          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 420        | 23       | 1.73         | 13.27         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 440        | 28       | 2.60         | 10.77         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 460        | 27       | 2.20         | 12.27         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 480        | 37       | 2.33         | 15.86         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 500        | 28       | 3.67         | 7.64          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 520        | 82       | 3.73         | 21.96         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 540        | 34       | 4.20         | 8.10          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 560<br>580 | 52<br>49 | 4.33         | 12.00<br>9.55 |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 600        | 51       | 5.13<br>4.87 | 10.48         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 620        | 51       | 5.07         | 10.48         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 640        | 44       | 5.20         | 8.46          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 660        | 66       | 5.07         | 13.03         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 680        | 58       | 5.93         | 9.78          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 700        | 85       | 6.27         | 13.56         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 720        | 83       | 6.40         | 12.97         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 740        | 59       | 7.67         | 7.70          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 760        | 68       | 7.00         | 9.71          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 780        | 76       | 7.13         | 10.65         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 800        | 55       | 7.67         | 7.17          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 820        | 59       | 7.33         | 8.05          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 840        | 66       | 6.47         | 10.21         |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 860        | 61       | 8.60         | 7.09          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 880        | 58       | 7.60         | 7.63          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 900        | 59       | 7.47         | 7.90          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 920        | 66       | 6.93         | 9.52          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 940        | 69       | 7.80         | 8.85          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 960        | 65       | 10.20        | 6.37          |      |    |      |      |   |    |     |   |
| 980        | 77       | 8.33         | 9.24          |      |    |      |      |   |    |     |   |

| P = profondità di infissione [cm]    |          |
|--------------------------------------|----------|
| Qc = resistenza specifica alla punta | [kg/cmq] |

RLL = resistenza laterale locale [kg/cmq]
X = rapporto Qc/RLL (GRANULOMETRIA)

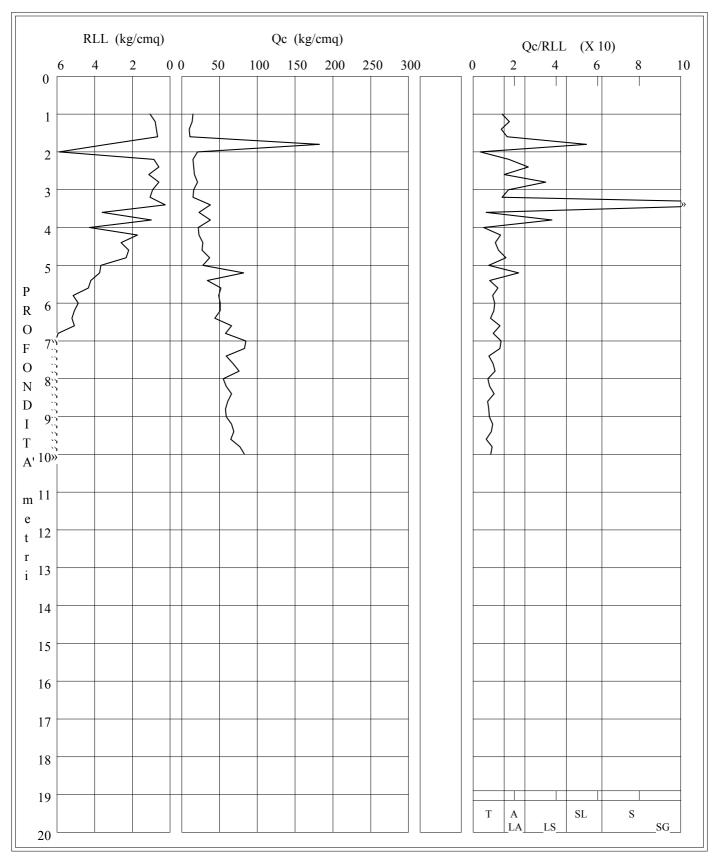
# Prova penetrometrica statica n.: 1 Picchetto n.: 1 - Prova n.: 1

Cantiere: Giffoni Sei Casali (SA)

Committente: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

**PP19** Certif. n.: 1

del 30/10/02



LITOLOGIA: T=Torbe LA=Limi Argillosi

A=Argille LS=Limi Sabbiosi SL=Sabbie Limose

SG = Sabbie e Ghiaie

S = Sabbie

AG = Copertura Superficiale

| Certificato n.: 2 | Data.: 30/10/02 |
|-------------------|-----------------|
|                   |                 |

## PROVA PENETROMETRICA STATICA

COMMITTENTE: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

CANTIERE: Giffoni Sei Casali (SA)

PENETROMETRO: Pagani tg 200 KN

COMUNE: Giffoni Sei Casali (SA)

LOCALITA': Ferroni

PICCHETTO: 2

PROVA N.: 2 del: 30/10/02

INIZIO A ML: 0.60 FINE A ML: 7.00

Q. TA PIANO CAMPAGNA: 0.00

**COMMENTI:** 

Tecnico: Laboratorio:

| Prova penetrometrica statica n.: 2 |  |  |  |  |  |  |  |
|------------------------------------|--|--|--|--|--|--|--|
| ******* INTERPRETAZIONE ********   |  |  |  |  |  |  |  |

\* \* \* \* \* \* \* GEOMECCANICA \* \* \* \* \* \* \* \*

| P          | Qc  | D.R.         | Ø            | Cu           | Eed        | P | Qc | D.R. | ø | Cu | Eed | P | Qc | D.R. | ø | Cu | Eed |
|------------|-----|--------------|--------------|--------------|------------|---|----|------|---|----|-----|---|----|------|---|----|-----|
| 60         | 10  | 22.3         | 27.1         | 0.50         | 35         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 80         | 35  | 59.6         | 32.3         | 1.74         | 123        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 100        | 41  | 61.8         | 32.7         | 2.04         | 144        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 120        | 72  | 77.9         | 34.9         | 3.59         | 252        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 140        | 83  | 80.5         | 35.3         | >4.0         | 291        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 160        | 44  | 58.0         | 32.1         | 2.19         | 154        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 180        | 20  | 30.6         | 28.3         | 0.99         | 70         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 200        | 34  | 46.6         | 30.5         | 1.69         | 119        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 220        | 13  |              | 25.9         | 0.63         | 46         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 240        | 63  | 64.4         | 33.0         | 3.13         | 221        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 260        | 120 |              | 35.8         | >4.0         | 420        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 280        | 60  |              | 32.5         | 2.98         | 210        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 300        | 18  |              | 26.9         | 0.88         | 63         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 320        | 17  | 17.7         | 26.5         | 0.83         | 60         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 340        | 11  | < 5          | < 25         | 0.53         | 39         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 360        | 19  | 19.8         | 26.8         | 0.92         | 67         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 380        | 18  |              | 26.4         | 0.87         | 63         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 400        | 28  |              | 28.4         | 1.37         | 98         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 420        | 24  |              | 27.6         | 1.17         | 84         |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 440<br>460 | 45  |              | 30.4<br>30.0 | 2.22<br>2.07 | 158<br>147 |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 480        |     | 42.6<br>>100 | 39.6         | >4.0         | 1225       |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 500        |     | 52.6         | 31.4         | 2.92         | 207        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 520        |     | 41.0         | 29.7         | 2.06         | 147        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 540        |     | 56.3         | 31.9         | 3.36         | 238        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 560        |     | 43.0         | 30.0         | 2.26         | 161        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 580        | 56  |              | 30.9         | 2.76         | 196        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 600        | 57  |              | 30.9         | 2.81         | 200        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 620        |     | 45.7         | 30.4         | 2.56         | 182        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 640        |     | 45.3         | 30.3         | 2.56         | 182        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 660        |     | 56.9         | 32.0         | 3.70         | 263        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 680        |     | 76.5         | 34.7         | >4.0         | 483        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
| 700        |     | 74.9         | 34.5         | >4.0         | 466        |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |
|            |     |              |              |              |            |   |    |      |   |    |     |   |    |      |   |    |     |

| P = profondità di infissione  | [cm]              |
|-------------------------------|-------------------|
| Qc = resistenza specifica all | la punta [kg/cmq] |
| Cu = coesione non drenata     | [kg/cmq]          |

D.R. = densità relativa [%]  $\varphi$  = angolo di attrito non drenato [gradi] Eed= modulo edometrico [kg/cmq]

# Prova penetrometrica statica n.: 2

| P          | Qc       | RLL          | X             | P | Qc | RLL | X | P   | Qc | RLL | X |
|------------|----------|--------------|---------------|---|----|-----|---|-----|----|-----|---|
| 60         | 10       | 0.60         | 16.67         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 80         | 35       | 3.07         | 11.41         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 100        | 41       | 3.00         | 13.67         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 120        | 72       | 3.07         | 23.48         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 140        | 83       | 5.93         | 13.99         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 160        | 44       | 2.53         | 17.37         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 180        | 20       | 8.00         | 2.50          |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 200        | 34       | 3.07         | 11.09         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 220        | 13       | 0.53         | 24.38         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 240        | 63       | 4.73         | 13.31         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 260        | 120      | 3.60         | 33.33         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 280        | 60       | 1.87         | 32.14         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 300        | 18       | 1.27         | 14.21         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 320        | 17       | 0.67         | 25.50         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 340        | 11       | 0.80         | 13.75         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 360        | 19       | 0.47         | 40.71         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 380        | 18       | 1.47         | 12.27         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 400        | 28       | 2.13         | 13.13         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 420        | 24       | 2.93         | 8.18          |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 440        | 45       | 2.80         | 16.07         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 460        | 42       | 3.47         | 12.12         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 480        | 350      | 9.07         | 38.60         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 500        | 59       | 14.07        | 4.19          |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 520        | 42       | 4.73         | 8.87          |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 540        | 68       | 4.13         | 16.45         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 560        | 46       | 4.53         | 10.15         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 580<br>600 | 56<br>57 | 5.67<br>5.27 | 9.88<br>10.82 |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 620        | 52       | 6.00         | 8.67          |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 640        | 52       | 6.87         | 7.57          |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 660        | 75       | 6.27         | 11.97         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 680        | 138      | 9.67         | 14.28         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 700        | 133      | 6.73         | 19.75         |   |    |     |   |     |    |     |   |
| 700        | 133      | 0.75         | 17.73         |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               |   |    |     |   |     |    |     |   |
|            |          |              |               | 1 |    | 1   | 1 | LI. | I  | 1   | 1 |

| P = profondità di infissione   | [cm]  |          |
|--------------------------------|-------|----------|
| Qc = resistenza specifica alla | punta | [kg/cmq] |

RLL = resistenza laterale locale [kg/cmq]
X = rapporto Qc/RLL (GRANULOMETRIA)

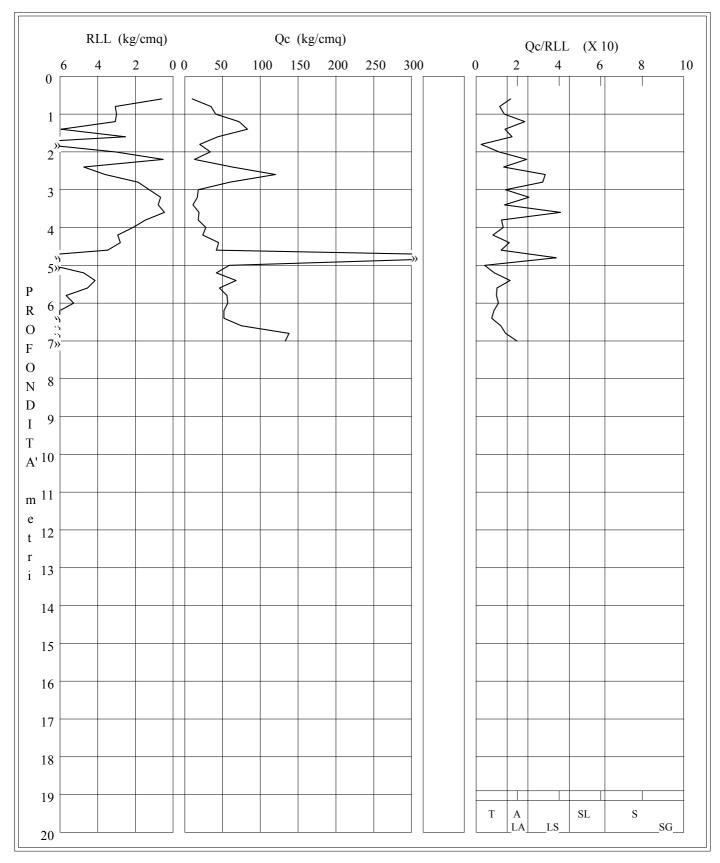
# Prova penetrometrica statica n.: 2 Picchetto n.: 2 - Prova n.: 2

Cantiere: Giffoni Sei Casali (SA)

Committente: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

PP20 Certif. n.: 2

del 30/10/02



LITOLOGIA: T=Torbe LA=Limi Argillosi

A=Argille LS=Limi Sabbiosi SL=Sabbie Limose SG = Sabbie e Ghiaie S = Sabbie

AG = Copertura Superficiale

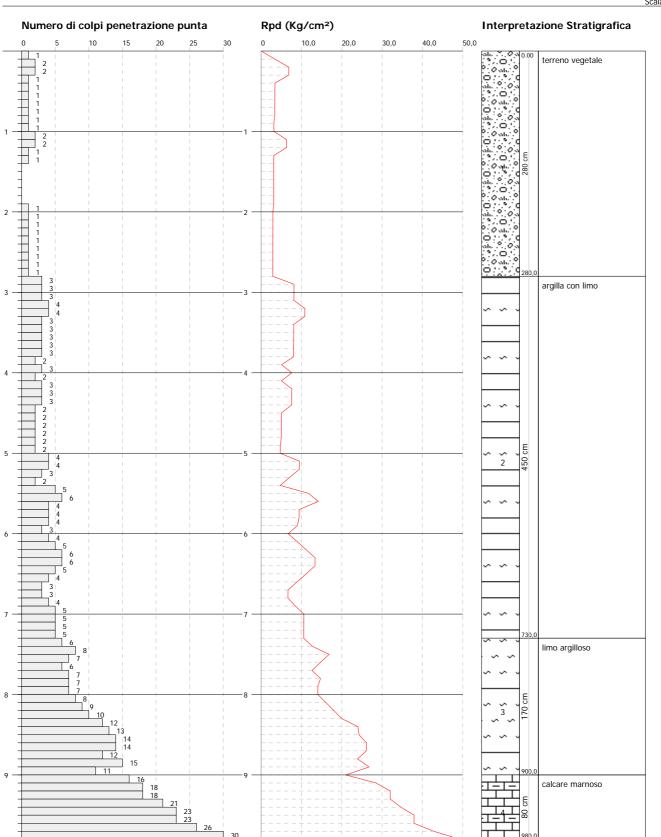
Data:14/04/2000

#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.16 Strumento utilizzato... PENNI 30 \_ compac s.r.l. DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

Committente : Amm. Comunale di Giffoni Sei Casali

Cantiere : PUC Località : Sottosieti

Scala 1:47

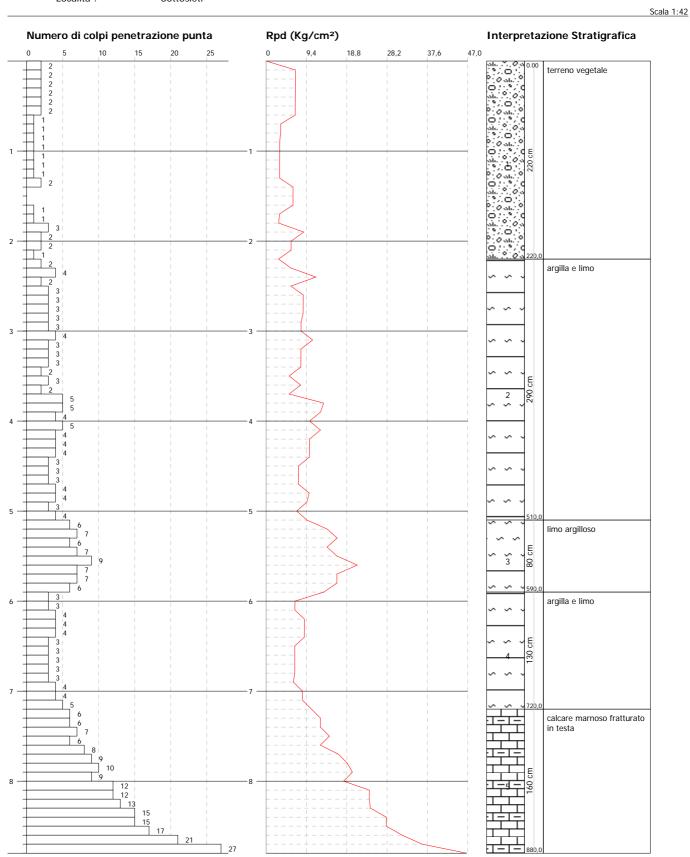


#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.15 Strumento utilizzato... PENNI 30 \_ compac s.r.l. DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

Committente : Amm. Comunale di Giffoni Sei Casali

Cantiere : PUC Località : Sottosieti

Data:14/04/2000



PROVA PENETROMETRICA No.: 2

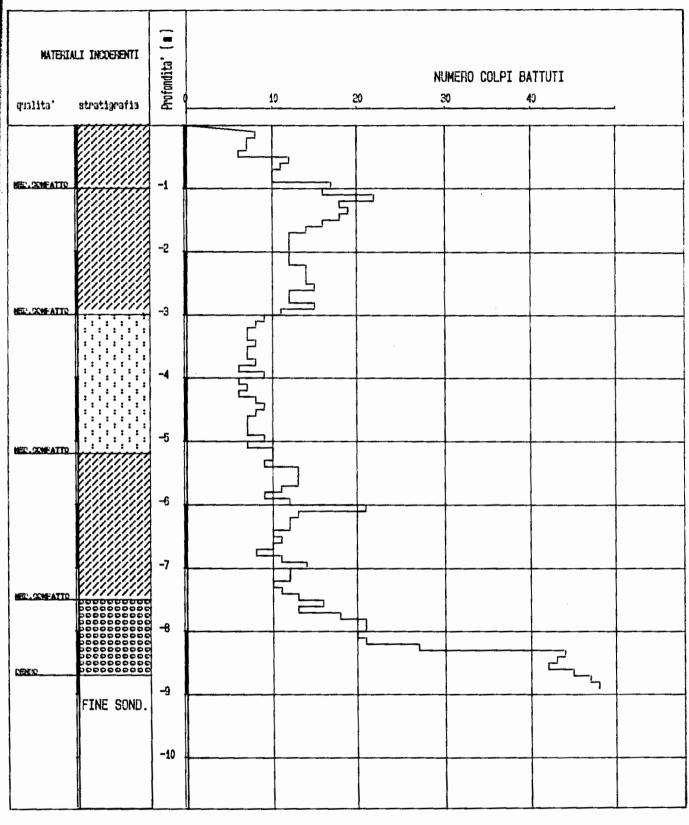
COMMITTENTE LOCALITA'

: SIETI - GIFFONI

DATA DELLA PROVA : SETTEMBRE 192

PROFONDITA' RASSIUNTA (a): 8.8PP23

NOTE:



PROVA PENETROMETRICA No.: 9

COMMITTENTE LOCALITA'

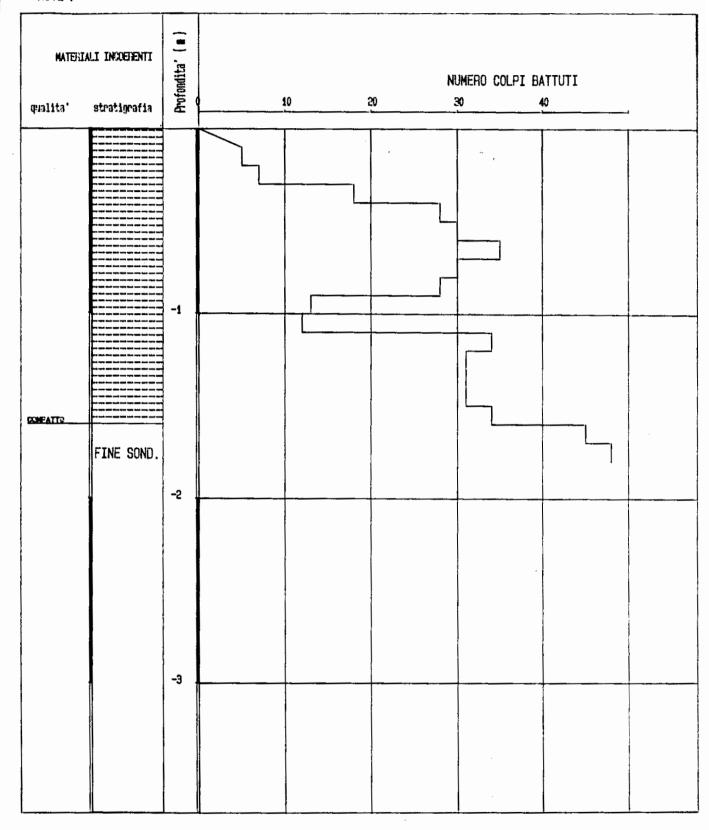
: SIETI - GIFFONI

DATA DELLA PROVA

: SEITEM

PROFONDITA' RASSIUNTA (m): 1.7

NOTE:



PROVA PENETROMETRICA No.: 7

COMMITTENTE

E :

LOCALITA'

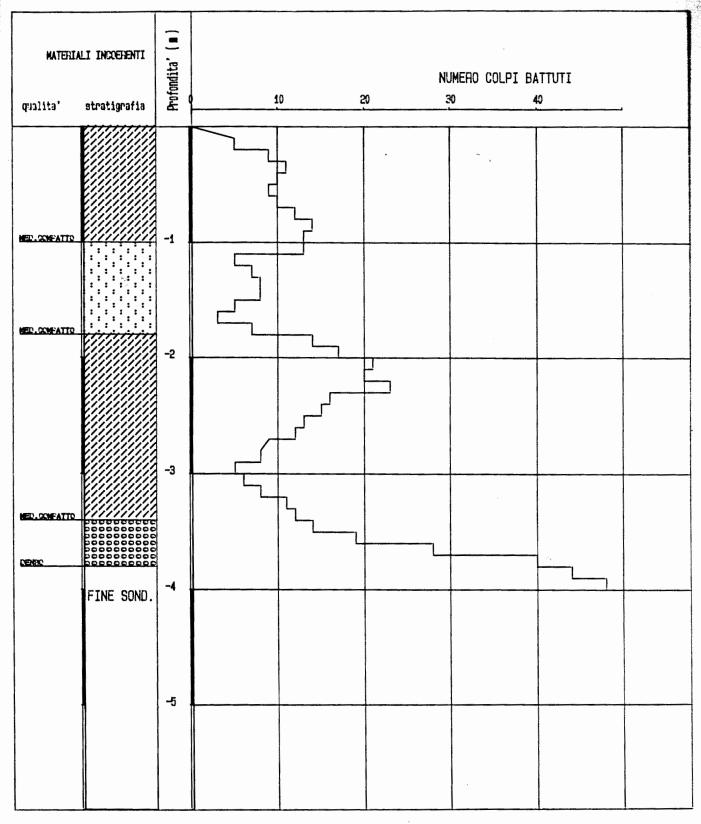
: SIETI - GIFFONI

DATA DELLA PROVA

PP25

PROFONDITA' RASSIUNTA (m): 3.9

NOTE:



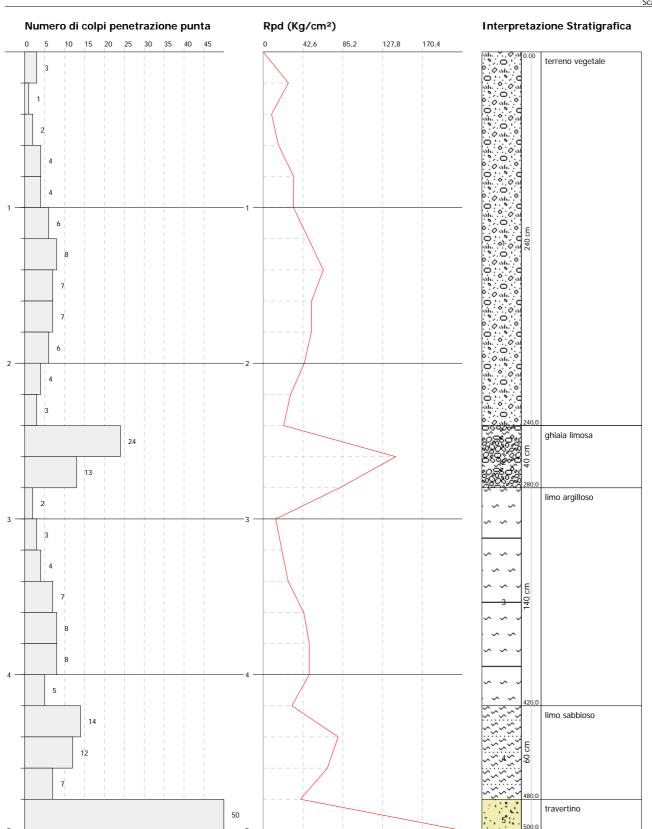
#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1 Strumento utilizzato... DPSH TG 63-100 PAGANI DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

Committente : Sig. Gallo Corrado Data :13/09/2017

Cantiere : Realiz. Locale trasformazione prodotti agricoli

Località : Abramo - Via Bissido, fraz. Prepezzano - Giffoni Sei Casali (SA)

Scala 1:25



## PP27

## PROVA PENETROMETRICA DINAMICA

Committente: Sig. Fortunato Rocco

Cantiere: Manutenzione straordinaria fabbricato civile Località: via Fuschi – fraz. Sieti – Giffoni Sei Casali (SA)

Caratteristiche Tecniche-Strumentali Sonda: Penni 30 (Compac s.r.l.)

| Rif. Norme                      | DIN 4094 |        |
|---------------------------------|----------|--------|
| Peso Massa battente             | 30       | Kg     |
| Altezza di caduta libera        | 0,20     | m      |
| Peso sistema di battuta         | 12,5     | Kg     |
| Diametro punta conica           | 35,68    | mm     |
| Area di base punta              | 10       | $cm^2$ |
| Lunghezza delle aste            | 1        | m      |
| Peso aste a metro               | 2,9      | Kg/m   |
| Profondità giunzione prima asta | 1,00     | m      |
| Avanzamento punta               | 0,10     | m      |
| Numero colpi per punta          | N(10)    |        |
| Coeff. Correlazione             | 0,757    |        |
| Rivestimento/fanghi             | No       |        |
| Angolo di apertura punta        | 60       | 0      |
|                                 |          |        |

#### Classificazione ISSMFE (1988) delle sonde Penetrometriche dinamiche

| Tipo          | Sigla di riferimento | Peso della massa battente in Kg |
|---------------|----------------------|---------------------------------|
| Leggero       | DPL (Light)          | M<10                            |
| Medio         | DPM (Medium)         | 10 <m<40< th=""></m<40<>        |
| Pesante       | DPH (Heavy)          | 40 <m<60< td=""></m<60<>        |
| Super pesante | DPSH (Super Heavy)   | M>60                            |

RESPONSABILE Dott. Sergio Migliozzi - geologo



# PP27

Strumento utilizzato... Prova eseguita in data Profondità prova Falda non rilevata

PROVA ... Nr.1
Penni 30 (Compac s.r.l.)
20/05/05 5,30 mt

| Profondità   | Nr.   | Calcolo coeff.  | Res. dinamica | Res. dinamica | Pres.           | Pres.        |
|--------------|-------|-----------------|---------------|---------------|-----------------|--------------|
| (m)          | Colpi | riduzione sonda | ridotta       | (Kg/cm²)      | ammissibile con | ammissibile  |
|              |       | Chi             | (Kg/cm²)      |               | riduzione       | Herminier -  |
|              |       |                 |               |               | Herminier -     | Olandesi     |
|              |       |                 |               |               | Olandesi        | (Kg/cm²)     |
| 0.10         |       | 0.055           | 2.40          | 205           | (Kg/cm²)        | 0.20         |
| 0,10         | 1     | 0,857           | 3,40          | 3,96          | 0,17            | 0,20         |
| 0,20         | 2     | 0,855           | 6,78          | 7,93          | 0,34            | 0,40         |
| 0,30         | 4     | 0,853           | 13,52         | 15,86         |                 | 0,79         |
| 0,40         | 4     | 0,851           | 13,49         | 15,86         |                 | 0,79         |
| 0,50         | 4     | 0,849           | 13,46         |               |                 | 0,79         |
| 0,60         | 3     | 0,847           | 10,07         | 11,89         | 0,50            | 0,59         |
| 0,70         | 2     | 0,845           | 6,70          | 7,93          | 0,34            | 0,40         |
| 0,80         | 2     | 0,843           | 6,69          | 7,93          | 0,33            | 0,40         |
| 0,90         | 2     | 0,842           | 6,67          | 7,93          | 0,33            | 0,40         |
| 1,00         | 1 2   | 0,840           | 3,33          | 3,96          | 0,17            | 0,20         |
| 1,10<br>1,20 | 1     | 0,838<br>0,836  | 6,25<br>3,12  | 7,45<br>3,73  | 0,31<br>0,16    | 0,37         |
| 1,30         | 2     | 0,835           | 6,22          | 7,45          | 0,16            | 0,19         |
|              | 4     | 0,833           | 12,42         | 14,91         | 0,62            | 0,37         |
| 1,40<br>1,50 | 4     | 0,833           | 12,42         | 14,91         | 0,62            | 0,75<br>0,75 |
| 1,60         | 4     | 0,830           | 12,39         | 14,91         | 0,62            | 0,75         |
| 1,70         | 3     | 0,830           | 9,26          |               | 0,62            | 0,73         |
| 1,80         | 3     | 0,828           | 9,20          | 11,18         | 0,46            | 0,56         |
| 1,90         | 2     | 0,825           | 6,15          | 7,45          | 0,40            | 0,36         |
| 2,00         | 3     | 0,823           | 9,20          |               | ,               | 0,56         |
| 2,10         | 4     | 0,823           | 11,55         | 14,06         |                 | 0,30         |
| 2,10         | 17    | 0,770           | 46,03         | 59,77         | 2,30            | 2,99         |
| 2,30         | 6     | 0,770           | 17,27         | 21,09         | 0,86            | 1,05         |
| 2,40         | 4     | 0,817           | 11,49         | 14,06         |                 | 0,70         |
| 2,50         | 3     | 0,817           | 8,60          | 10,55         | 0,43            | 0,53         |
| 2,60         | 4     | 0,814           | 11,45         | 14,06         |                 | 0,70         |
| 2,70         | 9     | 0,813           | 25,72         | 31,64         |                 | 1,58         |
| 2,80         | 5     | 0,811           | 14,26         |               |                 | 0,88         |
| 2,90         | 5     | 0,810           | 14,24         | 17,58         | 0,71            | 0,88         |
| 3,00         | 4     | 0,809           | 11,37         | 14,06         |                 | 0,70         |
| 3,10         | 3     | 0,807           | 8,06          | 9,98          | 0,40            | 0,50         |
| 3,20         | 3     | 0,806           | 8,05          | 9,98          |                 | 0,50         |
| 3,30         | 4     | 0,805           | 10,71         | 13,31         | 0,54            | 0,67         |
| 3,40         | 3     | 0,803           | 8,02          | 9,98          | 0,40            | 0,50         |
| 3,50         | 4     | 0,802           | 10,68         | 13,31         | 0,53            | 0,67         |
| 3,60         | 4     | 0,801           | 10,66         | 13,31         | 0,53            | 0,67         |
| 3,70         | 3     | 0,800           | 7,98          | 9,98          | 0,40            | 0,50         |
| 3,80         | 3     | 0,798           | 7,97          | 9,98          | 0,40            | 0,50         |
| 3,90         | 4     | 0,797           | 10,61         | 13,31         | 0,53            | 0,67         |
| 4,00         | 14    | 0,746           | 34,75         | 46,58         | 1,74            | 2,33         |
| 4,10         | 15    | 0,745           | 35,28         | 47,37         | 1,76            | 2,37         |
| 4,20         | 15    | 0,744           | 35,23         | 47,37         | 1,76            | 2,37         |
| 4,30         | 13    | 0,743           | 30,48         | 41,05         | 1,52            | 2,05         |
| 4,40         | 9     | 0,791           | 22,49         | 28,42         | 1,12            | 1,42         |
| 4,50         | 10    | 0,790           | 24,96         | 31,58         | 1,25            | 1,58         |
| 4,60         | 14    | 0,739           | 32,68         | 44,21         | 1,63            | 2,21         |
| 4,70         | 17    | 0,738           | 39,63         | 53,68         | 1,98            | 2,68         |

|      |    |       |       |        |      | PP27 |
|------|----|-------|-------|--------|------|------|
| 4,80 | 22 | 0,687 | 47,74 | 69,47  | 2,39 | 3,47 |
| 4,90 | 21 | 0,686 | 45,50 | 66,32  | 2,27 | 3,32 |
| 5,00 | 21 | 0,685 | 45,43 | 66,32  | 2,27 | 3,32 |
| 5,10 | 23 | 0,684 | 47,28 | 69,12  | 2,36 | 3,46 |
| 5,20 | 41 | 0,583 | 71,83 | 123,21 | 3,59 | 6,16 |
| 5,30 | 50 | 0,582 | 87,45 | 150,25 | 4,37 | 7,51 |

### STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.1

| Strato | Prof. | Nspt  | Tipo       | Gamma     | Gamma     | Fi    | Cu                    | Modulo                | Modulo                | Modulo  | Modulo                |
|--------|-------|-------|------------|-----------|-----------|-------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|---------|-----------------------|
|        | (m)   |       |            | $(t/m^3)$ | Saturo    | (°)   | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | Edometr               | Elastico              | Poisson | G                     |
|        |       |       |            |           | $(t/m^3)$ |       |                       | ico                   | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |         | (Kg/cm <sup>2</sup> ) |
|        |       |       |            |           |           |       |                       | (Kg/cm <sup>2</sup> ) | _                     |         |                       |
| 1      | 1,3   | 1,75  | Incoerente | 1,39      | 1,87      | 21,09 | 0.00                  | 31,06                 | 9,20                  | 0,35    | 180,85                |
| 2      | 3,9   | 3,35  | Incoerente | 1,47      | 1,88      | 23,47 | 0.06                  | 34,35                 | 40,43                 | 0,35    | 296,25                |
| 3      | 5,1   | 12,24 | Incoerente | 1,80      | 1,93      | 28,32 | 0.15                  | 97,92                 | 145,13                | 0,33    | 793,11                |
| 4      | 5,3   | 34,44 | Incoerente | 2,17      | 0,00      | 32,20 | 0.10                  | 206,64                | 492,82                | 0,29    | 1086,56               |

#### PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1 Strumento utilizzato... Penni 30 (Compac s.r.l.) **DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd**

PP27

ghiaia

Committente:

Data:20/05/2005

Sig. Fortunato Rocco Manutenzione straordinaria fabbricato civile via Fuschi - fraz. Sieti - Giffoni Sei Casali (SA) Cantiere : Località : Scala 1:24 Numero di colpi penetrazione punta Rpd (Kg/cm<sup>2</sup>) Interpretazione Stratigrafica 10 15 20 25 30 40 35,2 52,8 70,4 terreno di riporto 1 deposito piroclastico rimaneggiato a granulometria fine e medio-fine; presenza di clasti ghiaiosi probabilmente flusso-trasportati tra 2.2 e 3 2.7 m dal p.c. 17 5 3 3 sabbia e limo 15 15 13 22 21 23 41 sabbia e ghiaiasabbia con

### Analisi di laboratorio

(Indicate con la sigla del carotaggio C... o della prova penetrometrica PP... in cui è stato prelevato in campione e L... per numero di campione prelevato per il laboratorio)

Committente: Trivel Sondaggi s.r.l. p.c dott. Sergio Migliozzi

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA) - Ioc. Sieti

Sondaggio: S1 Campione: C1 Profondità (m): 1.80:2.20

#### RIEPILOGO DEI RISULTATI

| DISTRIBUZIONE GRANULOMETRICA (ASTM-D422-63-2007)        |     |  |  |
|---------------------------------------------------------|-----|--|--|
| Argilla (<0.002 mm)                                     | n.d |  |  |
| Limo (0.002 <p<0.06 mm)<="" td=""><td>n.d</td></p<0.06> | n.d |  |  |
| Sabbia (0.06 <p<2 mm)<="" td=""><td>n.d</td></p<2>      | n.d |  |  |
| Ghiaia (2mm <p<60 mm)<="" td=""><td>n.d</td></p<60>     | n.d |  |  |
| Ciottoli (>60 mm)                                       | n.d |  |  |
| Sabbia con limo argillosa                               |     |  |  |
| Passante ASTM 200:                                      |     |  |  |

| LIMITI DI ATTERBERG (A.S.T.M. D4318-10) |                  |      |  |  |
|-----------------------------------------|------------------|------|--|--|
| Limite di liquidità                     | $w_L =$          | n.d. |  |  |
| Limite di plasticità                    | W <sub>P</sub> = | n.d. |  |  |
| Indice di plasticità                    | I <sub>P</sub> = | n.d. |  |  |
| Indice di consistenza                   | I <sub>C</sub> = | n.d. |  |  |

| PROVA EDOMETRICA (UNI CEN ISO/TS 17892-5) |                 |      |  |  |
|-------------------------------------------|-----------------|------|--|--|
| Intervallo di carico                      | tra 147 e 294 k | Ра   |  |  |
| Modulo Edometrico                         | M=              | n.d. |  |  |
| Coeff. di consolidazione                  | Cv=             | n.d. |  |  |
| Permeabilità                              | k=              | n.d. |  |  |
| Intervallo di carico                      | tra 294 e 588 k | Ра   |  |  |
| Modulo Edometrico                         | M=              | n.d. |  |  |
| Coeff. di consolidazione                  | Cv=             | n.d. |  |  |
| Permeabilità                              | k=              | n.d. |  |  |
| Intervallo di carico t                    | ra 588 e 1176 l | kPa  |  |  |
| Modulo Edometrico                         | M=              | n.d. |  |  |
| Coeff. di consolidazione                  | Cv=             | n.d. |  |  |
| Permeabilità                              | k=              | n.d. |  |  |
| Intervallo di carico tra 1176 e 2451 kPa  |                 |      |  |  |
| Modulo Edometrico                         | M=              | n.d. |  |  |
| Coeff. di consolidazione                  | Cv=             | n.d. |  |  |
| Permeabilità                              | k=              | n.d. |  |  |

| PROVA UNIASSIALE (UNI CEN ISO/TS17892-7) |                 |      |  |  |
|------------------------------------------|-----------------|------|--|--|
| Tensione a rottura                       | $\sigma_{1r}$ = | n.d. |  |  |

| CARATTERISTICHE FISICHE GENERALI |                                      |  |  |
|----------------------------------|--------------------------------------|--|--|
| Peso specifico dei grani         | $\gamma_s = 26.7 \text{ kN/m}^3$     |  |  |
| Contenuto d'acqua                | w = 0.268                            |  |  |
| Peso di volume naturale          | $\gamma = 18.87 \text{ kN/m}^3$      |  |  |
| Peso di volume secco             | $\gamma_d$ = 14.88 kN/m <sup>3</sup> |  |  |
| Porosità                         | n = 0.442                            |  |  |
| Indice di porosità               | e = 0.793                            |  |  |
| Grado di saturazione             | Sr = 0.903                           |  |  |

| PROVA DI TAGLIO DIRETTO CD (UNI CEN ISO/TS17892-10) |       |     |  |  |  |
|-----------------------------------------------------|-------|-----|--|--|--|
| Coesione efficace c'=                               | 3 kPa |     |  |  |  |
| Angolo di attrito efficace φ'=                      | 32°   | 52' |  |  |  |
| Coesione efficace res.c <sub>r</sub> '=             | n.d.  |     |  |  |  |
| Angolo di attrito residuo φ <sub>r</sub> '=         | n.d.  |     |  |  |  |

| PROVA TRIASSIALE CID (I        | JNI CEN IS | O/TS17892-9) |
|--------------------------------|------------|--------------|
| Coesione efficace c'=          | n.d.       |              |
| Angolo di attrito efficace φ'= | n.d.       | n.d.         |

| PROVA TRIASSIALE UU (UNI CEN ISO/TS17892-8)      |      |  |  |  |  |
|--------------------------------------------------|------|--|--|--|--|
| Coesione totale $c_u$ =                          | n.d. |  |  |  |  |
| Angolo di attrito totale <b>φ</b> <sub>u</sub> = | n.d. |  |  |  |  |

| PROVA TRIASSIALE CIU (UNI CEN ISO/TS17892-9) |      |  |  |  |
|----------------------------------------------|------|--|--|--|
| Coesione efficace c'=                        | n.d. |  |  |  |
| Angolo di attrito efficace φ'=               | n.d. |  |  |  |
| Coesione totale <b>c</b> =                   | n.d. |  |  |  |
| Angolo di attrito totale φ=                  | n.d. |  |  |  |

| PROVA DI PERM. DIRETTA (UNI CEI ISO/TS 17892/11) |    |      |      |  |  |
|--------------------------------------------------|----|------|------|--|--|
| In permeametro                                   |    | n.d. |      |  |  |
| In cella edometrica                              |    | n.d. |      |  |  |
| In cella triassiale                              | k= | n.d. | cm/s |  |  |

N.B.: LA PRESENTE TABELLA NON FA PARTE DEI CERTIFICATI DI PROVA, MA RAPPRESENTA UNA SINTESI DEI DATI ED UNA LORO POSSIBILE INTERPRETAZIONE.

IL LABORATORIO NON SI ASSUME RESPONSABILITA' CIRCA ERRONEA ELABORAZIONE DEI RISULTATI PRESENTATI, DI SPECIFICA RESPONSABILITA' DEL TECNICO INCARICATO DELL'INTERPRETAZIONE DEGLI STESS



# Ministero delle Infrastrutture – Concessione Settore A e C Decreto n° 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



Richiedente:

VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.I.

Proprietario:

**COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)** 

Accettazione:

Data

SETTORE "A" 066-2012

16.01.2012

Oggetto:

Prove di laboratorio

Cantiere:

Realizzazione asilo nido

Loc. Malche - GIFFONI SEI CASALI (SA)

TECNICO SPERIMENTATORE

OF. SSA GROFF I DA PALOMBA

Prospezioni Laboratorio Prove

del Geom. Domenico Rocco

& C. S.n.c.

Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3

info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

Laboratorio:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA)
Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110
Cell. 335 1011485 - 335 6587734 - 333 1947038
Numero Verde 800 04 05 06

DIRETTORE LABORATORIO GEOTECNICO

AZIENDA CON SISTEMA DI QUALITÀ CERTIFICATO SECONDO LA NORMA UNI EN ISO 9001:00



## Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e C Decreto nº 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



## Grandezze indici

Raccomandazioni UNI 10013 - ASTM D 2937 - ASTM D2216

DOC PP 7.10/11 - ED 01/05

Settore "A"

del

Accettazione n.

066-2012

16.01.2012

Prot.Terre: 096-2012

Data: 25.01.2012

Richiedente:

VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.I.

Proprietario:

**COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)** 

Cantiere:

Realizzazione asilo nido

Loc. Maiche - GIFFONI SEI CASALI (SA)

### Identificativo campione

| Sondaggio          | Campione   | Profondità mt pc | Tipo campione |
|--------------------|------------|------------------|---------------|
| \$1                | C1         | 3.00 - 3.50 m    | Indisturbato  |
| Data prelievo:     | 988        |                  |               |
| Classe di Qualità: | <b>Q</b> 5 |                  |               |

## Espressione dei risultati

|    | Grandezze rilevate in laboratorio       |              | Valori |            | Valori medi |
|----|-----------------------------------------|--------------|--------|------------|-------------|
|    | Grandezze mevale in abordiono           | 1º 2º misura |        | Valorimear |             |
| Gn | Peso volume naturale (ASTM D 2216)      | 1.73         | 1.74   | gr/cmc     | 1.74        |
| G  | Peso specifico dei granuli (UNI 10013)  | 2.69         | 2.68   | gr/cmc     | 2.69        |
| w  | Contenuto di acqua naturale (ASTM 2937) | 23.98        | 25.04  | %          | 24.51       |

#### Grandezze derivate analiticamente

| Gd | Peso volume secco    | 1.40  | 1.39  | gr/cmc | 1.39  |
|----|----------------------|-------|-------|--------|-------|
| P  | Porosità             | 48.13 | 48.08 | %      | 48.10 |
| e  | Indice dei vuoti     | 0.93  | 0.93  |        | 0.93  |
| s  | Grado di saturazione | 69.53 | 72.48 | %      | 71.00 |
| Gs | Peso volume saturo   | 1.88  | 1.87  | gr/cmc | 1.87  |
| G, | Peso volume sommerso | 0.88  | 0.87  | gr/cmc | 0.87  |

**Tecnico Sperimentatore** 

Prospezioni Laboratorio Prove del Geom. Domenico Rocco & C. S.n.c.

Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARON (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3

info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

a. n. c.Laboratorio: Loc/Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA

abpratorio Geotecnico Antonio LORIA

To 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110

Numero Verde 800 04 05 06



## Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e C Decreto n° 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



## Prova di Taglio diretto

DOC PP 7.10/6 - ED 01/05

Settore "A"

Accettazione n. 066-2012

16.01.2012

Prof.Terre:

096-2012

Data:

25.01.2012

Richiedente:

VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.L

Proprietario:

COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)

Cantiere:

Realizzazione asilo nido

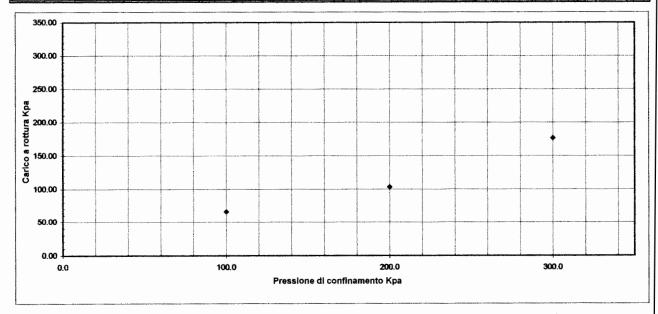
Loc. Maiche - GIFFONI SEI CASALI - (SA)

| SONE | AGGIO | CAMPIONE | PROFONDITA'   | TIPO CAMPIONE | CLASSE QUALITA' |
|------|-------|----------|---------------|---------------|-----------------|
|      | \$1   | C1       | 3.00 - 3.50 m | Indisturbato  | Q5              |

| TIPO DI PROVA      | Consolidata drenata |
|--------------------|---------------------|
| VELOCITA' DI PROVA | 10 Micron           |

#### Parametri meccanici a rottura

|           | Pressione di consolid. | Unita di<br>misura | Consolidazione<br>(ore) | Pressione di rottura | Unita di misura |
|-----------|------------------------|--------------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| Provino 1 | 100.0                  | KPa                | 24.00                   | 66.03                | KPa             |
| Provino 2 | 200.0                  | KPa                | 24.00                   | 103.39               | KPa             |
| Provino 3 | 300.0                  | KPa                | 24.00                   | 176.24               | Kła             |



Tecnico Sperimentatore Fissd Geol Tea PALOMBA

Prospezioni Laboratorio Prove

del Geom. Domenico Rocco & C. S.n.c.

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARO Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3

info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

Vice Direttore Edboratorio Geotecnico

Laboratorio:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110 Cell. 335 1011485 - 335 6587734 - 333 1947038 Numero Verde 800 04 05 06

#### GRUPPO DI PROVE DI TAGLIO DIRETTO 1/2

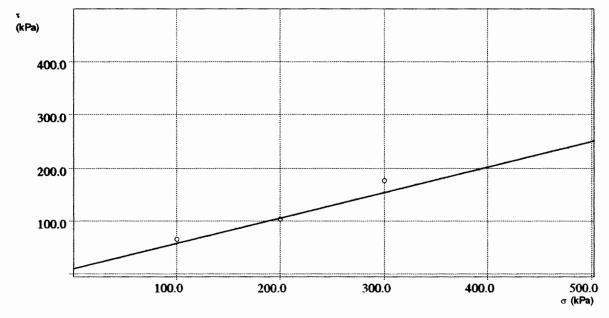
#### Dati cliente

#### Caratteristiche dei provini

| Campione | H <sub>o</sub> | $A_{o}$ | Ϋ́n   | γ <sub>d</sub> | M <sub>o</sub> | W <sub>r</sub> | S <sub>o</sub> | S,     |
|----------|----------------|---------|-------|----------------|----------------|----------------|----------------|--------|
| APP.     | mm             | cm2     | g/cm3 | g/cm3          | 8              | 용              | 8              | 8      |
| C1       | 30.500         | 36.000  | 1.744 | 1.404          | 24.179         | 23.109         | 71.070         | 68.679 |
| C1       | 30.500         | 36.000  | 1.740 | 1.405          | 23.806         | 22.134         | 70.076         | 67.138 |
| C1       | 30.500         | 36.000  | 1.736 | 1.394          | 24.526         | 22.325         | 71.002         | 69.554 |

#### Caratteristiche fasi consolidazione e rottura

| Campione | σ      | Н      | Δt     | τ <sub>r</sub> | S <sub>h</sub> | v      |
|----------|--------|--------|--------|----------------|----------------|--------|
|          | kPa    | mm     | ore    | kPa            | mm             | um/min |
| C1       | 100.00 | 30.340 | 10.000 | 66.036         | 2.024          | 10.000 |
| C1       | 200.00 | 30.069 | 10.000 | 103.39         | 3.059          | 10.000 |
| C1       | 300.00 | 29.459 | 10.000 | 176.24         | 3.029          | 10.000 |



#### Risultati

| TITOGECG |   |       |       |
|----------|---|-------|-------|
| Φ'       | : | 25.63 | Gradi |
| c'       | : | 8.69  | kPa   |



# Ministero delle Infrastrutture – Concessione Settore A e C Decreto n° 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



### Prova Edometrica

(PP7.10/8 ED01/05)

SETTORE "A"

Richiedente:

VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.I.

Proprietario:

**COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)** 

Cantiere:

Realizzazione asilo nido

Loc. Maiche - GiffONI SEI CASALI - (SA)

Protocollo: 096-2012 Data: 25.01.2012 Accettazione: 066-2012

Data: '16.01.2012

Identificativo campione

| Sondaggio  | Campione | Profondità    | Classe di qualità |
|------------|----------|---------------|-------------------|
| <b>S</b> 1 | C1       | 3.00 - 3.50 m | <b>Q</b> 5        |

Caratteristiche geometriche del campione

|           | Diametro (mm) | Altezza (mm) | Sezione (cmq) |  |
|-----------|---------------|--------------|---------------|--|
|           | (mm)          | (mm)         | (cmq)         |  |
| Provino 1 | 50.50         | 20.00        | 20.02         |  |

### Parametri indici iniziali

|           | Peso volume<br>(gr/cmc) | Indice dei vuoti |
|-----------|-------------------------|------------------|
| Provino 1 | 1.74                    | 0.93             |

Riferimento BS 1337

Tecnico sperimentatore

Gr.ssa Geor Han PALOMBA

PLP
Prospezioni Laboratorio Prove
del Geom. Domenico Rocco
& C. S.n.c.

Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3

info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

Vice Direttore/Laboratorio Geotecnico

Dr. Geol. Andonio LORIA

Laboratorio:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA)
Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110
Cell. 335 1011485 - 335 6587734 - 333 Numero Verde 800 04 05 06

#### PROVA EDOMETRICA 1/4 Prova del \*\*\* EDO121



#### Dati cliente

Cliente : VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.l.
Indirizzo : /Cantiere:Realizzazione Asilo nido
Loc. Malche
Sito :- GIFFONI SEI CASALI - (SA)
Sondaggio : S1
Campione : C1
Profonditá : 3.00 - 3.50 m

#### Caratteristiche fisiche

: \*\*\* Data prelievo : 20.000 cm2 Sezione provino : 20.000 mm Altezza iniziale : 18.809 mm Altezza finale NumTara 1 58.650 g Peso Tara 1 Tara+p.umido inizial: 128.27 g Num Tara 2 : Peso Tara 2 29.360 g Tara+p.umido finale: 97.160 g Tara+p.provino secco: 85.339 g Peso specifico grani: 2.690 g/cm3

Peso di volume iniziale : 1.740 g/cm3 Peso di volume finale : 1.802 g/cm3 7, 1.399 g/cm3 reso di volume secco :
Contenuto d'acqua iniz. : Peso di volume secco 24.365 % Contenuto d'acqua finale : 21.114 % W, Saturazione iniziale 71.080 % S, S, Saturazione finale 70.317 % Indice dei vuoti iniziali: 0.922  $e_0$ Indice dei vuoti finali : 0.807 e, Peso vol. secco finale 1.488 g/cm3Yat

| Passo | σ      | 8     | e     | М      | Cv    | K   | _Cα | Metodo |
|-------|--------|-------|-------|--------|-------|-----|-----|--------|
|       | kPa    |       |       | MPa    | cm2/s | m/s | - 8 |        |
| 01    | 25.000 | 0.697 | 0.908 |        |       |     |     |        |
| 02    | 50.000 | 1.150 | 0.900 | 5.520  |       |     |     |        |
| 03    | 100.00 | 1.797 | 0.887 | 7.724  |       |     |     |        |
| 04    | 200.00 | 2.643 | 0.871 | 11.825 |       |     |     |        |
| 05    | 400.00 | 3.895 | 0.847 | 15.973 |       |     |     | 1      |
| 06    | 800.00 | 5.942 | 0.807 | 19.541 |       |     |     |        |
| 07    | 200.00 | 5.850 | 0.809 |        |       |     |     | ]      |
| 08    | 25.000 | 5.750 | 0.811 |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     | }      |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     | ĺ      |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     | ĺ      |
|       |        |       |       |        |       |     |     | 1      |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     | į      |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     | ļ      |
|       |        |       |       |        |       |     |     | 1      |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     |        |
|       |        |       |       |        |       |     |     | l      |

Sperimentatore
Stssa Geortag PALOMBA

Vice Direttore Laboratorio Geotecnica Dr. Geol. Apponio LORIA

# geodir<sub>s.a.s.</sub>

#### CARATTERISTICHE GENERALI

Prot.:Strada in dissesto loc.Sieti Data :Settembre 1998

Comune di Giffoni sei Casali (Sa)

Committente: dr.geol. S. Migliozzi

Contrassegno del campione: S1 C1 Quota: 2.50 - 3.00 m.l.

Condizioni iniziali del campione: Ind.

| Peso specifico dei grani | Yg= 2.71  | gr/cmc |
|--------------------------|-----------|--------|
| Peso di volume           | Y = 1.77  | gr/cmc |
| Contenuto d'acqua        | W = 44.64 | 8      |
| Peso di volume secco     | Ys= 1.22  | gr/cmc |
| Indice dei vuoti         | e = 1.21  |        |
| Porosita'                | n = 54.84 | 8      |
| Grado di saturazione     | Sr= 99.6  | %      |

Il Direttore
GFOD F 5

#### GEODIR s.a.s. - laboratorio geotecnico - Salerno - tel. 089.271881

CANTIERE : Giffoni 6 Casali-Strada Comunale loc. Sieti-dr. S. Migliozzi

SONDAGGIO: S1 CAMPIONE: C1 QUOTA DA: 2.50 A: 3.00

CAMPIONE : Ind.

| <br>  ROTTURA<br>                                          | <br>:<br>!   | -                       | Α                   | - |              | <br>¦ | C                            |
|------------------------------------------------------------|--------------|-------------------------|---------------------|---|--------------|-------|------------------------------|
| Press. vertic. Soll. tangenz. Cedim. finale Deform. trasv. | l Kg<br>l Kg | \cwd  <br>\cwd          | 1.00                | : | 2.00<br>1.57 | ;     | 3.00<br>2.20<br>6.94<br>3.53 |
| veloc. deform.<br> Angolo attrito<br> Coesione C           | i gr         | /min  <br>adi  <br>/cmq | 0.030<br>32<br>0.29 | - | ,            |       |                              |

#### PROVA DI TAGLIO

#### DIAGRAMMA BI TAGLIC

(prova consolidata drenata )

#### CARATTERISTICHE GENERALI

Prot.:Strada in dissesto loc.Sieti

Data :Settembre 1998

Comune di Giffoni sei Casali (Sa)

Committente: dr.geol. S. Migliozzi

Quota: 6.50 - 7.00 m.l.

Contrassegno del campione: S1 C2

Condizioni iniziali del campione: Ind.

| Peso specifico dei grani | Yg= 2.68  | gr/cmc |
|--------------------------|-----------|--------|
| Peso di volume           | Y = 1.63  | gr/cmc |
| Contenuto d'acqua        | W = 32.4  | 8      |
| Peso di volume secco     | Ys= 1.23  | gr/cmc |
| Indice dei vuoti         | e = 1.18  |        |
| Porosita'                | n = 54.06 | %      |
| Grado di saturazione     | Sr= 73.78 | 8      |

GEOBIR S.E.S.
I'Amministrators Unico
dr. Approlo Di Rosano

GEODIR s.a.s. - laboratorio geotecnico - Salerno - tel. 089.271881

CANTIERE : Giffoni 6 Casali-Strada Comunale loc. Sieti-dr. S. Migliozzi

SONDAGGIO: S1 CAMPIONE: C2 QUOTA DA: 6.50 A: 7.00

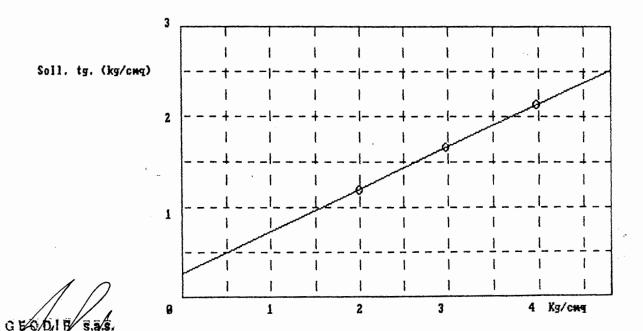
CAMPIONE : Ind.

|                                                            | ·                                 | Α                   | i B                  |                          |
|------------------------------------------------------------|-----------------------------------|---------------------|----------------------|--------------------------|
| Press. vertic. Soll. tangenz. Cedim. finale Deform. trasv. | Kg/cmq  <br>  Kg/cmq              | 2.00<br>1.20        | 3.00<br>1.67<br>1.34 | 4.00  <br>2.13  <br>1.60 |
| lveloc. deform.<br> Angolo attrito<br> Coesione C          | mm/min  <br>  gradi  <br>  Kg/cmq | 0.030<br>24<br>0.27 |                      | :<br>:                   |

PROVA DI TAGLIO

#### DIAGRAMMA DI TAGLIO

(prova consolidata drenata )



#### Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380

Accettazione n° 266 prova n: 1071/01

Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi Committente:

Direttore dei Lavori: non dichiarato

Richiesta non sottoscritta dal D.L.

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA)

Sondaggio: **S2** Campione: Profondità (m): 4.50:5.00

#### APERTURA E DESCRIZIONE DEL CAMPIONE (A.S.T.M. D2488-00)

| avoro: 1332                          |                      | Lo sperimentatore      | ı                      | direttore del laboratorio |
|--------------------------------------|----------------------|------------------------|------------------------|---------------------------|
| Reazione con HCl                     | ☐ Nulla              | ☐ Debole               | Moderata               | ☑ Elevata                 |
| Alterazione:                         | ✓ Assente            | Debole                 | ☐ Media                | ☐ Elevata                 |
| Grado di umidità:                    | ☐ Asciutto ☐ P       | Poco umido             | ☐ Molto umido          | Saturo                    |
| Consistenza: (terreni coesivi)       | Poco consistente     | ✓ Mediam. consistente  | Consistente            | ☐ Molto consistente       |
| Addensamento:<br>(terreni granulari) | Sciolto              | Poco addensato         | Mediam. addensato      | Addensato                 |
| Plasticità:                          | ☐ Non plastico       | Poco plastico          | Mediam. plastico       | ✓ Molto plastico          |
| Colore:                              | Marrone              |                        |                        |                           |
| campione                             | organica. Mediamente | consistente.           |                        |                           |
| Descrizione del                      | _                    | re marrone, con numero | ose picchiettature ner | rastre di sostanza        |
| Stato del campione:                  | Indisturbato         |                        | lunghezza: 290         | mm                        |
| Data di apertura:                    | 25/07/2013           |                        | diametro: 85           | mm                        |
| Data ricevimento:                    | 22/07/2013           |                        | Dimensioni del can     | npione:                   |

Sigla Lab.: des806-s2-c1 Data emissione: 01/08/2013 dott. geol. S. Tagliarini

dott. ing. Roberto Rippa



#### Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380 Accettazione n° 266 prova n: 1071/01 ✓ Massiva Struttura Stratificata Scagliosa ☐ Laminata ☐ Caotica Altro:.... Fratturazione ✓ Assente ■ Moderata ☐ Elevata Media ☐ Elevata Cementazione ✓ Assente ☐ Debole **PROVE ESEGUITE** 29 cm L totale= Parte Superiore (P.S.) Pocket penetrometer Vane test (Kg/cm<sup>2</sup>) cm (Kg/cm<sup>2</sup>) qu=1.82 Parte Centrale (P.C.) cm 1) Caratteristiche fisiche generali 3 qu=1.9 2) Analisi granulometrica 3) Prova di taglio diretto 1 qu=2.2 Parte Inferiore (P.I.) \_\_\_\_ cm

Lavoro: 1332 Sigla Lab.: des806-s2-c1 Data emissione: 01/08/2013

pag. 2/2



C6\_L1

Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380

Committente: Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi

Accettazione n°: 266
Prova n°: 1071/02

Direttore dei Lavori: non dichiarato Richiesta non sottoscritta dal D.L.

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA)

Sondaggio: S2 Campione: C1 Profondità (m): 4.50:5.00

#### CARATTERISTICHE FISICHE GENERALI

Fattori di conversione 1kN/m³=0.102 g/cm³

Data ricevimento 22/07/2013 Data inizio prova: 26/07/2013

Peso specifico dei grani (UNI CEN ISO/TS 17892-3)

| - Coo opecines a                                     | o. g. a | (3111 3211 18 | JO: 10 11 00 <b>2</b> 0,           |                                  |
|------------------------------------------------------|---------|---------------|------------------------------------|----------------------------------|
| Peso secco materiale passante allo staccio 4.75 mm   | P's=    | 5.00 g        |                                    |                                  |
| Peso picnometro+campione saturato+acqua distillata   | P'2=    | 153.41 g      | $\gamma'_s = 26.9 \text{ kN/m}^3$  | Peso specifico dei grani         |
| Peso picnometro+acqua distillata (curva di taratura) | P'1=    | 150.23 g      |                                    | medio                            |
| Peso secco materiale passante allo staccio 4.75 mm   | P"s=    | 5.00 g        |                                    |                                  |
| Peso picnometro+campione saturato+acqua distillata   | P''2=   | 154.62 g      | $\gamma''_s = 26.9 \text{ kN/m}^3$ | $\gamma_s = 26.9 \text{ kN/m}^3$ |
| Peso picnometro+acqua distillata (curva di taratura) | P"1=    | 151.44 g      |                                    |                                  |

Contenuto d'acqua (UNI CEN ISO/TS 17892-1), peso di volume umido e secco (UNI CEN ISO/TS 17892-2)

| Diametro del provino:   | 56 mm                 |                                 |                                        |
|-------------------------|-----------------------|---------------------------------|----------------------------------------|
| Altezza del provino:    | 20 mm                 | Contenuto d'acqua               | w = 0.533                              |
| Area del provino:       | 24.63 cm <sup>2</sup> |                                 |                                        |
| Volume del provino:     | 49.26 cm <sup>3</sup> | Peso dell'unità di volume umido | $\gamma = 16.55 \text{ kN/m}^3$        |
| Peso pesafiltro vuoto:  | 32.70 g               |                                 |                                        |
| Peso pes.+provino umido | 115.84 g              | Peso dell'unità di volume secco | $\gamma_{d}$ = 10.79 kN/m <sup>3</sup> |
| Peso pes.+provino secco | 86.92 g               |                                 |                                        |

Porosità, indice di porosità e grado di saturazione (parametri derivati dai precedenti)

|                          |                                      |                      | · · · · · · |
|--------------------------|--------------------------------------|----------------------|-------------|
| Peso specifico dei grani | $\gamma_s=~26.9~kN/m^3$              | Porosità             | n = 0.599   |
| Contenuto d'acqua        | w = 0.533                            | Indice di porosità   | e = 1.492   |
| Peso di vol. secco       | $\gamma_d$ = 10.79 kN/m <sup>3</sup> | Grado di saturazione | Sr = 0.961  |

Tenore in carbonati (metodo del calcimetro di Dietrich-Fruhling)

| Pressione barometrica                                   | mm Hg |                     |   |
|---------------------------------------------------------|-------|---------------------|---|
| Temperatura                                             | °C    |                     |   |
| Quantità di materiale                                   | g     | Tenore in carbonati | % |
| Acido carbonico sviluppato                              | cm³   |                     |   |
| Assorbimento di CO <sub>2</sub> nella soluzione con HCI | cm³   |                     |   |

Sostanze organiche (A.S.T.M. D2974-07)

| Peso pesafiltro vuoto:              |                                 |
|-------------------------------------|---------------------------------|
| Peso pes.+terreno essiccato a 105°  | Contenuto di sostanze organiche |
| Peso pes.+terreno dopo calcinazione |                                 |

Lavoro: 1332 Sigla lab.: nyw14849-s2-c1 Data emissione: 01/08/2013 Lo sperimentatore dott. geol. S.Tagliarini

Il Direttore del Laboratorio dott. ing. Roberto Rippa

pag. 1/1

Ghiaia

Accettazione nº: 266 Prova nº: 1071/03 Data ricevimento: 22/07/13 Data inizio prova: 30/07/13



Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380

Limo

#### ANALISI GRANULOMETRICA PER SETACCIATURA E SEDIMENTAZIONE (A.S.T.M. D422-63-2007)

Sabbia

Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi Committente:

Direttore dei Lavori: non dichiarato

(Richiesta non sottoscritta dal D.L.)

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA)

Sondaggio: S2 Campione: C1

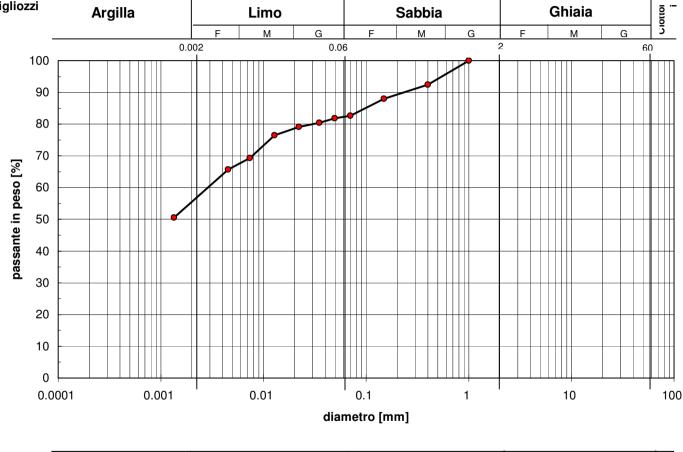
Profondità (m): 4.50:5.00

Peso campione: 200.00 g (1° setacciatura) Peso secco sed: 35.28 g (sedimentazione)

27 ℃ Temperatura:

26.9 kN/m3 Peso specifico dei grani γ<sub>s</sub>=

|                                        |          |            | passante |
|----------------------------------------|----------|------------|----------|
| Setaccio                               | diametro | Trattenuto | cumul.   |
|                                        | [mm]     | [%]        | [%]      |
| UNI 10                                 | 10       | 0.00       | 100.00   |
| ASTM 4                                 | 4.75     | 0.00       | 100.00   |
| ASTM 10                                | 2.00     | 0.00       | 100.00   |
| ASTM 18                                | 1.00     | 0.00       | 100.00   |
| ASTM 40                                | 0.40     | 7.61       | 92.39    |
| ASTM 100 (setacc. materiale decantato) | 0.15     | 4.40       | 87.99    |
| _                                      | 0.0702   | 5.30       | 82.69    |
| SEDIMENTAZIONE                         | 0.0496   | 0.89       | 81.80    |
| Į Ž                                    | 0.0351   | 1.34       | 80.46    |
|                                        | 0.0222   | 1.34       | 79.12    |
| Z                                      | 0.0128   | 2.68       | 76.44    |
| ≦                                      | 0.0074   | 7.14       | 69.30    |
| I 🖺                                    | 0.0045   | 3.57       | 65.73    |
| S                                      | 0.0013   | 15.17      | 50.56    |



Argilla (%): 53.69 Limo (%): 28.56 Sabbia (%): 17.75 Ghiaia (%): 0.00

Lavoro: 1332

Siglia lab. º: gr16716-s2-c1 Data emissione: 02/08/2013

pag.1/1

**Argilla** 



Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n°380

Committente: Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi

266 Accettazione n° 1071/04 Prova n° Data ricevimento: 22/07/2013

Data inizio prova: 25/07/2013

Direttore dei Lavori:

Non dichiarato

(Richiesta non sottoscritta dal D.L.)

Giffoni Sei Casali (SA) Indagine:

Sondaggio: **S2 C1** Profondità (m): 4.50:5.00 Campione:

Velocità di deformazione [mm/min]: 0.005 dimensioni del provino: quadrato L=60 mm, altezza 20 mm

#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO (UNI CEN ISO/TS17892-10): dati sperimentali

| Provino | Durata           | Cont. d'acqua | Peso umido   | Tensione        | Tensione   | Cont. d'acqua    |
|---------|------------------|---------------|--------------|-----------------|------------|------------------|
|         | consolid.        | iniziale      | unità volume | normale         | taglio max | finale           |
|         | t <sub>100</sub> | w             | γ            | σ' <sub>n</sub> | τ          | $\mathbf{w}_{f}$ |
|         | (min)            | [%]           | [kN/m³]      | [kPa]           | [kPa]      | [%]              |
| 1       | 40               | 53.3          | 17.06        | 74              | 57         | 51.6             |
| 2       | 42               | 53.3          | 16.9         | 147             | 89         | 49.5             |
| 3       | 44               | 53.3          | 16.92        | 245             | 130        | 49.4             |

| Provino 1        | (Macchina M       | 119, dinam 3208)            | Provino 2        | (Macchina M18,              | dinam. 3332)                | Provino 3        | (Macchina M18, di        | nam. 3332)  |
|------------------|-------------------|-----------------------------|------------------|-----------------------------|-----------------------------|------------------|--------------------------|-------------|
| Scorrimento (mm) | verticale<br>(mm) | Tensione di<br>taglio (kPa) | Scorrimento (mm) | Cedim.<br>verticale<br>(mm) | Tensione di<br>taglio (kPa) | Scorrimento (mm) | Cedim.<br>verticale (mm) | Tensione di |
| 0.00             | 0.00              | 0.00                        | 0.00             | 0.00                        | 0.00                        | 0.00             | 0.00                     | 0.00        |
| 0.31             | 0.05              | 26.63                       | 0.25             | 0.06                        | 43.55                       | 0.19             | 0.07                     | 60.46       |
| 0.59             | 0.09              | 41.52                       | 0.55             | 0.11                        | 66.77                       | 0.51             | 0.12                     | 92.02       |
| 0.79             | 0.12              | 46.92                       | 0.82             | 0.15                        | 78.18                       | 0.85             | 0.17                     | 109.44      |
| 0.88             | 0.14              | 46.92                       | 1.05             | 0.18                        | 83.38                       | 1.22             | 0.22                     | 119.84      |
| 0.96             | 0.16              | 49.72                       | 1.28             | 0.20                        | 88.31                       | 1.60             | 0.25                     | 126.89      |
| 1.25             | 0.16              | 48.55                       | 1.63             | 0.22                        | 89.37                       | 2.00             | 0.27                     | 130.18      |
| 1.45             | 0.16              | 48.32                       | 1.92             | 0.22                        | 88.70                       | 2.40             | 0.29                     | 129.08      |
| 1.64             | 0.16              | 48.32                       | 2.21             | 0.23                        | 87.28                       | 2.79             | 0.30                     | 126.23      |
| 1.83             | 0.17              | 52.06                       | 2.51             | 0.24                        | 87.38                       | 3.19             | 0.31                     | 122.71      |
| 2.02             | 0.17              | 53.22                       | 2.81             | 0.25                        | 86.20                       | 3.60             | 0.32                     | 119.18      |
| 2.21             | 0.18              | 53.22                       | 3.11             | 0.25                        | 84.32                       | 4.01             | 0.32                     | 115.43      |
| 2.40             | 0.19              | 56.95                       | 3.41             | 0.26                        | 84.41                       | 4.42             | 0.33                     | 111.88      |
| 2.59             | 0.19              | 54.62                       | 3.71             | 0.27                        | 81.92                       | 4.83             | 0.34                     | 109.22      |
| 2.78             | 0.19              | 54.39                       | 4.01             | 0.27                        | 80.58                       | 5.24             | 0.35                     | 106.77      |
| 2.97             | 0.19              | 53.92                       | 4.31             | 0.27                        | 79.57                       | 5.65             | 0.35                     | 105.21      |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             | 6.06             | 0.36                     | 103.88      |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             | 6.46             | 0.37                     | 102.76      |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             |                  |                          |             |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             |                  |                          |             |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             |                  |                          |             |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             |                  |                          |             |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             |                  |                          |             |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             |                  |                          |             |
|                  |                   |                             |                  |                             |                             |                  |                          |             |

Lavoro: 1332 Sigla lab.: td2012-s2-c1 Data emissione: 01/08/2013

pag. 1/2

Lo sperimentatore dott. geol. S. Tagliarini Il direttore del laboratorio dott. ing. Roberto Rippa



Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n°380

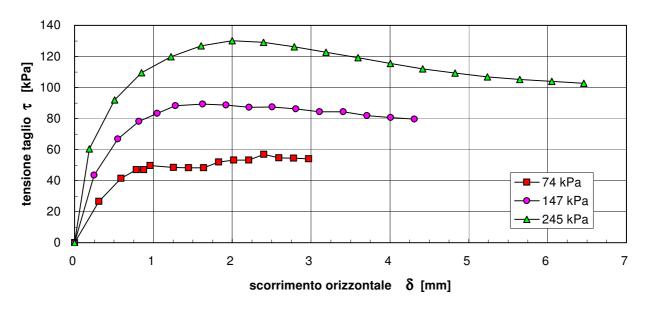
Committente: Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA)

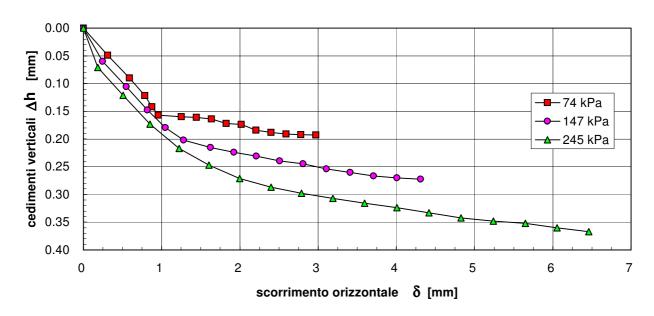
Accettazione n° 266
Prova n° 1071/04

Sondaggio: S2 Campione: C1 Profondità (m): 4.50:5.00

#### Diagramma sperimentale au- $\delta$



#### Diagramma sperimentale $\Delta$ h - $\delta$



Lavoro: 1332 Sigla lab.: td2012-s2-c1 Data emissione: 01/08/2013

pag. 2/2

Lo sperimentatore dott. geol. S. Tagliarini

Il direttore del laboratorio dott. ing. Roberto Rippa

Jossier:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : AUDITORIUM - GIFFONI S.C.

Sondaggio: S1 Campione N. Ci Quota da 2.50 a 3.00

Campione : mindisturbato disturbato rimaneodiato

### CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | $\Gamma q =$ | 2.710 | O/cmc |
|----------------------------|--------------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | L =          | 1.884 | a/cmc |
| Contenuto in acoua         | Wn =         | 33.30 | %     |
| Peso secco                 | Γs =         | 1.413 | a∕cmc |
| Indice dei vuoti           | e =          | 0.917 |       |
| Porosita'                  | n =          | 47.84 | %     |
| Grado di saturazione       | Sr =         | 98.36 | % .   |

OSSERVAZIONI :



#### GRANUL OMETRIA

dossier:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

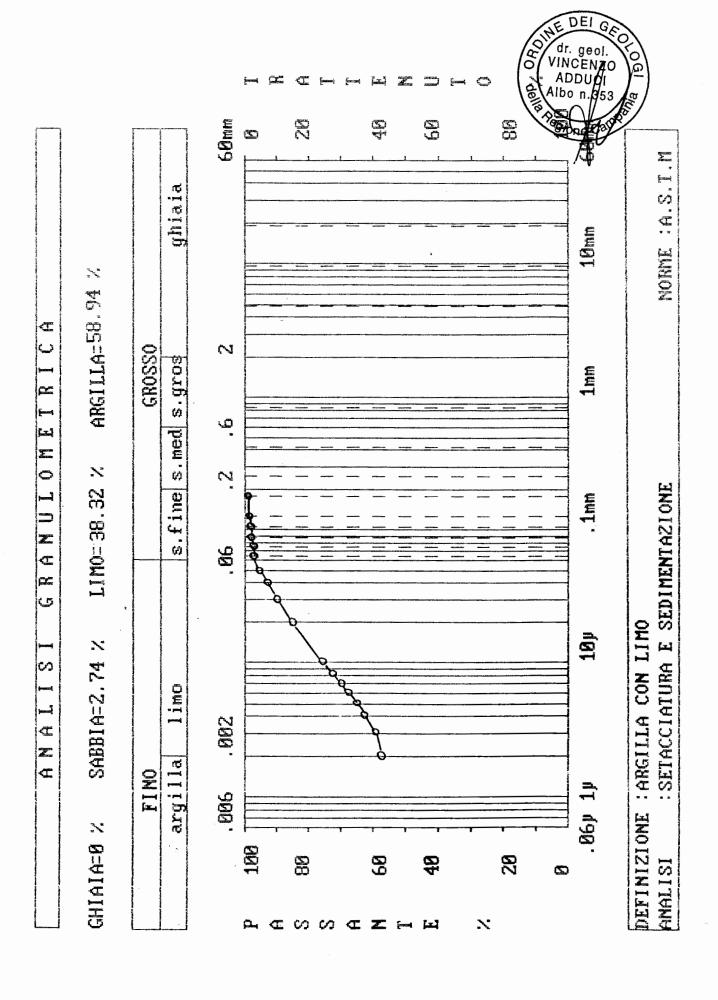
LOCALITA' : AUDITORIUM - GIFFONI S.C.

Sondaggio : Si Campione N. C1 Quota da 2.50 a 3.00

Cambione : "indisturbato disturbato rimanegoiato

#### distribuzione

| ASTM    | RESI                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           | DUO .      | PASSANTE |           | DIAMETRI |
|---------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|------------|----------|-----------|----------|
| n°      | Q                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              | "/<br>/a   | q        | 7.        | mm       |
| 3/4"    |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |          |           | 19       |
| 3/8"    |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |          |           | 9.5      |
| 4       |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |          |           | 4.760    |
| 10      |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |          |           | 2        |
| 20      |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |          |           | 0.840    |
| 4.0     |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |          |           | 0.420    |
| 60      | The state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the s |            |          |           | 0.250    |
| 80      | ED<br>II No.                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                   | E::        | 99.5     | 99.5      | 0.177    |
| 120     | .32                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            | .32        | 99.18    | 99.18     | 0.125    |
| 140     | E 3.                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           | 17.<br>17. | 98.88    | 98.88     | 0.105    |
| 170     | ,44                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            | .44        | 98.44    | 98.44     | 0.088    |
| 200     | 6                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              | .6         | 97.84    | 97.84     | 0.074    |
| 230     | .58                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            | .58        | 97.26    | 97.26     | 0.063    |
| FONDO = | 97.26                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 97.26      | Ρεσο τοτ | ALE =1 TE | EI GEO   |



I COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : AUDITORIUM - GIFFONI S.C.

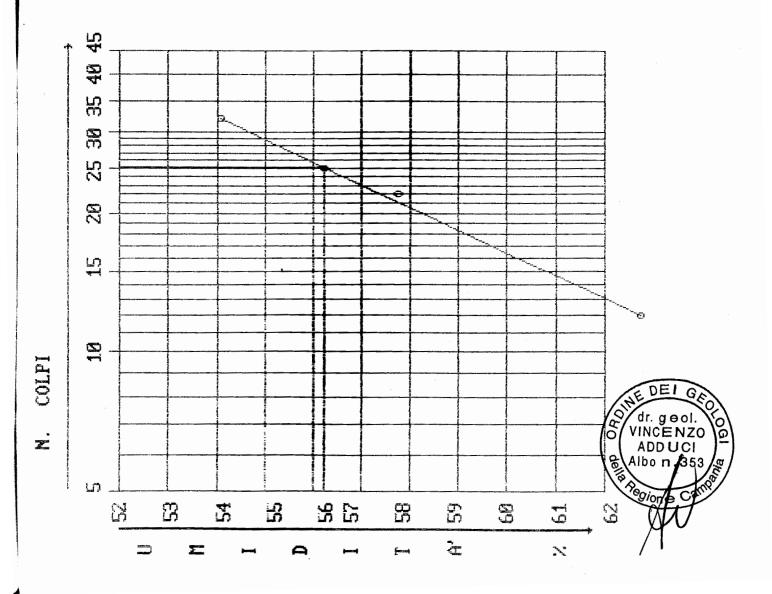
Sondaggio: S1 Campione N. C1 Quota da 2.50 a 3.00 Campione: \*indisturbato disturbato rimanegoiato

## LIMITI DI ATTERBERG

|   |                  |           |        | (************************************* |        |        |        |        |
|---|------------------|-----------|--------|----------------------------------------|--------|--------|--------|--------|
|   | NÚMERO COLPI     | N.        | 12     | 22                                     | 32     |        |        |        |
|   | RECIPIENTE       | . N.      | A3     | A4                                     | A3     |        |        |        |
|   | P.LORDO CAMPIONE | umido ar. | 20.76  | 23.33                                  | 21.71  | ļ      | 15.90  | 14.78  |
|   | P.LORDO CAMPIONE | secco or. | 15.90  | 17.92                                  | 17.08  |        | 14.23  | 13.48  |
|   | PESO ACQUA       | or.       | 4.86   | 5.41                                   | 4.63   |        | 1.67   | 1.5    |
|   | TARA RECIPIENTE  | qr.       | 8.16   | 8.56                                   | 8.52   | Person | 8.52   | 8.36   |
|   | PESO NETTO SECCO | ar.       | 7.74   | 9.36                                   | 8.56   |        | 5.71.  | 5.12   |
| • | UMIDITA'         | 7.        | 62.790 | 57.799                                 | 54.088 |        | 29,246 | 29.296 |
|   |                  |           |        |                                        |        |        | 1      |        |

LIMITE LIQUIDO =56.23 % LIMITE PLASTICO =29.27 % INDICE DI PLASTICITA' =26.96 % INDICE DI CONSISTENZA = 0.85 %

|   | fluido<br>plastico | molle<br>plastico | plastico | solido<br>plastico | 1             | solida |
|---|--------------------|-------------------|----------|--------------------|---------------|--------|
| 1 | o o.               | .25 0             | .50 0.   | . 75<br>L          | 1.00<br>.P. l | R      |



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA: : AUDITORIUM - GIFFONI S.C.

Sondaggio: Si Campione N. Cl Quota da 2.50 a 3.00

Campione: #indisturbato disturbato rimaneggiato

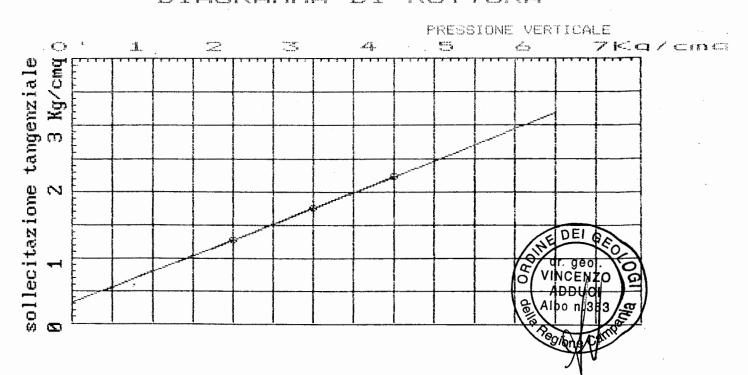
#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

| P        | ROVINO(A=36cmq 2h=32 V=115cmc | .)  | Ms     | 1      | 2      | 3      | 4                                         |
|----------|-------------------------------|-----|--------|--------|--------|--------|-------------------------------------------|
| 1        | PRESSIONE VERTICALE           | Œ   | kq/cmq | 2.0000 | 3,0000 | 4.0000 |                                           |
| Į0<br>ĮN | TEMPÓ DI CONSOLIDAZIONE       | t   | h      | 24 h   | 24 h   | 24 h   | 17 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 |
|          | CEDIMENTO FINALE              | &h  | inn)   | 0.0362 | 0.0414 | 0.0498 |                                           |
| ļ I      |                               |     |        |        | -      |        |                                           |
| -        | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE    | т   | kq/cmq | 1.2829 | 1.7594 | 2.2360 |                                           |
| R        | DEFORMAZIONE TRASVERSALE      | 8tf | ጠጠ     | 0.0822 | 0.0866 | 0.0902 | -                                         |
| T        | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE     | ۷d  | mm/min | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 |                                           |
| U        | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE   | 山山  | "/4    | 33.30  | 33.30  | 33,30  |                                           |
| R        | CONTENUTO IN ACQUA FINALE     | Wf  | 7.     |        |        |        |                                           |
|          |                               |     |        |        |        |        |                                           |

ANGOLO DI ATTRITO Φ = 25°28'

COESIONE c = 0.32 Ka/cmq

#### DIAGRAMMA DI ROTTURA



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : AUDITORIUM - GIFFONI S.C.

Sondaggio : Si Campione N. Ci Quota da 2.50 a 3.00

Campione: mindisturbato disturbato rimaneggiato

#### PROVA EDOMETRICA

CARATTERISTICHE INIZIALI DEL PROVINO DIMENSIONI DEL PROVINO

Peso specifico dei grani  $\Gamma q = 2.710$ 

q/cmc

|Feso dell'unita' di volume  $\Gamma = 1.884$ 

g/cmc AREA A= 20.00 cmg

|Contenuto in acoua

Wn = 33.36

ALTEZZA h= 20.000mm

|Indice dei vuoti

e = 0.917

INT. CICLI 18-24 h

Grado di saturazione Sr = 98.36

(ho= 1.042) (h-ho= K = .9570) (t=cedimento del provino=0.340)

| neces es i es nos | <br> cedimento | indice<br>dei | modulo<br>di compr. | coefficiente                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  |
|-------------------|----------------|---------------|---------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| pi essione        |                | vuoti         | 1                   | di permeab di consolid                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                        |
| αΛ                | L.             | (2)           | I tom               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| Ka/cm²            | mm             | b***          | Kg/cm²              |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
|                   |                | .917          |                     |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| 0.125             | 0.0000         | .917          | -                   |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| 0.250             | 0.0056         | .9116         | 44.50               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| 0.500             | 0.0256         | .8924         | 24.67               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| 1.000             | 0.0517         | "8674         | 37.31               | NAME OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY |
|                   |                |               | 43.06               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| 2.000             | 0.0959         | .8250         | 64.20               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| 4.000             | 0.1534         | 7699          |                     |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| 8.000             | 0.2225         | .7036         | 102.8               | WE DEI GEO                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                    |
| 16.00             | 0.3104         | .6193         | 153.7               | Ø dr. geol.                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                   |
| 20.00             | 0.3407         | .5903         | <u> </u> 218.9      | VINCENZO O ADDUCI Albo n.853                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  |

cofficiente di consolidazione = Cc = 0.42

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA : AUDITORIUM - GIFFONI S.C.

Sondaogio: 82 Campione N. C1 Quota da 3.50 a 4.00

Campione: •indisturbato disturbato rimaneqqiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | rq = | 2.688 | a/cmc       |
|----------------------------|------|-------|-------------|
| Peso dell'unita' di volume | Γ =  | 2.042 | g/cm⊏       |
| Contenuto in acqua         | Wn = | 14.01 | 7.          |
| Peso secco                 | Γs ≠ | 1.791 | g/cmc       |
| Indice dei vuoti           | e =  | 0.500 |             |
| Porosita                   | n == | 33.36 | <b>"</b> /" |
| Grado di saturazione       | Sr = | 75.20 | %           |

#### OSSERVAZIONI :

LE CARATTERISTICHE FISICHE E LE PROVE DI TAGLIO DIRETTO E EDOMETRICA SONO STATE EFFETTUATE SULLA FRAZIONE DI CAMPIONE PASSANTE AL SETACCIO N. 40



#### GRANULONETRIA

dossier:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

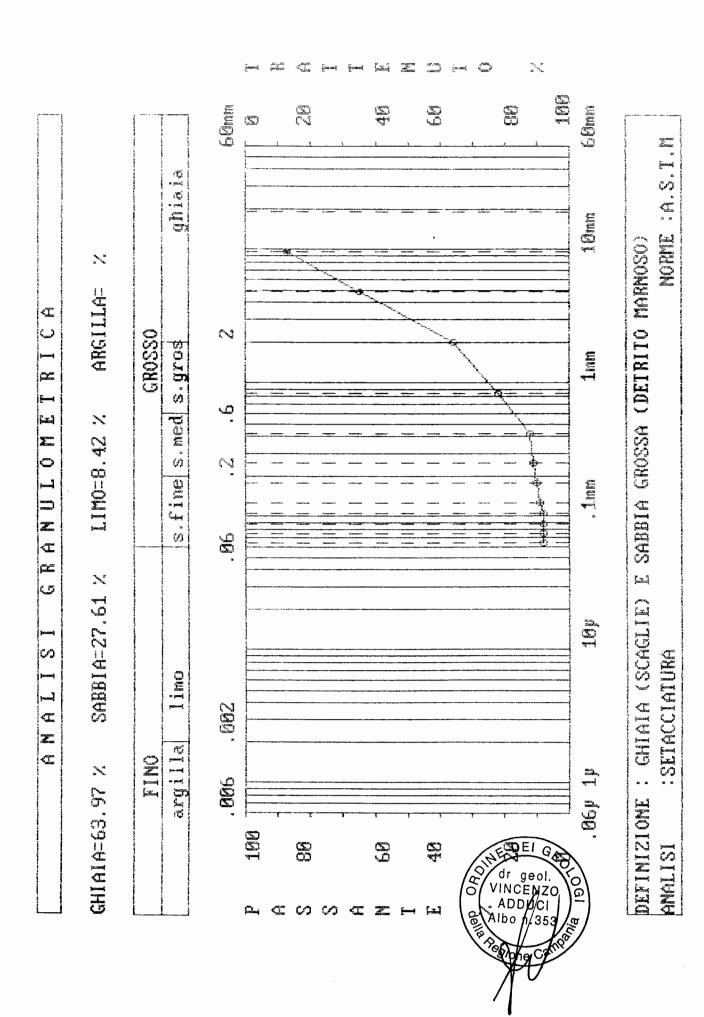
LOCALITA' : AUDITORIUM - GIFFONI S;C.

Sondaggio: S2 Campione N. C1 Quota da 3.50 a 4.00

Campione: \*indisturbato disturbato rimaneggiato

#### distribuzione

| ASTM             | RESII | DUC)    | PASS      | ANTE               | DIAMETRI               |
|------------------|-------|---------|-----------|--------------------|------------------------|
| ri s             | q     | 7.      | q         | 7                  | (7) (11)               |
| 3/4"             |       |         |           |                    | 19                     |
| 3/8"             | 37.77 | 12.59   | 262.23    | 87.41              | 9.5                    |
| 4                | 67.14 | 22.38   | 195.09    | 65.03              | 4.760                  |
| 10               | 87    | 29      | 108.09    | 36.03              | *-                     |
| 20               | 40.58 | 13.5266 | 67.51     | 22.5033            | 0.840                  |
| 40               | 31.16 | 10.3866 | 36.35     | 12.1166            | 0.420                  |
| 60               | 2.34  | .78     | 34.01     | 11.3366            | 0.250                  |
| 80               | 3.4   | 1.13333 | 30.61     | 10.2033            | 0.1.77                 |
| 120              | 2.84  | .746666 | 27.77     | 9.25666            | 0.125                  |
| 140              | 1.08  | .36     | 26.69     | 8.89666            | 0.105                  |
| 170              | .66   | 22      | 26.03     | 8.67666            | 0.088                  |
| 200              | .6    | .2      | 25.43     | 8.47656            | E DEI GEO              |
| 230              | .18   | .06     | 25.25     | 8.4166             | dr. geol o             |
| FON <b>D</b> G = | 25.25 | 8.41666 | PESO TOTA | #FF =200 <b>/%</b> | ADDUCI<br>Albo n 358 m |



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA : AUDITORIUM - GIFFONI S.C.

Sondaggio: **S2** Campione N. C1 Quota da 3.50 a 4.00

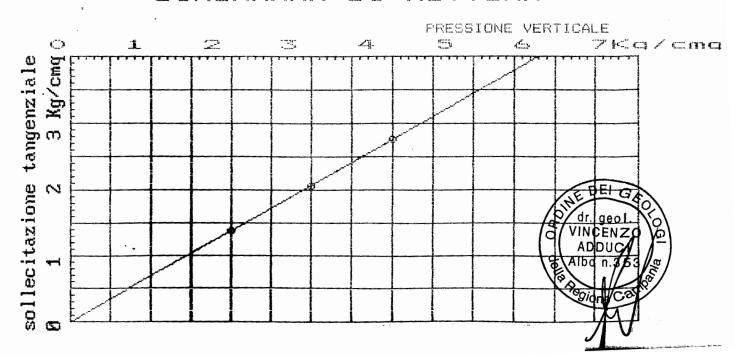
Campione: •indisturbato disturbato rimaneggiato

#### PROVA DI TABLIO DIRETTO

| PF     | OVINO(A=36cma Zh=32 <b>V=1</b> 15cm | c)  | N.             | 1.     | 2      | 3      | 4 |
|--------|-------------------------------------|-----|----------------|--------|--------|--------|---|
| C      | PRESS.ONE VERTICALE                 | ū   | ka/cma         | 2.0000 | 3.0000 | 4.0000 |   |
| N      | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE             | t   | F <sub>1</sub> | 24 h   | 24 h   | 24 h   | · |
| Ō      | CEDIMENTO FINALE                    | δh  | mm             | 0.0203 | 0.0280 | 0.0328 |   |
|        | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE          | т   | ka/cma         | 1.3810 | 2.0695 | 2.7579 |   |
| R      | DEFORMAZIONE TRASVERSALE            |     |                |        |        | 0.1307 |   |
| 0<br>T | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE           | Vd  | mm/min         | 0.0010 | 0.0010 | 0.0010 |   |
| T      | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE         | Wi  | 7.             | 14.01  | 14.01  | 14.01  |   |
| R      | CONTENUTO IN ACQUA FINALE           | W·f | 1/4            |        |        |        |   |
|        |                                     |     |                |        |        |        |   |

| Personal and the second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second |   |         | *************************************** |          |          |   | *************************************** |      |        |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---|---------|-----------------------------------------|----------|----------|---|-----------------------------------------|------|--------|
| ANGOLO D                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       | Ī | ATTRITO | ф ==                                    | : 34°32′ | COESIONE | C | :22                                     | 0.00 | Kg/cmā |
| i                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              |   |         |                                         |          | 1        |   |                                         |      |        |

#### DIAGRAMMA DI ROTTURA



COMMITTENTE : SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : CAPITIGNANO - MUNICIPIO -

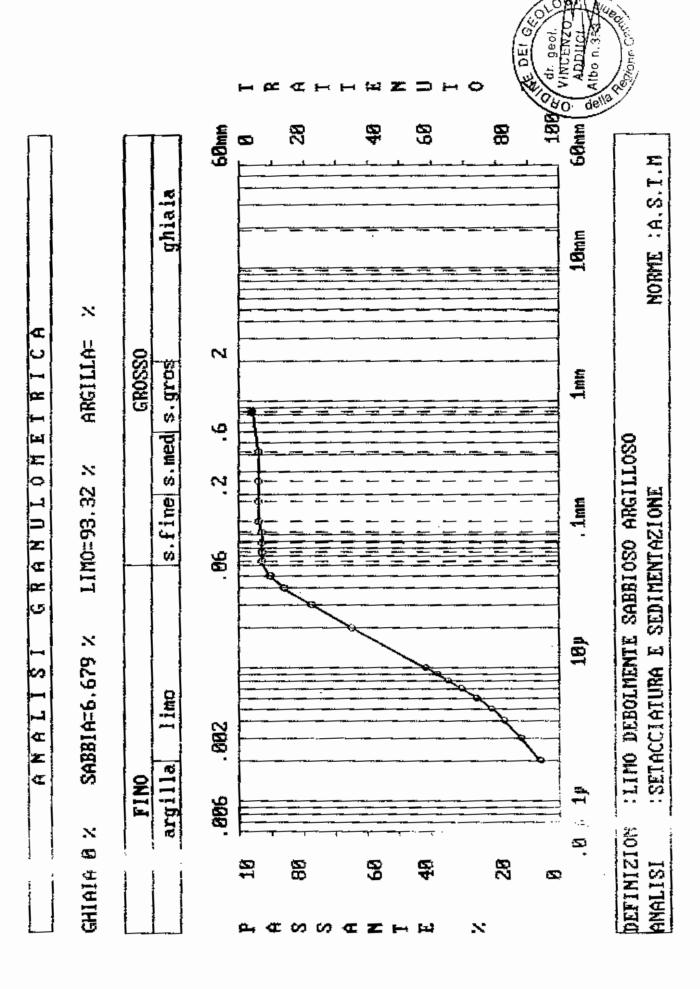
Sondaggio : Si Campione N. 81 Quota da 2.50 a 3.00

Campione : . indisturbato disturbato rimaneggiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | <b>r</b> g ≖ | 2.689 | g/cmc |
|----------------------------|--------------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | Γ =          | 1.725 | g/cmc |
| Contenuto in acqua         | Wri =        | 39.79 | 1/2   |
| Peso secco                 | Γs =         | 1.234 | g/cmc |
| Indice dei vuoti           | e =          | 1.179 |       |
| Porosita'                  | n =          | 54.10 | %     |
| Grado di saturazione       | Sr ≖         | 94.74 | 74    |





ជាស្ថិតនេះ <del>មក</del>រ

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA': CAPITIONANO - MUNICIPIO -

Sondaggio : Si Campione N. Ci Gupta da 2.50 a 3.00

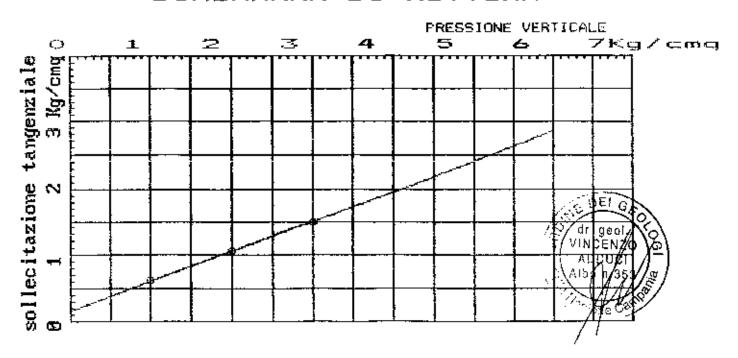
Campione : \*indisturbato disturbato rimaneggiato

#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

| PROVINO(A≖36cmg 2h=32 V≖115cma | =)    | N°       | <u>1</u> . | 2        | 3      | 4        |
|--------------------------------|-------|----------|------------|----------|--------|----------|
| PRESSIONE VERTICALE            | σ     | kg/cmq   | 1.0000     | 2.0000   | 3.0000 | i        |
| NITEMPO DI CONSOLIDAZIONE      | ŧ     | h        | 24 h       | 24 h     | 24 h   |          |
| D CEDIMENTO FINALE             | δ'n   | dien     | 0.0657     | 0.0878   | 0.1006 |          |
| SOLLECITAZIONE TANGENZIALE     | Т     | kg/cma   | 0.6104     | 1.0602   | 1.5098 | <u> </u> |
| R DEFORMAZIONE TRASVERSALE     | 6 t f | നാന      | 0.0866     | 0.0892   | 0.0904 |          |
| T VELOCITA' DI DEFORMAZIONE    | Vđ    | തന/നാ.iറ | 0.0008     | 0.0008   | 0.0008 |          |
| CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE    | Иi    | 7.       | 39.79      | 39.79    | 39.79  |          |
| A CONTENUTO IN ACQUA FINALE    | Иf    | %        |            |          |        |          |
|                                |       |          |            | <u> </u> |        |          |

|   | ATTRITO ♦ = 24°12 | COESIONE c = 0.16 | Kg/cmg |
|---|-------------------|-------------------|--------|
| 1 |                   | i                 |        |

#### DIAGRAMMA DI ROTTURA



COMMITTENTE : SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : CAPITIGNANO - MUNICIPIO -

Sondaggio : Si Campione N. Ci Guota da 2.50 a 3.00

Campione : •indisturbato disturbato

rimaneggiato

#### PROVA EDOMETRICA

| CARATTE                   | ERISTICHE I               | INIZIALI DE            | EL PROVINO          | DIMENSIONI DEL PROVINO                     |
|---------------------------|---------------------------|------------------------|---------------------|--------------------------------------------|
| Peso spec:                | ifico dei q<br>'unita' di |                        | g/cmc               | =<br> -                                    |
| Contenuto                 |                           |                        |                     | AREA A= 20.00 cmg  <br>ALTEZZA h= 20.00 mm |
| Indice de:<br> Grado di s | i vuoti<br>saturazione    |                        | = 1.179<br>= 94.74  | INT. CICLI 18-24 h                         |
| (ho= .91)                 | 78) (hbo=                 | K = 1.082              | / <b>-</b>          | nte del provinc=0.248)                     |
| pressione                 | cedimento                 | indice<br>đei<br>Vuoti | modulo<br>di compr. | coefficiente<br>di permeab di consolid     |
| σγ                        | L                         | 6                      | E'                  |                                            |
| Kg/cm²                    | man .                     |                        | Kg/cm²              |                                            |
|                           |                           | 1-179                  | 34.63               |                                            |
| 0.1250                    | 0.0068                    | 1.171                  | 35.98               |                                            |
| 0.2500                    | 0.0137                    | 1.164                  | 31.78               |                                            |
| 0.5000                    | 0.0292                    | 1.147                  | 40.55               |                                            |
| 1.0000                    | 0,0532                    | 1.121                  | 66.12               |                                            |
| 2.0000                    | 0.0822                    | 1.089                  | 95.5 <u>6</u>       |                                            |
| 4.0000                    | 0.1260                    | 1.041                  | 123.4               | al                                         |
| 8.0000                    | 0.1848                    | .9776                  | 248.3               |                                            |
| 10.000                    | 0.1993                    | .9618                  | 213.5               |                                            |
| 16.000                    | 0.2485                    | .9082                  |                     | OF GEO GEO                                 |

cofficiente di consolidazione = Cc = 0.16

COMMITTENIS : DOTT, SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA: 1 DARFTIBNANO - MUNICIPIO -

Sondaggio : et Campione N. C2 Ponta da 5.00 a 5.50

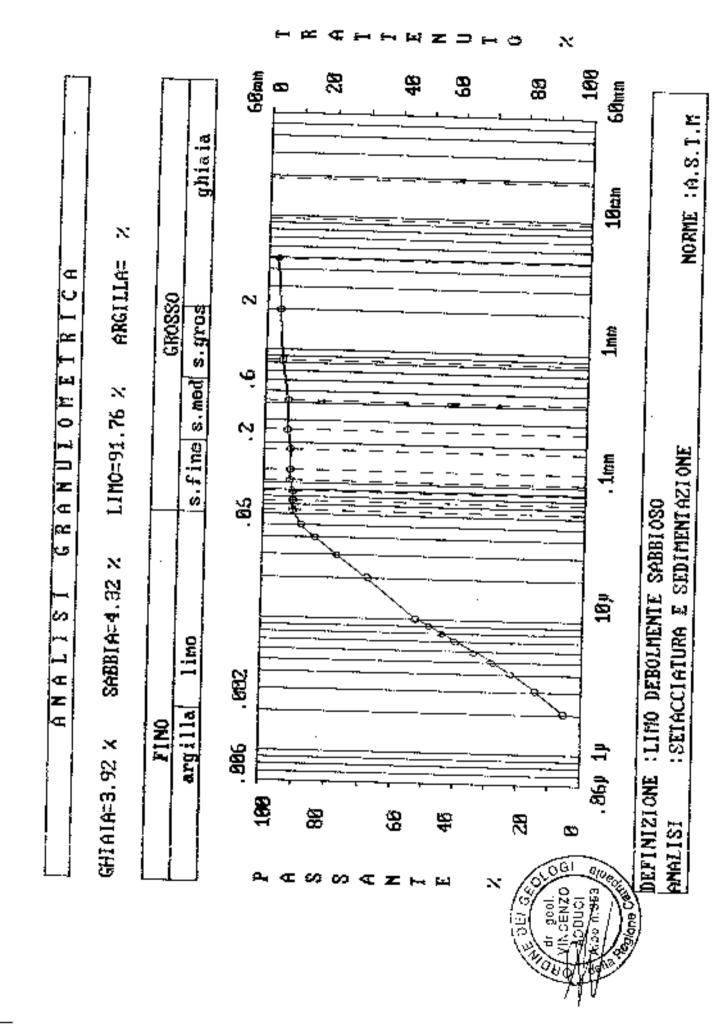
Campione : #1001250/poato distorbate rimaneggiato

# DEL CAMPIONE

| Pesp sowca: Con dei grani  | P≎ = | 2.706 | Q7 (36)* |
|----------------------------|------|-------|----------|
| Peso destrupitor di valume | Γ    | 1.812 | Ģ/cin≤   |
| Contenuto in acqua         | Ņn ≃ | 43.75 | <b>%</b> |
| Peso socus                 | (% = | 1.260 | q∕eme    |
| Indice dei voott           | × =  | 1.146 |          |
| Porosita <sup>*</sup>      | n =  | 53.41 | 3        |
| Grado di Bajunazione       | Şr ≔ | 160   | ሽ        |

(!SSERVAZION1 :





COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : CAPITIONANO - MUNICIPIO -

Sondaggio : Si Campione N. C3 Quota da 13,00 a 13,50

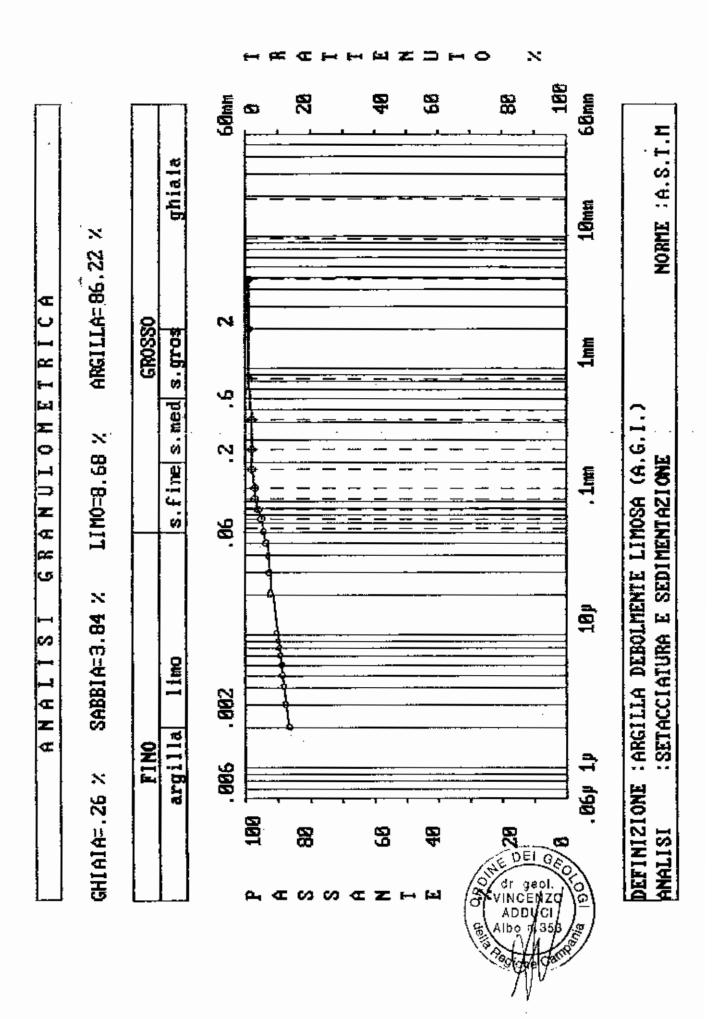
Campione: •indisturbato disturbato rimaneggiato

### CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | 1°cj == | 2.718 | q/cmc |
|----------------------------|---------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | r =     | 2.016 | ä∕cmc |
| Contenuto in acqua         | Wn =    | 16.14 | 7.    |
| Peso secco                 | YB =    | 1.706 | g/cmc |
| Indice dei vuoti           | e =     | 0.592 |       |
| Porosita                   | u =     | 37,21 | %     |
| Grado di saturazione       | Şr ≕    | 83.17 |       |

OSSERVAZIONI :





COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : CAPITIGNANO - MUNICIPIO -

Sondaggio : 51

Campione N. C3 Guota da 13.00 a 13.50

Campione: •indisturbato disturbato

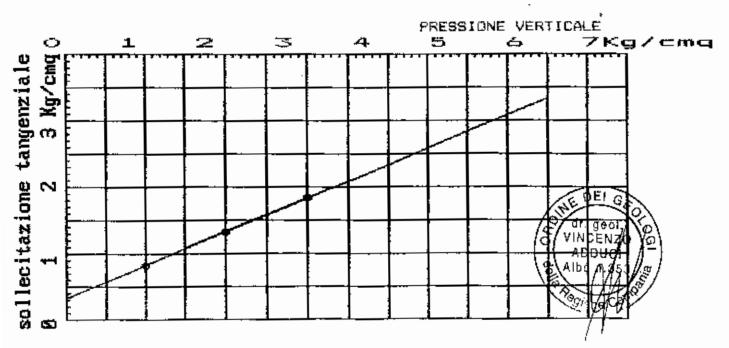
rimaneggiato

#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

| FF    | ROVINO(A=36cmq 2h=32 V=115cm | =)  | N°               | 1      | 2      | 3      | 4           |
|-------|------------------------------|-----|------------------|--------|--------|--------|-------------|
| 1 _ 7 | PRESSIONE VERTICALE          | ď   | kg/cmq           | 1.0000 | 2.0000 | 3.0000 |             |
| 0 2 0 | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE      | t   | h                | 24 h   | 24 h   | 24 h   |             |
| 0     | CEDIMENTO FINALE             | 8h  | <u></u> មាស្វា ៉ | 0.0412 | 0.0496 | 0.0533 |             |
| 1     |                              |     |                  |        |        |        |             |
|       | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE   | т   | kġ/cmo           | 0.8250 | 1.3271 | 1.8328 | · · · · · · |
|       | DEFORMAZIONE TRASVERSALE     | 8tf | mm:              | 0.0912 | 0.0954 | 0.0988 |             |
| T     | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE    | Vd  | கை∕கா.எ          | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 |             |
| ū     | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE  | Wi  | 7.               | 18.14  | 18.14  | 18.14  |             |
| R     | CONTENUTO IN ACGUA FINALE    | Wf  | %                |        |        |        |             |
|       |                              |     |                  |        |        |        |             |

ANGOLO DI ATTRITO  $\Phi = 26^{\circ}44^{\circ}$ COESIONE c = 0.32Kg/cma

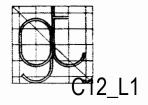
#### ROTTURA DIAGRAMMA DI



#### GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92



COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

SONDAGGIO :

S. 1

LOCALITA'

: CAPITIGNANO

CAMPIONE

C 1

DATA : OTTOBRE 2005

PROFONDITA' (m):

3.00

#### SCHEDA RIEPILOGATIVA

#### CARATTERISTICHE GENERALI

| UMIDITA' NATURALE     | %     |                  | 45,76         |
|-----------------------|-------|------------------|---------------|
| PESO DI VOLUME        | gr/c  | m³ :             | 1,725         |
| DENSITA' SECCA        | gr/c  | m³ :             | 1,183         |
| PESO SPECIFICO REALE  | gr/cm | 1 <sup>3</sup> : | 2,625         |
| POROSITA'             | %     | :                | 54,91         |
| GRADO DI SATURAZIONE  |       | :                | 0,98          |
| LIMITE LIQUIDO        | %     | :                | <b>59</b> ,01 |
| LIMITE PLASTICO       | %     | ;                | 42,44         |
| INDICE DI PLASTICITA' |       |                  | 16,57         |
| INDICE DI CONSISTENZA |       | :                | 0,79          |

#### CARATTERISTICHE GRANULOMETRICHE

| PASSANTE AL 200 ASTM | % | 72,12 |
|----------------------|---|-------|
| GHIAIA               | % | 1,05  |
| SABBIA               | % | 28,43 |
| LIMO                 | % | 38,90 |
| ARGILLA              | % | 31,60 |

Classificazione: LIMO CON ARGILLA E SABBIA, SCARSAMENTE GHIAIOSO...

#### CARATTERISTICHE MECCANICHE

kg/cm<sup>2</sup>: 0,21 COESIONE ANGOLO D'ATTRITO 23°

VANE TEST kg/cm<sup>2</sup>:

### GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salemitana 9 - tel. 089 72 37 92

Commitente : DOTT. S. MIGLIOZZI

Località : CAPITIGNANO

Data: OTTOBRE 2005

Sondaggio: Campione: S 1

Quota dal p.c.

C 1

3.00

C12\_L1

#### PROVA DI COMPRESSIONE EDOMETRICA

Peso specifico reale:

2,625

gr/cm<sup>3</sup>

Indice dei vuoti :

1,21

Contenuto naturale d'acqua :

45,76

% cm Grado di saturazione:

0,98

Diametro del provino :

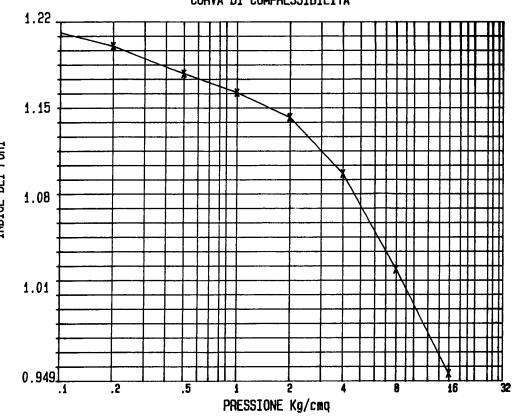
5,60

Altezza del provino:

2 cm

| CARICO kg/cm <sup>2</sup> | Cedimento<br>assoluto cm | Indice dei Pori<br>(E) | Modulo di<br>Compressibilità<br>kg/cm² |
|---------------------------|--------------------------|------------------------|----------------------------------------|
| 0,1                       | 0,058                    | 1,213                  |                                        |
|                           |                          |                        | 21,63                                  |
| 0,2                       | 0,150                    | 1,202                  |                                        |
| -                         |                          |                        | 31,69                                  |
| 0,5                       | 0,337                    | 1,182                  |                                        |
|                           |                          |                        | 76,56                                  |
| 1                         | 0,465                    | 1,167                  |                                        |
|                           | 1                        |                        | 115,09                                 |
| 2                         | 0,634                    | 1,149                  |                                        |
|                           |                          |                        | 99,86                                  |
| 4                         | 1,018                    | 1,106                  |                                        |
|                           |                          |                        | 114,45                                 |
| 8                         | 1,67                     | 1,034                  |                                        |
|                           |                          |                        | 203,12                                 |
| 16                        | 2,378                    | 0,955                  |                                        |

#### CURVA DI COMPRESSIBILITA'



#### GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92



Prova di Taglio nº:

Sondaggio

s<sub>1</sub> C12\_L1

Località

: CAPITIGNANO

Campione

C 1

Commitente

: DOTT. MIGLIOZZI

Quota dal p.c. (m):

3,00

#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO CONSOLIDATA DRENATA

#### **DIMENSIONI PROVINO**

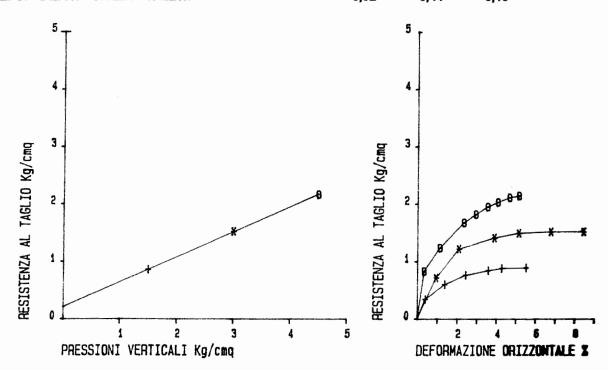
Altezza del provino (mm): 21,5

Lato del provino (mm): 60,0

| CONSOLIDAMENTO                           | PROVINO | 1    | 2    | 3    |
|------------------------------------------|---------|------|------|------|
| PRESSIONE VERTICALE kg/cm <sup>2</sup> : |         | 1,50 | 3,00 | 4,50 |
| CEDIMENTO ASSOLUTO (mm) :                |         | 0,85 | 1,75 | 1,69 |
| CEDIMENTO PERCENTUALE % :                |         | 3,95 | 8,14 | 7,86 |

#### **ROTTURA**

| VELOCITA' DI ROTTURA(mm/min): | 0,025 | 0,025 | 0,025 |
|-------------------------------|-------|-------|-------|
| RESISTENZA AL TAGLIO kg/cm²:  | 0,86  | 1,52  | 2,16  |
| DEFORMAZIONE ORIZZONTALE%:    | 5.52  | 8.44  | 5.13  |



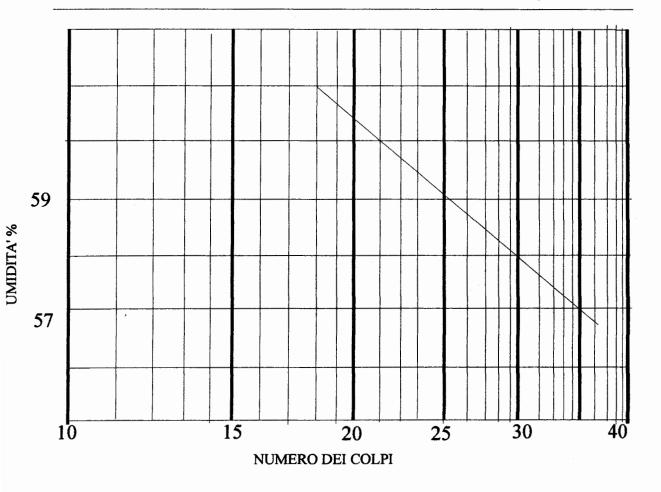
Coesione C'= 0.21 Kg/cmq

Angolo d'attrito PHI' = 23°

# LIMITI DI ATTERBERG

| UMIDITA' NATURALE    | % | 45.76 |        |
|----------------------|---|-------|--------|
| LIMITE LIQUIDO       | % | 59.01 | C12_L1 |
| LIMITE PLASTICO      | % | 42.44 |        |
| INDICE PLASTICO      | % | 16.57 |        |
| INDICE DI CONSISTENZ | Ā | 0.79  |        |

# DIAGRAMMA DEL LIMITE LIQUIDO



| INDICE DI CONSISTENZA |                |             |                 |            |        |  |  |
|-----------------------|----------------|-------------|-----------------|------------|--------|--|--|
| PLASTICO-FLUIDO       | PLASTICO-MOLLE | PLASTICO    | SOLIDO-PLASTICO | SEMISOLIDO | SOLIDO |  |  |
| 0.2                   | 5 0.5          | ,<br>50 0.7 | 5 1.0           | 0 1.5      | 0      |  |  |

# GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92



COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

SONDAGGIO :

LOCALITA': CAPITIGNANO

CAMPIONE :

C2

DATA : OTTOBRE 2005

PROFONDITA' (m): 9.00

# SCHEDA RIEPILOGATIVA

#### CARATTERISTICHE GENERALI

| UMIDITA' NATURALE     | %     |                  | 16,78 |
|-----------------------|-------|------------------|-------|
| PESO DI VOLUME        | gr/c  | m³ :             | 2,068 |
| DENSITA' SECCA        | gr/c  | m³ :             | 1,771 |
| PESO SPECIFICO REALE  | gr/cm | 1 <sup>3</sup> : | 2,721 |
| POROSITA'             | %     | :                | 34,90 |
| GRADO DI SATURAZIONE  |       | :                | 0,85  |
| LIMITE LIQUIDO        | %     | :                | 37,35 |
| LIMITE PLASTICO       | %     | :                | 22,92 |
| INDICE DI PLASTICITA' |       |                  | 14,43 |
| INDICE DI CONSISTENZA |       | :                | 1,42  |
|                       |       |                  |       |

#### CARATTERISTICHE GRANULOMETRICHE

| PASSANTE AL 200 ASTM | % | 87,02 |
|----------------------|---|-------|
| GHIAIA               | % | 1,64  |
| SABBIA               | % | 13,17 |
| LIMO                 | % | 55,54 |
| ARGILLA              | % | 29.62 |

Classificazione: LIMO CON ARGILLA SABBIOSA E DEBOLMENTE GHIAIOSA.

### CARATTERISTICHE MECCANICHE

kg/cm<sup>2</sup>: COESIONE 0,16 ANGOLO D'ATTRITO 30°

VANE TEST kg/cm<sup>2</sup> :

# GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salemitana 9 - tel. 089 72 37 92

Committente: DOTT. S. MIGLIOZZI

Località : CAPITIGNANO

Data: OTTOBRE 2005

Sondaggio: Campione : S 1 C 2

Quota dal p.c.

9.00

C12\_L2

#### PROVA DI COMPRESSIONE EDOMETRICA

Peso specifico reale:

2,721

gr/cm<sup>3</sup>

Indice dei vuoti :

0,536

Contenuto naturale d'acqua :

16,78 %

Grado di saturazione:

0,85

Diametro del provino :

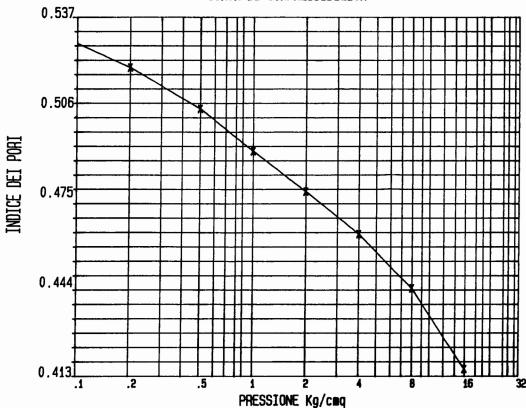
5,60 cm

Altezza del provino :

2 cm

| CARICO kg/cm² | Cedimento<br>assoluto cm | Indice dei Pori<br>(E) | Modulo di<br>Compressibiliti<br>kg/cm² |
|---------------|--------------------------|------------------------|----------------------------------------|
| 0,1           | 0,110                    | 0,528                  |                                        |
|               |                          |                        | 18,71                                  |
| 0,2           | 0,216                    | 0,520                  |                                        |
|               |                          |                        | 32,11                                  |
| 0,5           | 0,400                    | 0,506                  |                                        |
|               |                          |                        | 51,33                                  |
| 1             | 0,590                    | 0,491                  |                                        |
|               |                          |                        | 106,15                                 |
| 2             | 0,772                    | 0,477                  |                                        |
|               |                          | 7.00                   | 202,47                                 |
| 4             | 0,9610004                | 0,463                  |                                        |
|               |                          |                        | 311,40                                 |
| 8             | 1,204                    | 0,444                  |                                        |
|               |                          |                        | 412,53                                 |
| 16            | 1,565                    | 0,416                  |                                        |





## GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92



C12\_L2

Prova di Taglio n°:

: CAPITIGNANO

Località Commitente

: DOTT. MIGLIOZZI

Sondaggio

S 1

Campione

C2

Quota dal p.c. (m): 9.00

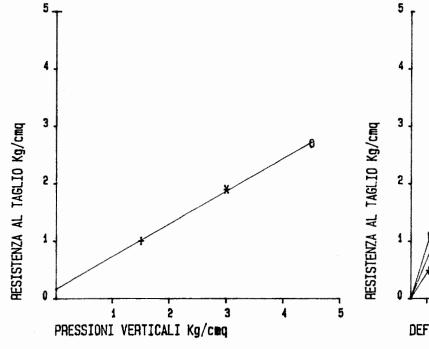
#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO CONSOLIDATA DRENATA

#### **DIMENSIONI PROVINO**

Altezza del provino (mm): 21,5

Lato del provino (mm): 60,0

| CONSOLIDAMENTO                           | PROVINO | 1     | 2     | 3     |
|------------------------------------------|---------|-------|-------|-------|
| PRESSIONE VERTICALE kg/cm <sup>2</sup> : |         | 1,50  | 3,00  | 4,50  |
| CEDIMENTO ASSOLUTO (mm) :                |         | 7,44  | 7,07  | 1,01  |
| CEDIMENTO PERCENTUALE % :                |         | 34,60 | 32,88 | 4,70  |
| ROTTURA                                  |         |       |       |       |
| VELOCITA' DI ROTTURA(mm/min):            |         | 0,05  | 0,05  | 0,05  |
| RESISTENZA AL TAGLIO kg/cm²:             |         | 1,06  | 1,85  | 2,50  |
| DEFORMAZIONE ORIZZONTALE%:               |         | 6,18  | 10,27 | 10,07 |
|                                          |         |       | 5     |       |



DEFORMAZIONE ORIZZONTALE %

Coesione C'= 0.16 Kg/cmq

Angolo d'attrito PHI' = 30°

# GEOLOGIA TECNICA S.N.C. - SALERNO -

Committente : DOTT. S. MIGLIOZZI

Localita'

: CAPITIGNANO

Data

: OTTOBRE 2005

Sondaggio No : S 1

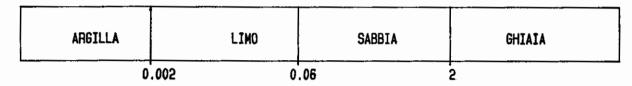
Campione

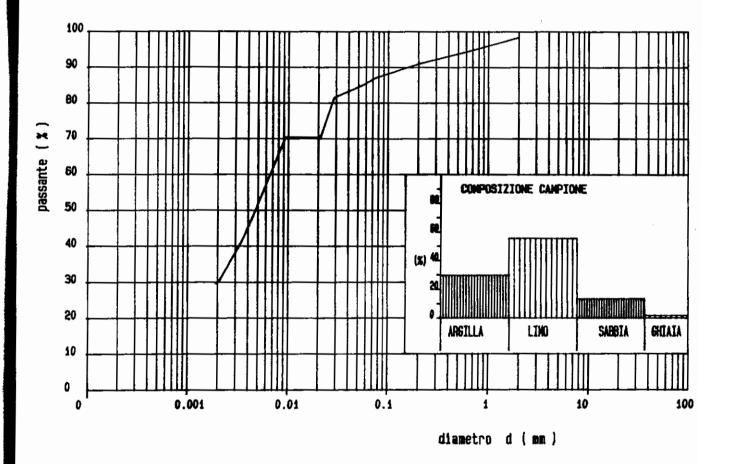
: C 2

Quota dal p.c. (m): 9.00

C12 L2

# CURVA GRANULOMETRICA





ARGILLA %: 29.625

LIMO %: 55.548

SABBIA %: 13.176 GHIATA %: 1.649

CLASSIFICAZIONE: LIMO CON ARGILLA SABBIOSA E DEBOLMENTE GHIAIOSA.

# GEOLOGIA TECNICA s.n.c. SALERNO SEZIONE GEOTECNICA

C12\_L2

SONDAGGIO:

CAMPIONE:

**S** 1

C 2

PROFONDITA':

9.00

LOCALITA':

**CAPITIGNANO** 

# LIMITI DI ATTERBERG

UMIDITA' NATURALE % 16.78

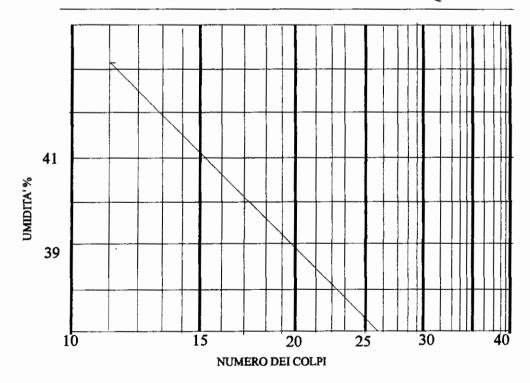
LIMITE LIQUIDO % 37.35

LIMITE PLASTICO % 22.92

INDICE PLASTICO % 14.43

INDICE DI CONSISTENZA 1.42

# DIAGRAMMA DEL LIMITE LIQUIDO



| INDICE DI CONSISTENZA                                                     |       |     |       |       |   |  |
|---------------------------------------------------------------------------|-------|-----|-------|-------|---|--|
| PLASTICO-FLUIDO PLASTICO-MOLLE PLASTICO SOLIDO-PLASTICO SEMISOLIDO SOLIDO |       |     |       |       |   |  |
| 0.2                                                                       | 5 0.5 | 0.7 | 5 1.0 | 0 1.5 | 0 |  |



Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli - ☎ 081/5709742-5709641 e-mail: info@ilag.it web: www.ilag.it Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n°380

# Trivel Sondaggi S.r.l. per conto dott. Sergio Migliozzi

# INDAGINI GEOGNOSTICHE VARIANTE AL PRG E PUC GIFFONI SEI CASALI (SA)

# Prove geotecniche di laboratorio

| 1332/lab | Rev. 01 | 02/08/2013 |          |            |             |          |              |          |
|----------|---------|------------|----------|------------|-------------|----------|--------------|----------|
|          |         |            | geol. S. | Tagliarini | ing. R.Ripp | a D.T.   | ing. R.Rippa | a D.T.   |
| Codice   | Stato   | Data       | Redatto  |            | Verificato  |          | Approvato    |          |
|          |         |            | Nome     | Funzione   | Nome        | Funzione | Nome         | Funzione |



Via Terracina, 169/d 80125 Napoli - tel. 081/5709742 fax 081/5709641 e-mail info@ilag.it internet: www.ilag.it

La Trivel Sondaggi S.r.l. per conto del dott. Sergio Migliozzi, ha dato incarico alla nostra Società di eseguire prove geotecniche di laboratorio su dei campioni indisturbati di terreno prelevati in Giffoni Sei Casali (SA), nell'ambito delle "Indagini geotecniche variante al PRG e PUC".

Sui campioni prelevati è stato indicato dal Committente un programma di prove sperimentali.

Tale sperimentazione ha previsto la descrizione geotecnica, la determinazione delle caratteristiche fisiche generali, l'analisi granulometrica e l'esecuzione di prove per la determinazione della resistenza a rottura (prova di taglio diretto).

Tabella 1 - Giffoni Sei Casali - Salerno - Prove eseguite

| Campione | Profondità<br>(m) | Caratt.<br>Fisiche<br>Generali | Analisi granulometrica | Prova di taglio<br>diretto |
|----------|-------------------|--------------------------------|------------------------|----------------------------|
| S1-C1    | 4.50:5.00         | X                              | X                      | X                          |
| S2-C1    | 4.50:5.00         | X                              | X                      | Χ                          |

Tutta la sperimentazione è stata eseguita secondo le Normative e le Raccomandazioni di riferimento, citate su ogni certificato di prova.

Napoli, agosto 2013

Il Direttore Tecnico

(dott. ing. Roberto Rippa)



#### Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380

Accettazione n° 266 prova n: 1068/01

Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi Committente:

Direttore dei Lavori: non dichiarato

Richiesta non sottoscritta dal D.L.

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA)

**S1** Sondaggio: Campione: Profondità (m): 4.50:5.00

#### APERTURA E DESCRIZIONE DEL CAMPIONE (A.S.T.M. D2488-00)

| avoro: 1332                          |                  | Lo sperimentatore                                     | ı                  | direttore del laboratorio |
|--------------------------------------|------------------|-------------------------------------------------------|--------------------|---------------------------|
| Reazione con HCl                     | □ Nulla          | ☐ Debole                                              | Moderata           | ☑ Elevata                 |
| Alterazione:                         | ✓ Assente        | ☐ Debole                                              | ☐ Media            | ☐ Elevata                 |
| Grado di umidità:                    | ☐ Asciutto ☐ p   | Poco umido                                            | ☐ Molto umido      | ☐ Saturo                  |
| Consistenza:<br>(terreni coesivi)    | Poco consistente | ✓ Mediam. consistente                                 | Consistente        | ☐ Molto consistente       |
| Addensamento:<br>(terreni granulari) | Sciolto          | Poco addensato                                        | Mediam. addensato  | Addensato                 |
| Plasticità:                          | ☐ Non plastico   | Poco plastico                                         | ✓ Mediam. plastico | ☐ Molto plastico          |
| Colore:                              | Grigo plumbeo    |                                                       |                    |                           |
| Descrizione del<br>campione          |                  | ra parzialmente scaglios<br>rezioni calcitiche. Media |                    |                           |
| Stato del campione:                  | Indisturbato     |                                                       | lunghezza: 500     | mm                        |
| Data di apertura:                    | 24/07/2013       |                                                       | diametro: 85       | mm                        |
| Data ricevimento:                    | 22/07/2013       |                                                       | Dimensioni del can |                           |

Data emissione: 01/08/2013

pag. 1/2

dott. geol. S. Tagliarini

dott. ing. Roberto Rippa



#### Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380 Accettazione n° 266 prova n: 1068/01 ✓ Massiva Struttura Stratificata Scagliosa ☐ Laminata ☐ Caotica Altro:.... Fratturazione ✓ Assente ■ Moderata ☐ Elevata Media ☐ Elevata Cementazione ✓ Assente ☐ Debole **PROVE ESEGUITE** 50 cm L totale= Parte Superiore (P.S.) Pocket penetrometer Vane test (Kg/cm<sup>2</sup>) cm (Kg/cm<sup>2</sup>) 2 Parte Centrale (P.C.) 3 cm 1) Caratteristiche fisiche generali 2) Analisi granulometrica 3) Prova di taglio diretto 1 Parte Inferiore (P.I.) \_\_\_\_ cm

Lavoro: 1332 Sigla Lab.: des803-s1-c1 Data emissione: 01/08/2013

C13\_L1

#### Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380

Committente: Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi

Accettazione n°: 266
Prova n°: 1068/02

Direttore dei Lavori: non dichiarato Richiesta non sottoscritta dal D.L.

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA)

Sondaggio: S1 Campione: C1 Profondità (m): 4.50:5.00

#### CARATTERISTICHE FISICHE GENERALI

Fattori di conversione

Data ricevimento 22/07/2013

1kN/m³=0.102 g/cm³

Data inizio prova: 25/07/2013

Peso specifico dei grani (UNI CEN ISO/TS 17892-3)

| Peso secco materiale passante allo staccio 4.75 mm   | P's=  | 5.00 g   |                                    |                                  |
|------------------------------------------------------|-------|----------|------------------------------------|----------------------------------|
| Peso picnometro+campione saturato+acqua distillata   | P'2=  | 151.95 g | $\gamma'_s = 27.0 \text{ kN/m}^3$  | Peso specifico dei grani         |
| Peso picnometro+acqua distillata (curva di taratura) | P'1=  | 148.77 g |                                    | medio                            |
| Peso secco materiale passante allo staccio 4.75 mm   | P"s=  | 5.00 g   |                                    |                                  |
| Peso picnometro+campione saturato+acqua distillata   | P''2= | 152.26 g | $\gamma''_s = 27.0 \text{ kN/m}^3$ | $\gamma_s = 27.0 \text{ kN/m}^3$ |
| Peso picnometro+acqua distillata (curva di taratura) | P"1=  | 149.08 g |                                    |                                  |

Contenuto d'acqua (UNI CEN ISO/TS 17892-1), peso di volume umido e secco (UNI CEN ISO/TS 17892-2)

| Diametro del provino:   | 68 mm                 |                                 |                                      |
|-------------------------|-----------------------|---------------------------------|--------------------------------------|
| Altezza del provino:    | 20 mm                 | Contenuto d'acqua               | w = 0.169                            |
| Area del provino:       | 36.00 cm <sup>2</sup> |                                 |                                      |
| Volume del provino:     | 71.99 cm <sup>3</sup> | Peso dell'unità di volume umido | $\gamma = 20.48 \text{ kN/m}^3$      |
| Peso pesafiltro vuoto:  | 31.95 g               |                                 |                                      |
| Peso pes.+provino umido | 182.32 g              | Peso dell'unità di volume secco | $\gamma_d$ = 17.51 kN/m <sup>3</sup> |
| Peso pes.+provino secco | 160.53 g              |                                 | •                                    |

Porosità, indice di porosità e grado di saturazione (parametri derivati dai precedenti)

|                          |                                      |                      | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |
|--------------------------|--------------------------------------|----------------------|---------------------------------------|
| Peso specifico dei grani | $\gamma_s=~27.0~kN/m^3$              | Porosità             | n = 0.351                             |
| Contenuto d'acqua        | w = 0.169                            | Indice di porosità   | e = 0.541                             |
| Peso di vol. secco       | $\gamma_d$ = 17.51 kN/m <sup>3</sup> | Grado di saturazione | Sr = 0.846                            |

Tenore in carbonati (metodo del calcimetro di Dietrich-Fruhling)

| Pressione barometrica                                   | mm Hg |                     |   |
|---------------------------------------------------------|-------|---------------------|---|
| Temperatura                                             | °C    |                     |   |
| Quantità di materiale                                   | g     | Tenore in carbonati | % |
| Acido carbonico sviluppato                              | cm³   |                     |   |
| Assorbimento di CO <sub>2</sub> nella soluzione con HCI | cm³   |                     |   |

Sostanze organiche (A.S.T.M. D2974-07)

| Peso pesafiltro vuoto:              |                                 |
|-------------------------------------|---------------------------------|
| Peso pes.+terreno essiccato a 105°  | Contenuto di sostanze organiche |
| Peso pes.+terreno dopo calcinazione |                                 |

Lavoro: 1332 Sigla lab.: nyw14846-s1-c1 Data emissione: 01/08/2013 Lo sperimentatore dott. geol. S.Tagliarini

Il Direttore del Laboratorio dott. ing. Roberto Rippa

pag. 1/1

Ghiaia



Limo

Accettazione n°: 266 1068/03 Prova n°: 22/07/13 Data ricevimento: Data inizio prova: 29/07/13

Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380

#### ANALISI GRANULOMETRICA PER SETACCIATURA E SEDIMENTAZIONE (A.S.T.M. D422-63-2007)

Sabbia

Committente: Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi

Direttore dei Lavori: non dichiarato

(Richiesta non sottoscritta dal D.L.)

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA)

Sondaggio: S1 Campione: C1

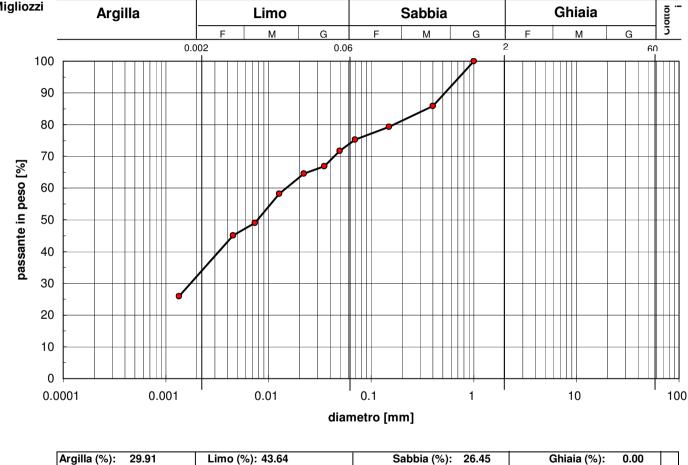
4.50:5.00 Profondità (m):

Peso campione: 200.00 g (1° setacciatura) Peso secco sed: 39.51 g (sedimentazione)

27 °C Temperatura:

Peso specifico dei grani  $\gamma_s$ = 27.0 kN/m3

|                      |          |            | passante |
|----------------------|----------|------------|----------|
| Setaccio             | diametro | Trattenuto | cumul.   |
|                      | [mm]     | [%]        | [%]      |
| UNI 10               | 10       | 0.00       | 100.00   |
| ASTM 4               | 4.75     | 0.00       | 100.00   |
| ASTM 10              | 2.00     | 0.00       | 100.00   |
| ASTM 18              | 1.00     | 0.00       | 100.00   |
| ASTM 40              | 0.40     | 14.13      | 85.88    |
| ASTM 100 (setacc.    | 0.15     | 6.56       | 79.31    |
| materiale decantato) | 0.15     | 0.50       |          |
| ш                    | 0.0700   | 4.02       | 75.29    |
| Z                    | 0.0495   | 3.58       | 71.71    |
| Ŋ                    | 0.0350   | 4.77       | 66.94    |
|                      | 0.0221   | 2.39       | 64.55    |
|                      | 0.0128   | 6.36       | 58.18    |
| SEDIMENTAZIONE       | 0.0074   | 9.15       | 49.04    |
|                      | 0.0045   | 3.98       | 45.06    |
| SF                   | 0.0013   | 19.09      | 25.97    |



Lavoro: 1332

Siglia lab. º: gr16713-s1-c1 Data emissione: 01/08/2013

pag.1/1

**Argilla** 



Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380

Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi Committente:

> 22/07/2013 Data ricevimento:

Direttore dei Lavori: Non dichiarato (Richiesta non sottoscritta dal D.L.)

Data inizio prova: 24/07/2013

Accettazione n°

Prova n°

266

1068/04

Giffoni Sei Casali (SA) Indagine:

S1 C1 Profondità (m): 4.50:5.00 Sondaggio: Campione:

Velocità di deformazione [mm/min]: 0.005 dimensioni del provino: quadrato L=60 mm, altezza 20 mm

#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO (UNI CEN ISO/TS17892-10): dati sperimentali

| Provino | Durata           | Cont. d'acqua | Peso umido   | Tensione      | Tensione   | Cont. d'acqua    |
|---------|------------------|---------------|--------------|---------------|------------|------------------|
|         | consolid.        | iniziale      | unità volume | normale       | taglio max | finale           |
|         | t <sub>100</sub> | w             | γ            | $\sigma'_{n}$ | τ          | $\mathbf{w}_{f}$ |
|         | (min)            | [%]           | [kN/m³]      | [kPa]         | [kPa]      | [%]              |
| 1       | 40               | 13.3          | 20.61        | 74            | 43         | 17               |
| 2       | 41               | 13.3          | 20.49        | 147           | 79         | 16.6             |
| 3       | 38               | 13.3          | 20.37        | 245           | 122        | 16.2             |

| Provino 1   | Provino 1 (Macchina M19, dinam 3208)  Cedim. |              |             | (Macchina M18,      | dinam. 3332) | Provino 3   | (Macchina M18, dir | nam. 3332)   |
|-------------|----------------------------------------------|--------------|-------------|---------------------|--------------|-------------|--------------------|--------------|
| Scorrimento | Cedim.<br>verticale                          | Tensione di  | Scorrimento | Cedim.<br>verticale | Tensione di  | Scorrimento | Cedim.             | Tensione di  |
| (mm)        | (mm)                                         | taglio (kPa) | (mm)        | (mm)                | taglio (kPa) | (mm)        | verticale (mm)     | taglio (kPa) |
| 0.00        | 0.00                                         | 0.00         | 0.00        | 0.00                | 0.00         | 0.00        | 0.00               | 0.00         |
| 0.20        | 0.03                                         | 24.41        | 0.15        | 0.06                | 31.06        | 0.11        | 0.08               | 37.71        |
| 0.56        | 0.05                                         | 35.27        | 0.49        | 0.11                | 47.01        | 0.42        | 0.16               | 58.75        |
| 0.95        | 0.06                                         | 40.91        | 0.85        | 0.14                | 58.25        | 0.76        | 0.22               | 75.59        |
| 1.35        | 0.05                                         | 42.54        | 1.24        | 0.15                | 66.03        | 1.12        | 0.26               | 89.51        |
| 1.76        | 0.04                                         | 41.61        | 1.62        | 0.16                | 70.65        | 1.49        | 0.29               | 99.69        |
| 2.15        | 0.02                                         | 41.14        | 2.01        | 0.16                | 74.02        | 1.86        | 0.30               | 106.89       |
| 2.55        | 0.01                                         | 40.44        | 2.40        | 0.16                | 75.79        | 2.25        | 0.32               | 111.15       |
| 2.96        | 0.01                                         | 39.73        | 2.80        | 0.16                | 77.01        | 2.64        | 0.32               | 114.28       |
| 3.36        | 0.00                                         | 39.26        | 3.20        | 0.16                | 78.11        | 3.04        | 0.33               | 116.96       |
| 3.76        | -0.01                                        | 38.79        | 3.60        | 0.16                | 78.77        | 3.43        | 0.34               | 118.75       |
| 4.15        | -0.02                                        | 38.56        | 3.99        | 0.16                | 79.10        | 3.82        | 0.34               | 119.64       |
| 4.38        | -0.02                                        | 38.56        | 4.29        | 0.16                | 79.21        | 4.21        | 0.34               | 119.86       |
|             |                                              |              |             |                     |              | 4.60        | 0.35               | 120.53       |
|             |                                              |              |             |                     |              | 4.98        | 0.35               | 121.86       |
|             |                                              |              |             |                     |              | 5.37        | 0.35               | 122.31       |
|             |                                              |              |             |                     |              | 5.76        | 0.35               | 122.31       |
|             |                                              |              |             |                     |              | 6.15        | 0.35               | 122.31       |
|             |                                              |              |             |                     |              | 6.55        | 0.35               | 122.09       |
|             |                                              |              |             |                     |              | 6.85        | 0.35               | 105.77       |
|             |                                              |              |             |                     |              |             |                    |              |
|             |                                              |              |             |                     |              |             |                    |              |
|             |                                              |              |             |                     |              |             |                    |              |
|             |                                              |              |             |                     |              |             |                    |              |
|             |                                              |              |             |                     |              |             |                    |              |

Lavoro: 1332 Sigla lab.: td2010-s1-c1 Data emissione: 01/08/2013

pag. 1/2

Lo sperimentatore dott. geol. S. Tagliarini Il direttore del laboratorio dott. ing. Roberto Rippa



Via Terracina, 169/d - 80125 Napoli

Autorizzazione Ministero Infrastrutture e Trasporti n.02614/26 del 26/03/2010, ai sensi dell'art. 59 del DPR 06/06/2001 n° 380

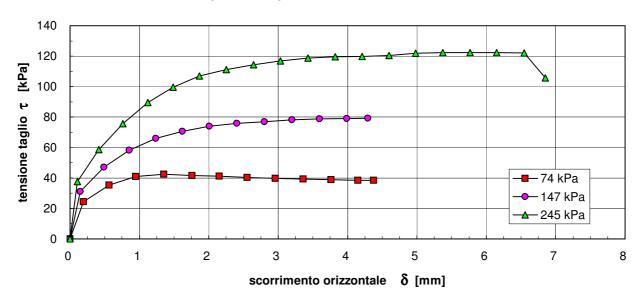
Committente: Trivel Sondaggi S.r.l. p/c dott. Sergio Migliozzi

Indagine: Giffoni Sei Casali (SA)

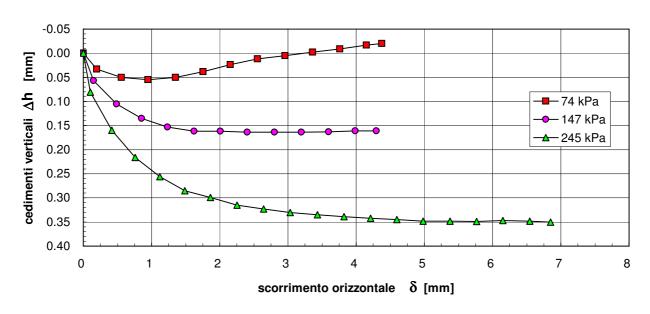
Accettazione n° 266 Prova n° 1068/04

Sondaggio: S1 Campione: C1 Profondità (m): 4.50:5.00

### Diagramma sperimentale au- $\delta$



#### Diagramma sperimentale $\Delta$ h - $\delta$



Lavoro: 1332 Sigla lab.: td2010-s1-c1 Data emissione: 01/08/2013

pag. 2/2

Lo sperimentatore dott. geol. S. Tagliarini

Il direttore del laboratorio dott. ing. Roberto Rippa

\_\_\_\_

# GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92



COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

SONDAGGIO

S 1

LOCALITA'

: CAPITIGNANO

CAMPIONE

C 1

DATA

: OTTOBRE 2007

PROFONDITA' (m):

3.00

## SCHEDA RIEPILOGATIVA

#### CARATTERISTICHE GENERALI

UMIDITA' NATURALE 16,13 gr/cm<sup>3</sup>: PESO DI VOLUME 2,149 gr/cm<sup>3</sup>: 1,850 DENSITA' SECCA PESO SPECIFICO REALE gr/cm3: 2,601 28,86 POROSITA' GRADO DI SATURAZIONE 1,00

LIMITE LIQUIDO LIMITE PLASTICO % INDICE DI PLASTICITA' INDICE DI CONSISTENZA

#### CARATTERISTICHE GRANULOMETRICHE

PASSANTE AL 200 ASTM 86,81 % 2,66 GHIAIA SABBIA 12,34 % LIMO 32,32 **ARGILLA** 52.66 %

Classificazione: ARGILLA CON LIMO, SABBIOSA E SCARSAMENTE GHIAIOSA.

#### CARATTERISTICHE MECCANICHE

kg/cm<sup>2</sup> COESIONE 0,15 16° ANGOLO D'ATTRITO

kg/cm<sup>2</sup>: VANE TEST

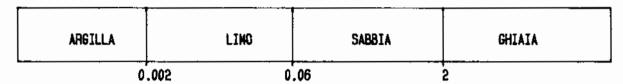
# GEOLOGIA TECNICA S.N.C. - SALERNO -

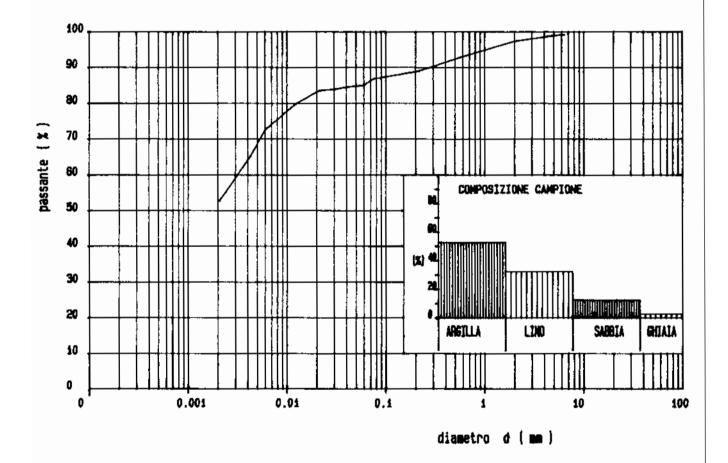
Committente : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

Localite' : CAPITIONANO : OTTOBRE 2008 Data

Sondaggio No : S 1 Campione : C 1 Quota dal p.c. (m): 3.00

# CURVA GRANULOMETRICA





ARGILLA % : 52.668

LIMO %: 32.327

SABBIA %: 12.344

GHIAIA %: 2.66

CLASSIFICAZIONE: ARGILLA CON LIND, SABBIOSA E SCARSAMENTE GHIAIOSA.

### GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92



Prova di Taglio nº :

: CAPITIGNANO

Sondaggio Campione S 1 C 1

Località Commitente

: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

Quota dal p.c. (m) :

3.00

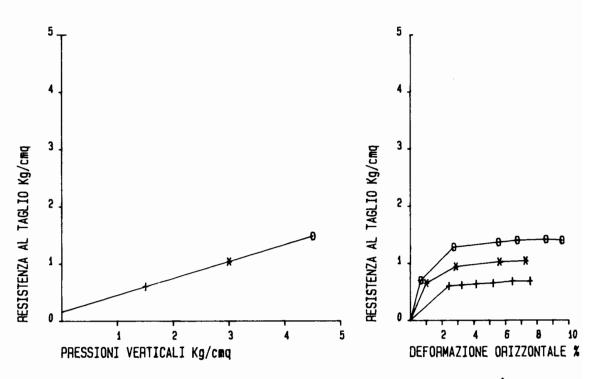
#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO CONSOLIDATA DRENATA

#### **DIMENSIONI PROVINO**

Altezza del provino (mm): 21,5

Lato del provino (mm): 60,0

| CONSOLIDAMENTO                | PROVINO | 1    | 2    | 3    |
|-------------------------------|---------|------|------|------|
| PRESSIONE VERTICALE kg/cm²:   |         | 1,50 | 3,00 | 4,50 |
| CEDIMENTO ASSOLUTO (mm) :     |         | 0,40 | 0,67 | 1,99 |
| CEDIMENTO PERCENTUALE % :     |         | 1,86 | 3,12 | 9,26 |
| ROTTURA                       |         |      |      |      |
| VELOCITA' DI ROTTURA(mm/min): |         | 0,05 | 0,05 | 0,05 |
| RESISTENZA AL TAGLIO kg/cm²:  |         | 0,60 | 1,04 | 1,48 |
| DEFORMAZIONE ORIZZONTALE%:    |         | 7,55 | 7,27 | 9,57 |



Coesione C'= 0.15 Kg/cmq

Angolo d'attrito PHI' = 16°



# GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92



**COMMITTENTE: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI** 

: CAPITIGNANO

DATA : OTTOBRE 2007

LOCALITA'

SONDAGGIO : S 2

CAMPIONE : C1

PROFONDITA' (m): 7.00

# SCHEDA RIEPILOGATIVA

#### CARATTERISTICHE GENERALI

UMIDITA' NATURALE % 14,47
PESO DI VOLUME gr/cm³: 2,212
DENSITA' SECCA gr/cm³: 1,932
PESO SPECIFICO REALE gr/cm³: 2,698
POROSITA' % : 28,38
GRADO DI SATURAZIONE : 0,98

LIMITE LIQUIDO %
LIMITE PLASTICO %
INDICE DI PLASTICITA'

INDICE DI CONSISTENZA

#### CARATTERISTICHE GRANULOMETRICHE

PASSANTE AL 200 ASTM % 65,13
GHIAIA % 4,66
SABBIA % 31,87
LIMO % \$5,09
ARGILLA \$6

Classificazione: LIMO & CON ARGILLA SCARSAMENTE GHIAIOSA.

#### CARATTERISTICHE MECCANICHE

COESIONE kg/cm<sup>2</sup> : 0,03 ANGOLO D'ATTRITO : 21°

VANE TEST kg/cm<sup>2</sup> :

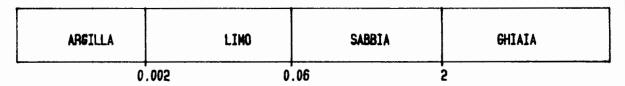
# GEOLOGIA TECNICA S.N.C. - SALERNO -

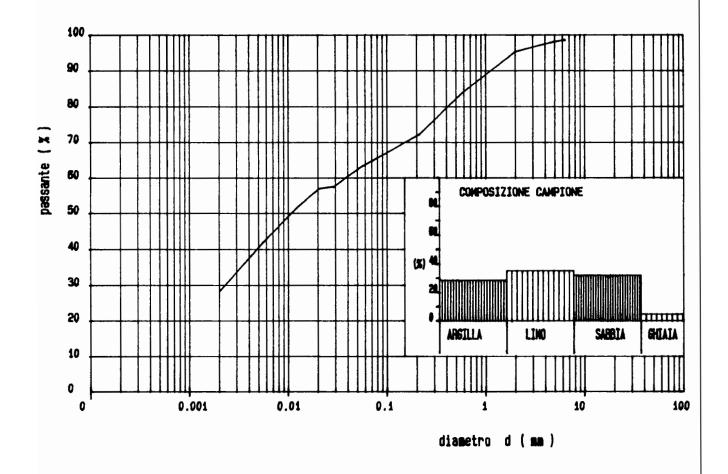
Committente : DOTT, SERGIO MIGLIOZZI

Localita' : CAPITIGNANO
Data : OTTOBRE 2006

Sondaggie No : S 2 Campione : C 1 Quota dal p.c. (m): 7.00

# CURVA GRANULOMETRICA





ARGILLA % : 28.356 LIMO % : 35.095 SABBIA % : 31.879 GHIAIA % : 4.668

CLASSIFICAZIONE: LIMO E SABBIA CON ARGILLA SCARSAMENTE CHIAIOSA.

## GEOLOGIA TECNICA s.n.c - SALERNO

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92



Prova di Taglio n° :

: CAPITIGNANO

Sondaggio Campione S 2 C 1

Località

Commitente

: DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

Quota dal p.c. (m):

7.00

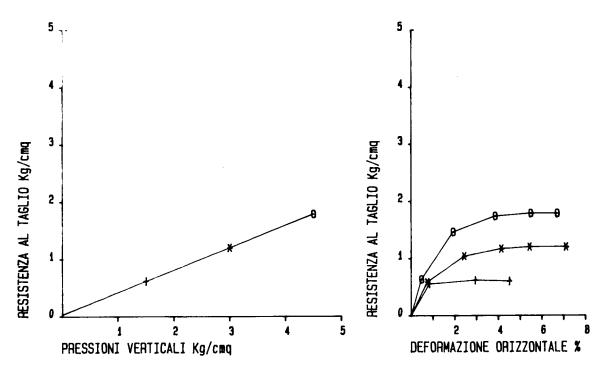
#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO CONSOLIDATA DRENATA

#### **DIMENSIONI PROVINO**

Altezza del provino (mm): 21,5

Lato del provino (mm): 60,0

| CONSOLIDAMENTO                           | PROVINO | 1    | 2    | 3    |
|------------------------------------------|---------|------|------|------|
| PRESSIONE VERTICALE kg/cm <sup>2</sup> : |         | 1,50 | 3,00 | 4,50 |
| CEDIMENTO ASSOLUTO (mm) :                |         | 0,18 | 0,63 | 1,17 |
| CEDIMENTO PERCENTUALE % :                |         | 0,84 | 2,93 | 5,44 |
| ROTTURA                                  |         |      |      |      |
| VELOCITA' DI ROTTURA(mm/min):            |         | 0,05 | 0,05 | 0,05 |
| RESISTENZA AL TAGLIO kg/cm²:             |         | 0,62 | 1,20 | 1,79 |
| DEFORMAZIONE ORIZZONTALE%:               |         | 4,50 | 7,10 | 6,70 |



Coesione C'= 0.03 Kg/cmq

Angolo d'attrito PHI' = 21°

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

COMMITTENTE : DOTT. GEOL. S. MIGLIOZZI SONDAGGIO : S2
LOCALITA' : SALERNO CAMPIONE : C2
DATA : DICEMBRE 2009 PROFONDITA' (m) : 5.00

## SCHEDA RIEPILOGATIVA

#### **CARATTERISTICHE GENERALI**

UMIDITA' NATURALE % 30,60
PESO DI VOLUME gr/cm³: 1,921
DENSITA' SECCA gr/cm³: 1,472
PESO SPECIFICO REALE gr/cm³: 2,443
POROSITA' % : 40
GRADO DI SATURAZIONE : 1,00

LIMITE LIQUIDO % : LIMITE PLASTICO % : INDICE DI PLASTICITA' : INDICE DI CONSISTENZA :

#### CARATTERISTICHE GRANULOMETRICHE

PASSANTE AL 200 ASTM % 69,03
GHIAIA % 0,07
SABBIA % : 32,35
LIMO % : 16,15
ARGILLA % : 51,41

Classificazione: ARGILLA CON SABBIA LIMOSA.

#### **CARATTERISTICHE MECCANICHE**

COESIONE kg/cm<sup>2</sup> : 0,17 ANGOLO D'ATTRITO : 18°

VANE TEST kg/cm<sup>2</sup>:

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

Prova di Taglio n° : S2

Località : SALERNO Campione : C2

Commitente : GEOL. S. MIGLIOZZI Quota dal p.c. (m) : 5,00

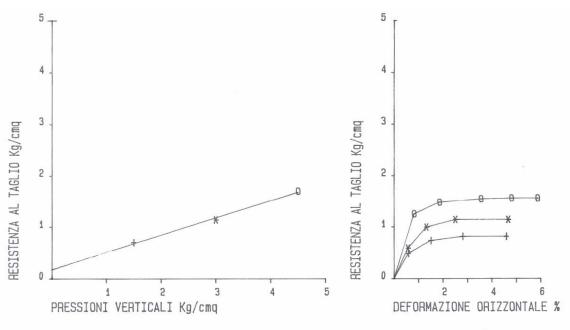
## PROVA DI TAGLIO DIRETTO CONSOLIDATA DRENATA

#### **DIMENSIONI PROVINO**

Altezza del provino (mm): 21,5

Lato del provino (mm): 60,0

| CONSOLIDAMENTO                            | PROVINO | 1     | 2     | 3     |
|-------------------------------------------|---------|-------|-------|-------|
| PRESSIONE VERTICALE kg/cm <sup>2</sup> :  |         | 1,50  | 3,00  | 4,50  |
| CEDIMENTO ASSOLUTO (mm) :                 |         | 0,25  | 0,75  | 1,47  |
| CEDIMENTO PERCENTUALE % :                 |         | 3,54  | 3,49  | 6,84  |
| ROTTURA                                   |         |       |       |       |
| VELOCITA' DI ROTTURA(mm/min):             |         | 0,058 | 0,058 | 0,058 |
| RESISTENZA AL TAGLIO kg/cm <sup>2</sup> : |         | 0,70  | 1,14  | 1,70  |
| <b>DEFORMAZIONE ORIZZONTALE%:</b>         |         | 4,58  | 4,67  | 5,87  |



Coesione C'= 0.17 Kg/cmq

Angolo d'attrito PHI' = 18°

#### SEZIONE GEOTECNICA - ELABORAZIONE DATI

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

COMMITTENTE

DOTT. GEOL. S.MIGLIOZZI

Sondaggio

S2

Località DATA : SALERNO

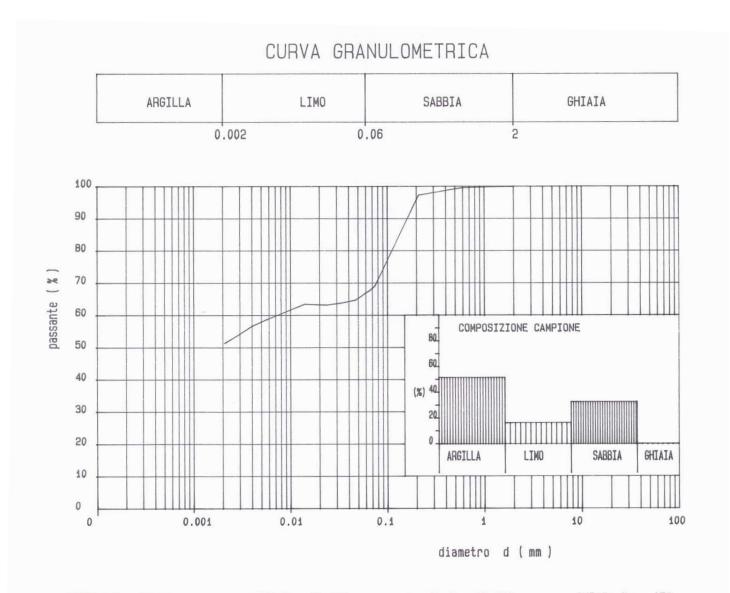
dic-09

Campione

C2

Quota dal p.c. (m):

5,00



ARGILLA %: 51.41

LIMO %: 16.158

SABBIA %: 32.353

GHIAIA % : .078

CLASSIFICAZIONE:

ARGILLA CON SABBIA LIMOSA

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : MASSERIA MACINA - GIFFONI

Sondaggio: S2 Campione N. C1 Quota da 4.50 a 5.00

Campione : \*indisturbato disturbato

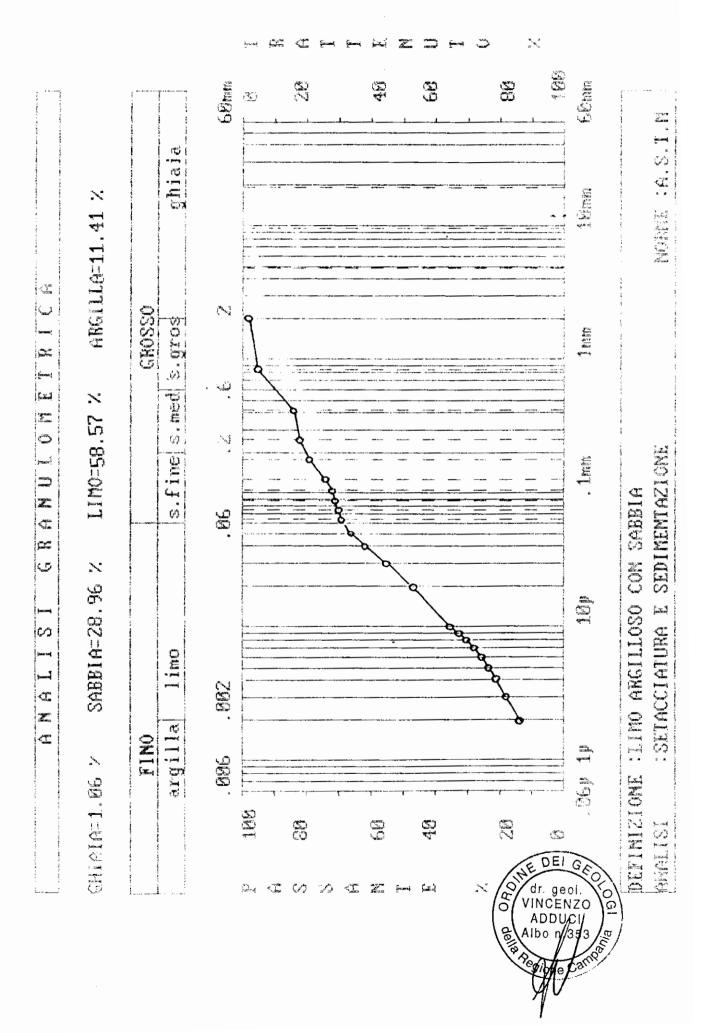
rimaneqgiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | ra =  | 2.489 | a∖cmc |
|----------------------------|-------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | I, == | 1.792 | o/cmc |
| Contenuto in acoua         | Wn =  | 70.37 | %     |
| Peso secco                 | Γ's = | 1.051 | g∕cmc |
| Indice dei vuoti           | e =   | 1.556 |       |
| Porosita′                  | n ==  | 60.88 | 7,    |
| Grado di saturazione       | Sr =  | 100   | */a   |

OSSERVAZIONI :





COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : MASSERIA MACINA - GIFFONI

Sondaogio : S2

Campione N. C1 Quota da 4.50 a 5.00

Campione : •indisturbato disturbato

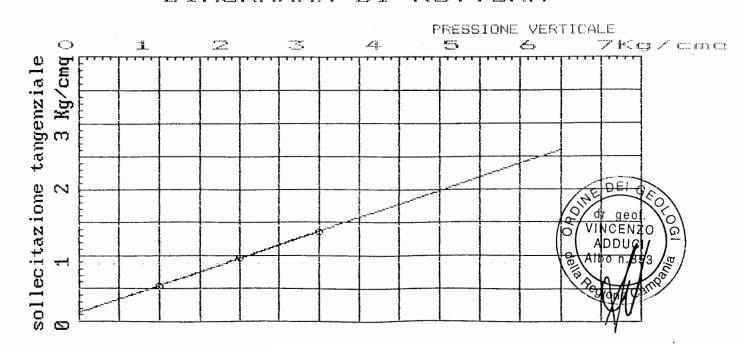
rimaneggiato

# FROVA DI TAGLIO DIREÎTO

| FI | ROVINO(A=36cmg 2h=32 V=115cmc | )   | N°     | i.     | 2      | 3      | 4                                       |
|----|-------------------------------|-----|--------|--------|--------|--------|-----------------------------------------|
| C  | PRESSIONE VERTICALE           | Ct  | ka/cma | 1.0000 | 2.0000 | 3.0000 |                                         |
| NS | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE       | t.  | þ      | 24 h   | 24 h   | 24 h   | *************************************** |
| lo | CEDIMENTO FINALE              | 8h  | mm     | 0.0901 | 0.1116 | 0.1278 |                                         |
|    |                               |     |        |        | ]      |        |                                         |
|    | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE    | Υ   | kg/cmq | 0.5423 | 0.9544 | 1.3668 |                                         |
| R  | DEFORMAZIONE TRASVERSALE      | 8tf | mm     | 0.0788 | 0.0790 | 0.0808 |                                         |
| T  | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE     | Vd  | mm/min | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 |                                         |
| U  | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE   | Wi  | 7,     | 70.37  | 70.37  | 70.37  |                                         |
| 1  | CONTENUTO IN ACQUA FINALE     | Wf  | 7.     |        |        |        | . '                                     |
| L  |                               |     |        |        |        |        |                                         |

ANGOLO DI ATTRITO  $\Phi = 22^{\circ}24'$ COESIONE c = 0.13Kq/cma

#### ROTTURA DIAGRAMMA DI



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : MASSERIA MACINA - GIFFONI

Sondaggio : S2 Campione N. Cl Guota da 4.50 a 5.00

Campione: \*indisturbato disturbato rimanecciato

FROVA EDOMETRICA. CARATTERISTICHE INIZIALI DEL PROVINO DIMENSIONI DEL PROVINGI Peso specifico dei orani  $\Gamma_0 = 2.689$ q/cmc [Peso dell'unita di volume  $\Gamma = 1.792$ AREA A= 20.00 cma o/cmc (Contenuto in acqua Wn = 70.37ALTEZZA h= 20.00 mm lindice cei vuoti e = 1.556INT. CICLI 18-24 h Grado di saturazione Sr = 100 % (ho= .7817) (h-ho= K = 1.218) (L=cedimento del provino=0.494) coefficiente modulo indice pressime/cedimento/ dei di compr. vuoti |edometrica|di permeab | di consolid E. . Kq/cm2 Ka/cm² mm1.556 15.48 0.125 1 0.0160 1.535 18.09 0.250 | 0.0296 1.518 19.35 1 0.0547 0,500 1. . 486 22.69 J., 000 1.432 33.82 2.000 1.362 43.71  $4_{-r} \in C(C)$ 0.2320 1.239 65.39 8,000 i.128

92.35

112.0

con actente di consoladazione = Cc = C.55

.. 4.780

10.00 | 0.3690

16.00 [ 0.4518

20.00 | 0.4542 | .9237



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA : MASSERIA MACINA - GIFFONI

Sondaggio : Si Campione N. C2 Quota da 8.00 a 8.50

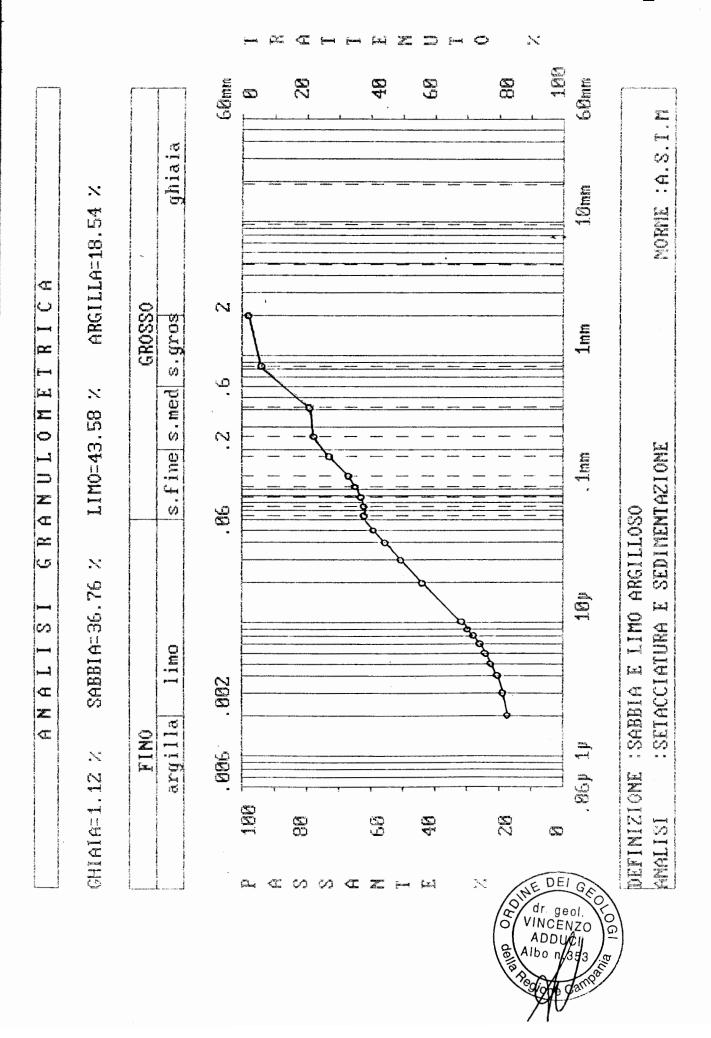
Campione : \*indisturbato disturbato rimaneggiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei orani   | To ≡  | 2.706 | q/cmc |
|----------------------------|-------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | ]" == | 1.893 | a∕cmc |
| Contenuto in acqua         | Wn =  | 30.62 | %     |
| Peso secco                 | rs =  | 1.449 | ā∖cmc |
| Indice dei vuoti           | e =   | 0.867 |       |
| Porosita′                  | n =   | 46.44 | %     |
| Grado di saturazione       | Sr =  | 95.54 | 7,    |

OSSERVAZIONI :





COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA : MASSERIA MACINA - GIFFONI

Sondaggio : S1 Campione N. C2 Quota da 8.00 a 8.50

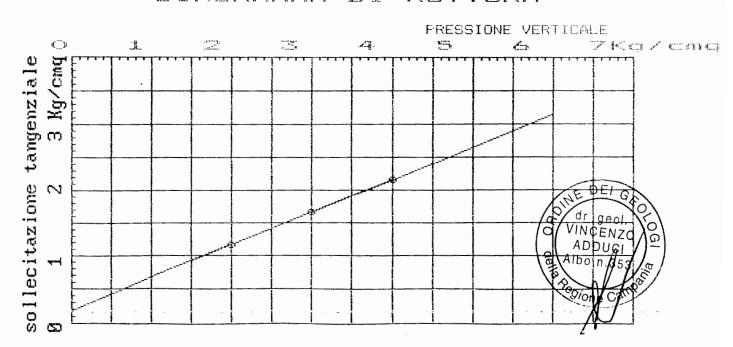
Campione: vindisturbato disturbato rimaneogiato

#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

| FI | ROVINO(A=36cmo 2h=32 V=115cmo | N°  | 1              | 2      | 3      | 4      |                                                  |
|----|-------------------------------|-----|----------------|--------|--------|--------|--------------------------------------------------|
| C  | PRESSIONE VERTICALE           | CT. | kg/cmq         | 2.0000 | 3.0000 | 4.0000 |                                                  |
| NS | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE       | t   | ļ <sub>3</sub> | 24 h   | 24 h   | 24 h   |                                                  |
| 0  | CEDIMENTO FINALE              | 8h  | mm             | 0.0812 | 0.0897 | 0.0962 |                                                  |
|    | 1                             |     |                |        |        |        |                                                  |
|    | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE    | T   | kg/cmg         | 1.1684 | 1.6627 | 2.1569 |                                                  |
| RO | DEFORMAZIONE TRASVERSALE      | 8tf | mm             | 0.0926 | 0.1011 | 0.1055 |                                                  |
| T  | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE     | ۷d  | mm∕min         | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 |                                                  |
| Ü  | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE   | Wi. | 7%             | 30.62  | 30.62  | 30.62  | 4666 6847 - 1644 157 44 1584 1584 1484 147 14 14 |
| A  | CONTENUTO IN ACQUA FINALE     | Wf  | %              |        |        |        |                                                  |
|    |                               |     |                |        |        |        |                                                  |

ANGOLO DI ATTRITO  $\phi = 26^{\circ}18'$  COESIONE c = 0.17 Kq/cmq

#### DIAGRAMMA DI ROTTURA



COMMITTENIE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : MASSERIA MACINA - GIFFUNI

Sondaquio : SI Campione N. C2 Quota da 8.00 a 8.50

Campione : \*indisturbato disturbato rimaneggiato

#### PROVA EDOMETRICA

|   | CARATTERISTICHE INIZIAL:        | I DE   | =  _ | PROVINO        | DIMENSION | II I     | EL PRO | DMINC | 1 |
|---|---------------------------------|--------|------|----------------|-----------|----------|--------|-------|---|
|   | Peso specifico dei grani        | ſα     | ===  | 2.706          |           |          |        |       | - |
| Í | <br> Peso dell'unita' di volume | Γ      | =    | g/cmc<br>1.893 |           |          |        |       | 1 |
| i | Contenuto in acqua              | l.i.s  |      | a/cmc<br>30.42 | AREA      | A≔       | 20.00  | cma   | 1 |
| ŧ |                                 | A-31 1 |      | 17             | ALTEZZA   | h-1::::: | 20.00  | mm    | : |
| j | Indice dei vuoti                | 뜯      | :==  | 0.867          | INT. CICL | Ι.       | 18-24  | h     | 1 |
|   | Grado di saturazione            | Sr     | ==:  | 95.64          |           |          |        |       | : |

(ho=1.070) (h-ho= K = .9290) (L=cedimento del provino=0.159)

| pressione                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                      | icedimento | indice<br>dei | modulo<br>di compr. | coefficiente                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  |  |  |  |  |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|------------|---------------|---------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--|--|--|--|
| proof of these manifestation of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of the State of |            | vuoti         | 1                   | di permeab di consolid                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                        |  |  |  |  |
| σ∨                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                             | Ĺ.         | (2)           | £ /                 |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| Kg/cm²                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         | mm         | en            | Ka/cm²              |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            | .867          |                     |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| 0.125                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.0125     | .8553         | 19.86               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| See A. alexal                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  | Unulad     | .0000         | 15.11               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| 0.250                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.0288     | .8401         |                     |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| 0.500                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.0480     | .8221         | 25,40               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |               | 60.10               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| 1.000                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.0641     | .8071         | 120.7               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| Section 1965                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                   | u.0800     | · 7923        |                     | :<br>-                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                        |  |  |  |  |
| 4.000                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.0992     | .7743         | 1.779               | in a constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant of the constant |  |  |  |  |
|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |               | ļ 332.3             |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| 8.000                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.1218     | .7532         | 455.9               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| io.00                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.1300     | .7456         |                     |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
| 16.00                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.1488     | . 7280        | 590.6               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |  |  |  |  |
|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |               | 694.3               | SE DEI GE                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     |  |  |  |  |
| 20.00                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | 0.1594     | .7181         |                     | dr geol.                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                      |  |  |  |  |

cofciciente di consolidazione = Cc = 0.06



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : COLONNA-SERRONI - GIFFONI

Sondaggio: S1 Campione N. C1 Quota da 2.50 a 3.00

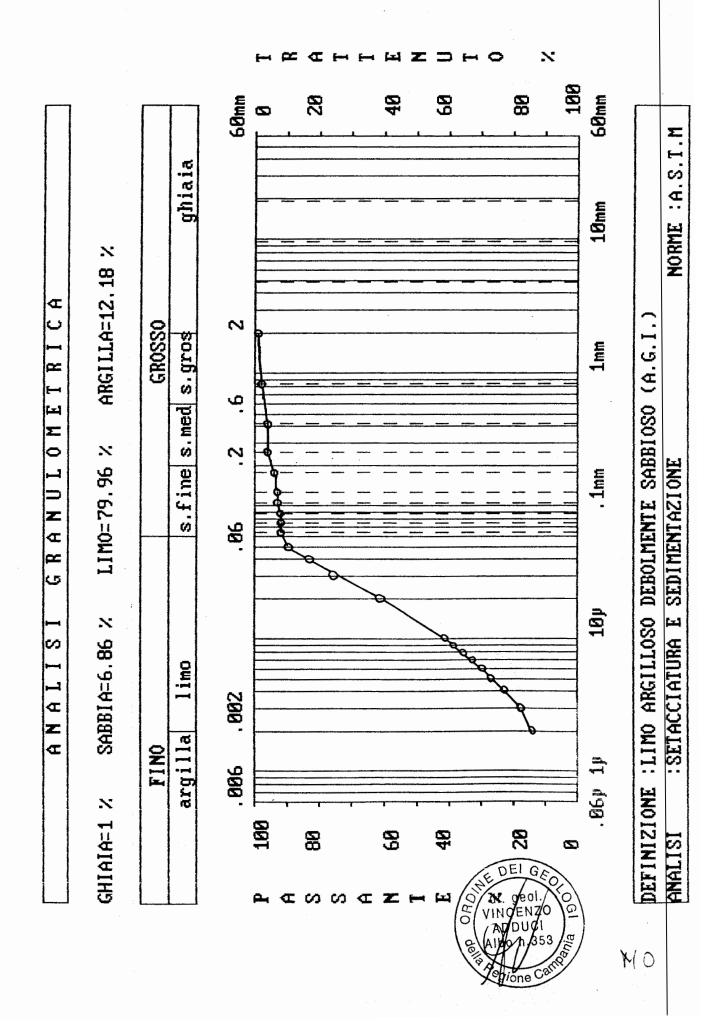
Campione: •indisturbato disturbato rimaneggiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | ra =        | 2.690 | a/cmc |
|----------------------------|-------------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | r =         | 1.786 | a/cmc |
| Contenuto in acqua         | Wn =        | 40.13 | 7.    |
| Peso secco                 | Γs =        | 1.274 | a/cmc |
| Indice dei vuoti           | e =         | 1.110 |       |
| Porosita'                  | <b>n</b> =- | 52.62 | %     |
| Grado di saturazione       | Sr =        | 97.20 | %     |

OSSERVAZIONI :





COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : COLONNA-SERRONI - GIFFONI

Campione N. Ci Quota da 2.50 a 3.00

C21\_L1

Sondaggio : S1

Campione : •indisturbato

disturbato

rimaneggiato

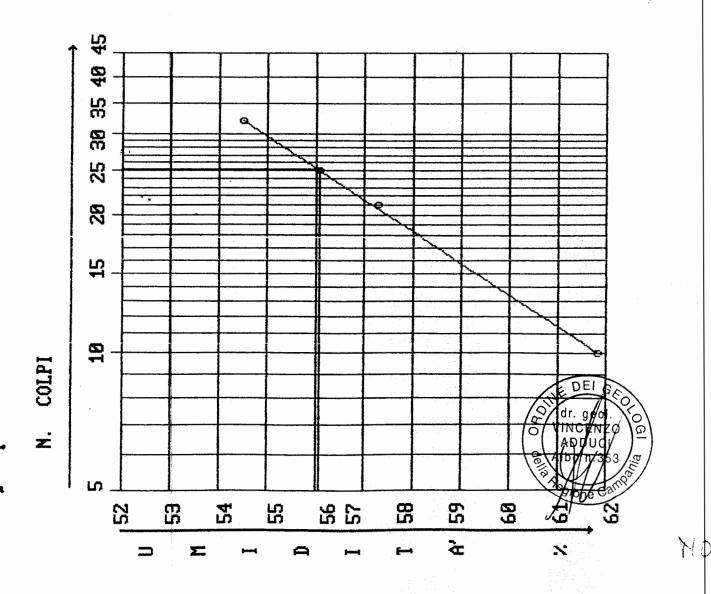
#### LIMITI DI ATTERBERG

| NUMERO COLPI         | h l    | 32     | []     | 1.0    | T T | T     |       |
|----------------------|--------|--------|--------|--------|-----|-------|-------|
| •                    |        | 1      | 21     | 10     |     | 1     | }     |
| RECIPIENTE           |        | A4     | A5     | A3     |     | 1     |       |
| P.LORDO CAMPIONE umi |        |        | 23.98  | 20.42  | 1   | 18.66 | 18.40 |
| P.LORDO CAMPIONE sec | co gr. | 18.08  | 18.37  | 15.80  | [   | 15.80 | 15.78 |
| PESO ACQUA           | qr.    | 5.19   | 5.61   | 4.62   |     | 2.86  | 2.62  |
| TARA RECIPIENTE      | ar.    | 8.56   | 8.58   | 8.33   |     | 8.56  | 8.58  |
| PESO NETTO SECCO     | qr.    | 9.52   | 9.79   | 7.47   |     | 7.23  | 7.2   |
| UMIDITA'             | 7.     | 54.516 | 57.303 | 61.847 | 1   |       | ĺ     |
|                      |        |        |        |        |     |       |       |

LIMITE LIQUIDO =56.06 %
INDICE DI PLASTICITA' =18.09 %

LIMITE PLASTICO =37.97 %
INDICE DI CONSISTENZA = 0.88 %

|   | fluido<br>plastio |    |     |    | plasti | ico | solido<br>plastico |               | solida |
|---|-------------------|----|-----|----|--------|-----|--------------------|---------------|--------|
| Ĺ | o<br>L.           | φ. | .25 | 0. | .50    | 0.  | .75<br>L           | 1.00<br>.P. t | .R.    |



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : COLONNA-SERRONI - GIFFONI

Sondaggio: S1 Campione N. C1 Quota da 2.50 a 3.00

Campione: •indisturbato disturbato rimaneggiato

Kq/cmc

#### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

| F | ROVINO(A=36cmg 2h=32 V=115cmc | Ν°          | 1      | 2      | 3      | 4      |  |
|---|-------------------------------|-------------|--------|--------|--------|--------|--|
|   | PRESSIONE VERTICALE           | kq/cmq      | 1.0000 | 2.0000 | 3.0000 |        |  |
|   | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE       | t           | h      | 24 h   | 24 h   | 24 h   |  |
|   | CEDIMENTO FINALE              | 8h          | mm     | 0.1106 | 0.1194 | 0.1318 |  |
|   |                               |             |        |        |        |        |  |
|   | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE    | т           | kg/cmg | 0.2918 | 0.5837 | 0.8755 |  |
|   | DEFORMAZIONE TRASVERSALE      | 8 <b>tf</b> | mm     | 0.0512 | 0.0567 | 0.0608 |  |
|   | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE     | ٧d          | mm/min | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 |  |
|   | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE   | Wi          | 7.     | 40.13  | 40.13  | 40.13  |  |
|   | CONTENUTO IN ACQUA FINALE     | Wf          | %.     |        |        |        |  |
|   |                               |             |        |        |        |        |  |

ANGOLO DI ATTRITO  $\Phi = 16^{\circ}16'$ CDESIDNE c = 0.00

DIAGRAMMA DI ROTTURA PRESSIONE VERTICALE 7Kq/cmc O 1 4 Ć Kg/cmq sollecitazione tangenziale

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : COLONNA-SERRONI - GIFFONI

Sondaggio: S2 Campione N. C1 Quota da 3.50 a 4.00

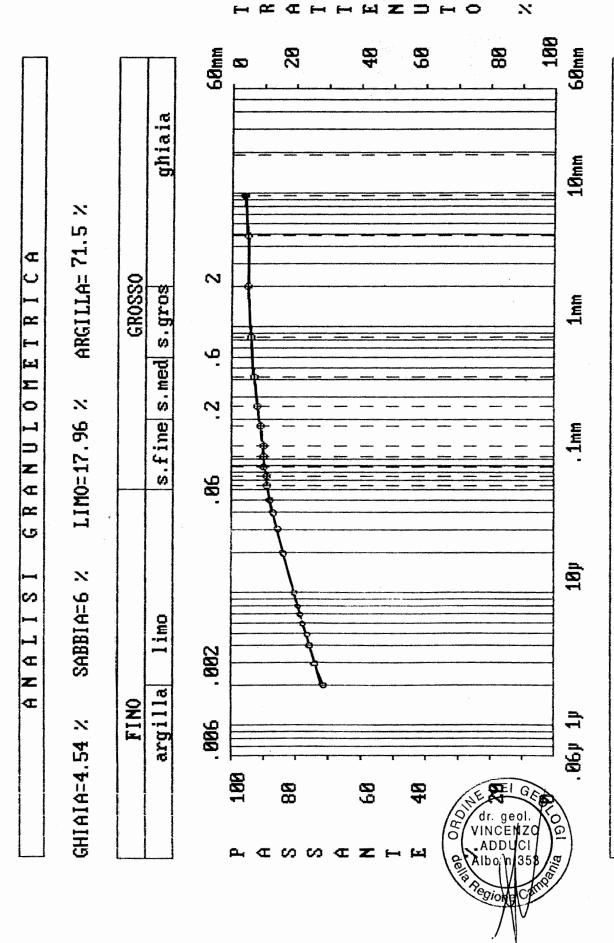
Campione : •indisturbato disturbato rimaneggiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | ra =       | 2.712 | d/cmc |
|----------------------------|------------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | L =        | 2.088 | q/cmc |
| Contenuto in acqua         | Wn =       | 15.61 | *     |
| Peso secco                 | Ts =       | 1.806 | q/cmc |
| Indice dei vuoti           | <b>e</b> = | 0.501 |       |
| Porosita'                  | n =        | 33.40 | *     |
| Grado di saturazione       | Sr =       | 84.40 | *     |

OSSERVAZIONI :





NORME : A.S. T.M DEFINIZIONE : ARGILLA LIMOSA DEB. SABBIOSA CON CIOTIOLETTI MARNOSI :SETACCIATURA E SEDIMENIAZIONE ANAL IST

NI

C221 TT

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : COLONNA-SERRONI - GIFFONI

Sondaggio : S2 Campione N. C1 Quota da 3.50 a 4.00

Campione : •indisturbato disturbato rimaneggiato

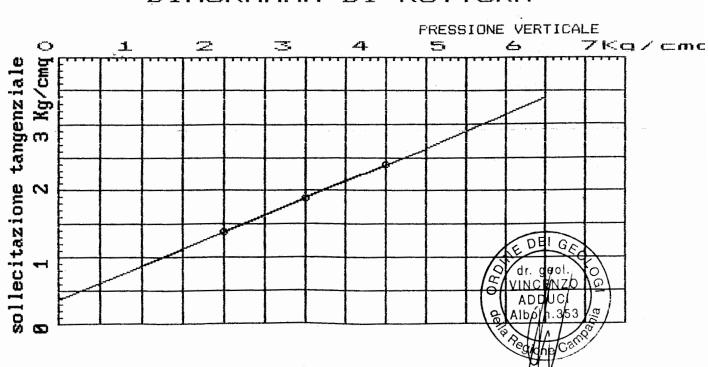
### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

| P  | ROVINO(A=36cmg 2h=32 V=115cm | c)  | N°     | 1      | 2      | 3      | 4                                       |
|----|------------------------------|-----|--------|--------|--------|--------|-----------------------------------------|
| C  | PRESSIONE VERTICALE          | (ī  | kg/cmg | 2.0000 | 3.0000 | 4.0000 | A                                       |
| NS | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE      | t   | h      | 24 h   | 24 h   | 24 h   |                                         |
| 0  | CEDIMENTO FINALE             | 8h  | ጠጠ     | 0.0898 | 0.0916 | 0.0967 |                                         |
| 1- |                              |     |        |        |        |        |                                         |
|    | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE   | τ   | kq/cmq | 1.3794 | 1.8890 | 2.3926 |                                         |
| R  | DEFORMAZIONE TRASVERSALE     | 8tf | mm     | 0.0902 | 0.0916 | 0.0958 | *************************************** |
| T  | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE    | ٧d  | mm/min | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 | man of the same                         |
| UR | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE  | Wi  | %      | 15.61  | 15.61  | 15.61  |                                         |
| 1  | CONTENUTO IN ACQUA FINALE    | Wf  | %      |        |        |        |                                         |
|    |                              |     |        |        |        |        |                                         |

ANGOLO DI ATTRITO  $\Phi = 26°52'$ 

COESIONE c = 0.36 Kg/cmc

### DIAGRAMMA DI ROTTURA



dossier:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : COLONNA-SERRONI - GIFFONI

Sondaggio: S2 Campione N. C2 Quota da 5.50 a 5.90

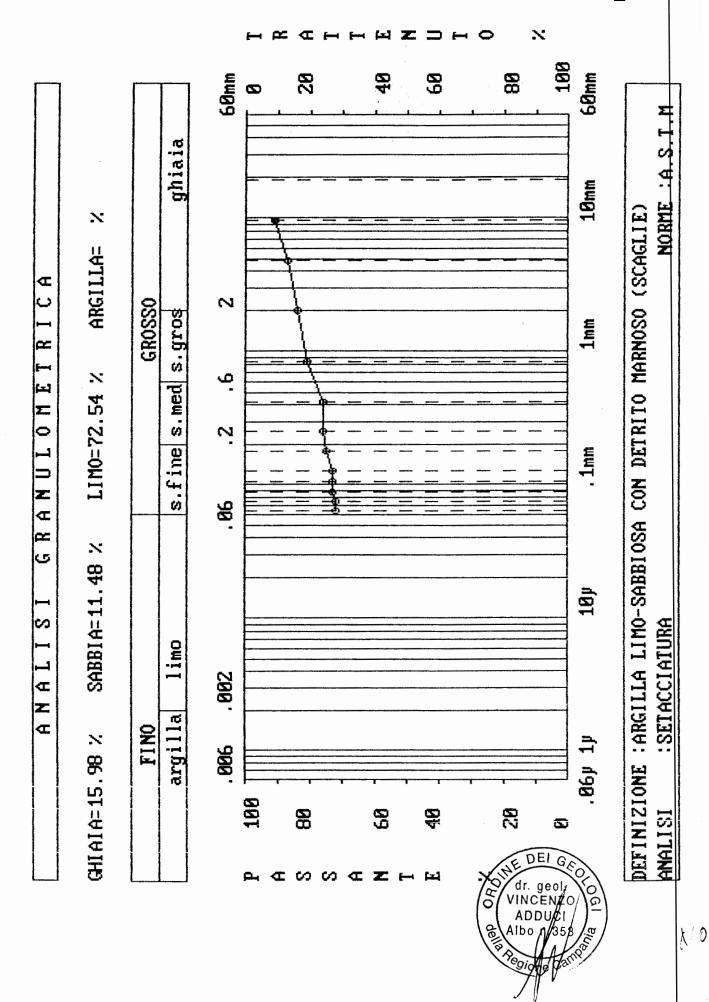
Campione: •indisturbato disturbato rimaneggiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | $\Gamma q =$ | 2.710 | a/chc |
|----------------------------|--------------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | Г =          | 2.024 | a/cmc |
| Contenuto in acqua         | Wn =         | 10.54 | %     |
| Peso secco                 | Γs =         | 1.831 | a/cmc |
| Indice dei vuoti           | e =          | 0.480 |       |
| Porosita'                  | n =          | 32.43 | %.    |
| Grado di saturazione       | Sr =         | 59.50 | 74    |



OSSERVAZIONI :



dossier:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : COLONNA-SERRONI - GIFFONI

Sondaggio: S2 Campione N. C2 Quota da 5.50 a 5.90

Campione: •indisturbato disturbato rimaneggiato

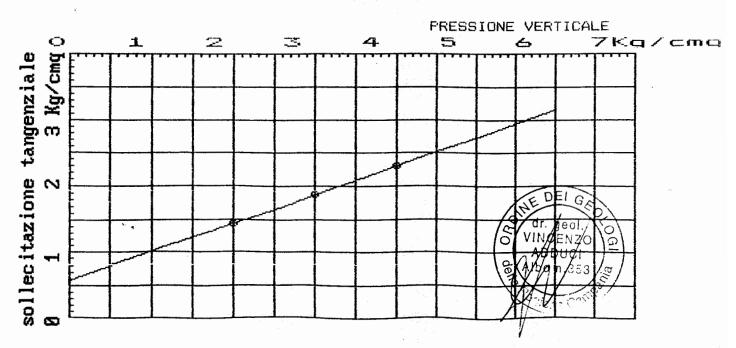
### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

| F | ROVINO(A=36cmg 2h=32 V=115cm | <b>c)</b> | N°             | 1      | 2      | 3      | 4                                  |
|---|------------------------------|-----------|----------------|--------|--------|--------|------------------------------------|
| C | PRESSIONE VERTICALE          | σ         | kq/cmq         | 2.0000 | 3.0000 | 4.0000 |                                    |
| 1 | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE      | t         | h              | 24 h   | 24 h   | 24 h   |                                    |
| ł | CEDIMENTO FINALE             | 8h        | <del>ጠ</del> ጠ | 0.0688 | 0.0756 | 0.0808 |                                    |
| - |                              |           |                |        |        |        |                                    |
|   | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE   | T         | kq/cmq         | 1.4380 | 1.8700 | 2.3008 |                                    |
| R | DEFORMAZIONE TRASVERSALE     | 8tf       | mm             | 0.1052 | 0.1094 | 0.1082 |                                    |
| T | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE    | Λq        | mm/min         | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 |                                    |
| U | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE  | Wi        | %              | 10.54  | 10.54  | 10.54  |                                    |
| A | CONTENUTO IN ACQUA FINALE    | Wf        | %              |        |        |        | ten surredu tudar til de sert ma v |
|   |                              |           |                |        |        |        |                                    |

ANGOLO DI ATTRITO  $\Phi = 23^{\circ}20'$ 

COESIONE c = 0.57 Kg/cmg

### DIAGRAMMA DI ROTTURA



dossiens

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : TOFFOLA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio : Si Campione N. Cl Quota da 2.00 a 2.40

Campione : \*indisturbato disturbato

rimaneoqiato

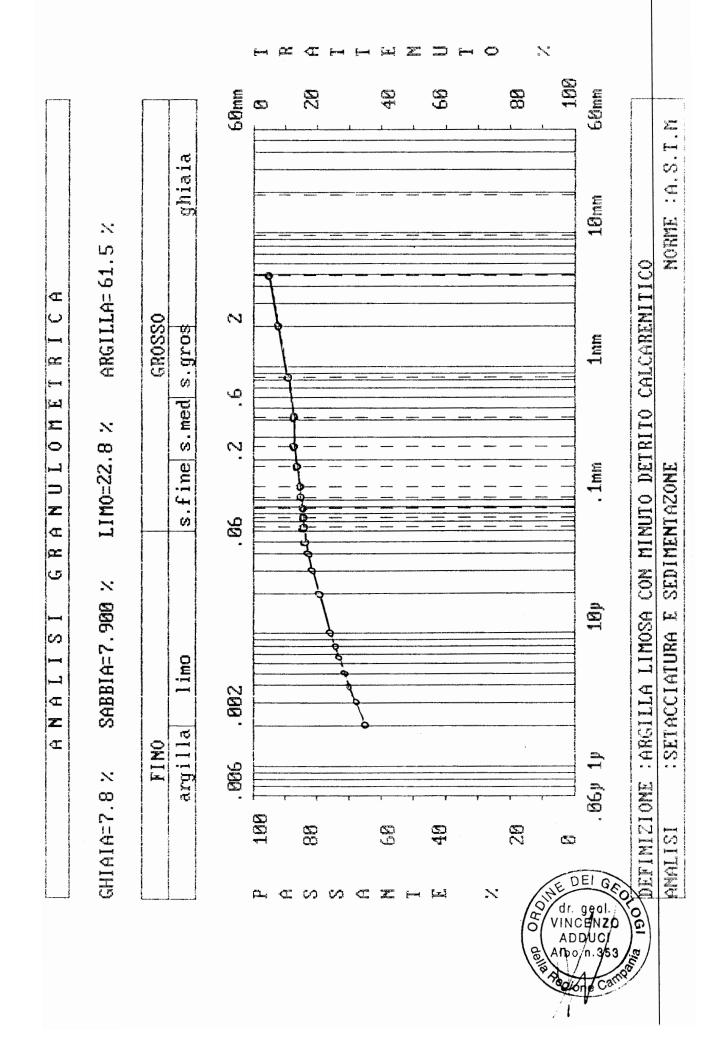
# CARATTERISTICHE GENERALI net come some

| Peso specifico dei grani   | T'ci ==  | 2.706         | g/cn/c   |
|----------------------------|----------|---------------|----------|
| Peso dell'unita' di volume | I, :=    | 2.067         | a/cm=    |
| Contenuto in acqua         | Wn ≕     | 21.64         | %        |
| Peso secco                 | Ts =     | 1.699         | u/cmc    |
| Indice dei vuoti           | <u> </u> | 0.592         |          |
| Porosita'                  | n =      | 37.20         | %        |
| Grado di saturazione       | 8r =     | <b>78.</b> 84 | 97<br>78 |

#### OSSERVAZIONI :

ARGILLA LIMOSA DI COLORE MARRONE E CON DIFFUSE VENATURE AZZURRINE. CONSISTENTE, NELLA MASSA ARGILLOSA SI RINVEN-GONO NUMEROSI E MINUTI CLASTI CALCARENITICI.





dossie:::

COMMITTERTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA : TOPFOLA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio: Si Campione N. Ci Gueta da 2.00 a 2.50

Campione : \*indisturbato disturbato rimaneociato

### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

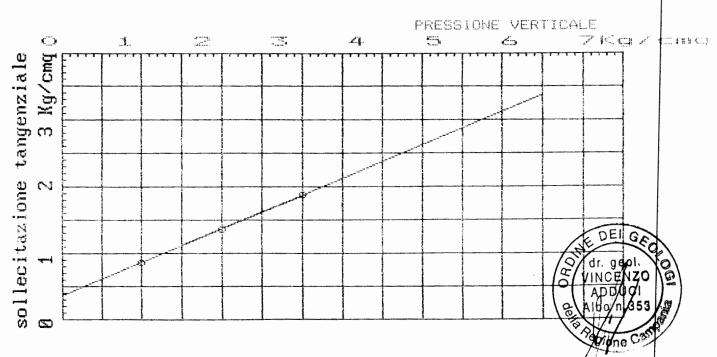
| FH | ROVINO(A=36cmg 2h=32 V=115cm      | = ) | M.     | 1      | 2           | 3          | + |
|----|-----------------------------------|-----|--------|--------|-------------|------------|---|
| C  | PRESSIONE VERTICALE               | Cr  | kg/cmq | 1.0000 | 2.0000      | 3.0000     |   |
| NS | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE           | t   | h      | 24 h   | 24 h        | 24 h       |   |
| 0  | CEDIMENTO FINALE                  | 8h  | mm     | 0.0338 | 0,0397      | 0.0425     |   |
|    |                                   |     |        |        | 4 75/ (7) / | 4 (377/3/3 |   |
|    | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE        | T   | kg/cmq | 0.8645 | 1.3686      | 1.3728     |   |
| R  | DEFORMAZIONE TRASVERSALE          | Stf | em –   | 0.0972 | 0.1004      | 0.1082     |   |
|    | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE         | ٧d  | mm/min | 0.0003 | 0.0008      | 0.0008     |   |
| Ů. | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE       | Wi. | 7,     | 21.64  | 21.64       | 21.64      |   |
| là | CONTENUTO IN ACQUA FIN <b>ALE</b> | Wf  | %.     |        |             |            |   |
|    |                                   |     |        |        |             |            |   |

ANGOLO DI ATTRITO  $\Phi = 26^{\circ}45^{\circ}$ 

COESIONE c = 0.36

Kd/cmg

### DIAGRAMMA DI ROTTURA



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZE

LOCALITA: : TOPPOLA - SIFFONI S.C. -

Sondaggio : SI Campione N. Cl Guota da 2.00 a 2.50

Campione: •indisturbato disturbato rimaneggiato

### FROVA EDONETELOS

CARATTERISTICHE INIZIALI DEL PROVINO DIMENSIONI DEL PROVIN

Feso specifico dei grani - Po = 2.706

o/cmc

|Peso dell'unita' di volume  $\Gamma = 2.067$ 

AREA A= 20.00 cma

Wn = 21.64|Contenuto in acqua

ALTEZZA h= 20.00 mm

|Indice dei vuoti

e = 0.592

INT. CICLI 24-36 h

(ho=1.255) (h-ho=K=.7442) (L=cedimento del provino=0.286)

| oressione         | cedimento   | indice<br>dei | modulo<br>di compr. | coeffi     | ciente      |
|-------------------|-------------|---------------|---------------------|------------|-------------|
| ,                 |             | vuoti         | 1                   | di permeab | di consolia |
| αV                | L.          | (             | E- /                |            |             |
| Kg/cm²            | n)m         | ,=.           | Kg/cm²              |            |             |
|                   |             | .592          |                     |            |             |
| 0.125             | 0,000       | .592          |                     |            |             |
| ر من منه رست ر در |             |               | 51.93               |            |             |
| 0.250             | 0.0048      | .5881         | 37,23               |            |             |
| 0.500             | 0.0181      | . 5775        |                     |            |             |
| d anatomia        | 0.0000      | pe pe mi      | 32.73               |            |             |
| 1.000             | 0.0479      | .5538         | 41.97               |            |             |
| 2.000             | 0.0933      | .5177         |                     |            |             |
| 4 6555            |             | g my en my    | 70.32               |            |             |
| 4.000             | 0.1460      | .4757         | 121.6               |            |             |
| 8.000             | 0.2050      | .4287         |                     |            |             |
| 10.00             | 0.2225      | 4 4 7 7       | 203.0               |            |             |
| 2. N. 11 N. 12.2  | We shahahad | .4148         | ;<br>; :40.1        |            |             |
| 16.00             | 0.2558      | .3803         |                     |            |             |
| 20.00             | 0.2865      | 20 V. 13.1403 | 330.9               |            |             |
| action of the     |             | . 5658        | 1                   |            |             |
|                   |             |               |                     |            |             |

cofficiente di consolidazione = Cc = 0.14



dossien:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : TOPFOLA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio : S2 | Campione N. C1 | Quota da 8.00 | a | \$.30

Campione: •indisturbato disturbato rimanecciato

# CARATTERISTICHE GENERALI

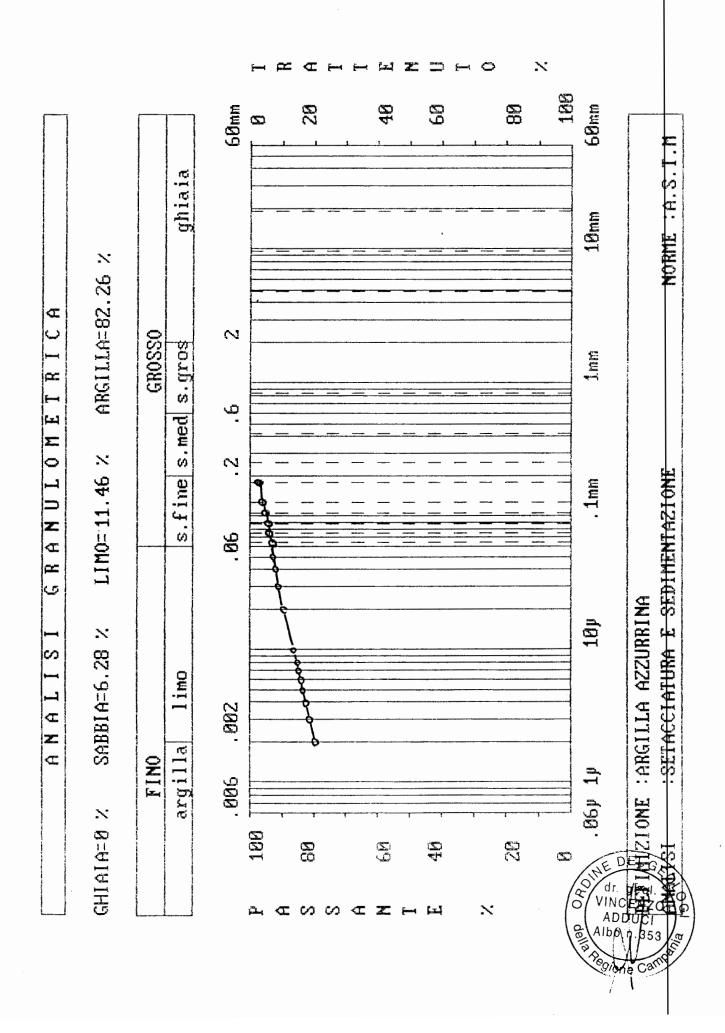
# DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | fg =       | 2.714 | a/cmc |
|----------------------------|------------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | T ==       | 2.085 | g/cmc |
| Contenuto in acqua         | ₩n =       | 13.06 | %     |
| Peso secco                 | Ts =       | 1.844 | g/cmc |
| Indice dei vuoti           | @ <b>=</b> | 0.471 |       |
| Porosita <sup>*</sup>      | n =        | 32.05 | %     |
| Grado di saturazione       | Sr =       | 75.14 | %     |

#### OSSERVAZIONI :

ARGILLA AZZURRA CONSISTENTE E CON DIFFUSE CHIAZZATURE BIANCASTRE.





COMMITTEE COUNTY BERGIO MIGLIOZZI

LOCALITY : TOUTGLA - GIFFONE S.C. -

Sondangio : 52 - Campione H. C.L. Guota de 8.00 e . . .

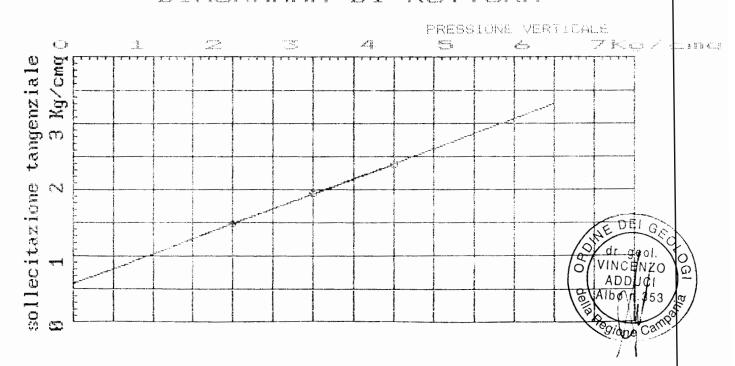
Campione . \*indisturbato disturbato rimaneddisto

### PROPODI TAGE 10 DIRECTO

| F        | ROVINO(A=36cm) An=32 V=115cm | )         | N      | 1      |                        | 5         | , ] |
|----------|------------------------------|-----------|--------|--------|------------------------|-----------|-----|
|          | PRESSIONE VEH COALE          | gr        | KG/cmo | 2,0000 | 3.000                  | 4.0000    |     |
| 1        | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE      | <u>(:</u> |        | 24 h   | will in                | 24 1      |     |
|          | DEDIMENTO TE VE              | 8h        | 1:11/: | 0.0266 |                        |           |     |
|          |                              |           |        |        |                        |           |     |
|          | SOLLECITAZIO : TANSENZIALE   | ·ĭ        | ka/cmg | 1.4834 | 1.75.                  | Parassier |     |
| lR<br>In | DEFORMAZIONE RASVERSALE      | 8 t f     | 0)(0)  | 0.0666 | CLOSS                  | nvener    |     |
|          | VELOCITA: D: / EFORMAZIONE   | ٧d        | mm/min | 0.0006 | 0.000./                | G.QWW     |     |
|          | CONTENUTO IN FUGUA INIZIALE  | Wi.       | 7.     | 13.06  | 13.06                  | 136       |     |
|          | CONTENUTO IN ACGUA FINALE    | WF        | γ,     |        |                        |           |     |
|          |                              |           |        |        | - Marian Marian Marian |           |     |

| 1        |    |      |      |         |    |        | 1 |          |     |       |       |      |           |
|----------|----|------|------|---------|----|--------|---|----------|-----|-------|-------|------|-----------|
| I ANGOLO | DT | ATTE | 7.70 | (₹) ±±± | 24 | * 18 * |   | COESIONE | (** | 385 4 | u, 58 | 10.4 | 7 II.0104 |
| 1        |    |      |      |         |    |        | ì |          |     |       |       |      |           |
| 1        |    |      |      |         |    |        | i |          |     |       |       |      |           |

### DIAGRAMMA DI ROTTURA



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA: : TOPPOLA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio : S2 Campione N. Ci Quota da 8.00 a 8.00

Campione : \*indisturbato discurbato rimaneggiato

### PROVA EDOMETRICA

CARATTERISTICHE INIZIALI DEL PROVINO DIMENSIONI DEL PROVINO iPeso specifico dei granı - Eg = 2.714 |Peso dell'unita' di volume  $\Gamma = 2.085$ g/cmc AREA A= 20.00 cmg ; |Contenuto in acqua' Wn = 13.06 ALTEZZA h= 20.00 mm e = 0.47i INT. CICLI 24-36 h (Indice dei vuoti Grado di saturazione Sr = 75.14

(ho= 1.358) (h-ho= K = .6411) (L=cedimento del provino=0.238)

| nerasa a i menas | cedimento | indice<br>dei | modulo<br>di compr. | coefficiente           |
|------------------|-----------|---------------|---------------------|------------------------|
|                  |           | vuoti         | 1                   | di permeab di consolic |
| σ∨               | L.        | 63            | le:                 |                        |
| Kg/cm²           | mm        |               | Kg/cm²              |                        |
|                  |           | 471           |                     |                        |
| 0.125            | 0,0000    | .471          |                     |                        |
| 0.250            | 0,0042    | .4679         | 59.36               |                        |
|                  |           |               | 65.36               |                        |
| 0.500            | 0.0118    | .4623         | 53.79               |                        |
| 1.000            | 0.0301    | .4488         |                     |                        |
| 2,000            | 0.0698    | .4196         | 48.59               |                        |
|                  |           |               | 82.78               |                        |
| 4.000            | 0.1152    | .3862         | 147.9               |                        |
| 8.000            | 0.1648    | .3497         |                     |                        |
| 10.00            | 0.1796    | .3388         | 245.8               |                        |
| 2 /              |           |               | 264.1               |                        |
| 16.00            | 0.2200    | .3091         | 374,4               |                        |
| 20,00            | 0.2388    | .2752         |                     | S dr geol              |

cofficiente di consolidazione = Cc = 0.11

VINCENZO ADDUC

dossier:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

C26\_L1

LOCALITA' : TOPPOLA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio: S1 Campione N. C1 Quota da 9.20 a 9.60

Campione : ■indisturbato disturbato rimaneggiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | Γg =         | 2.702 | g/cmc      |
|----------------------------|--------------|-------|------------|
| Peso dell'unita' di volume | г =          | 2.097 | g/cmc      |
| Contenuto in acqua         | Wn =         | 13.58 | <b>%</b> . |
| Peso secco                 | <b>Г</b> s = | 1.846 | g/cmc      |
| Indice dei vuoti           | e =          | 0.462 |            |
| Porosita'                  | n =          | 31.67 | *          |
| Grado di saturazione       | Sr =         | 79.19 | *          |

OSSERVAZIONI :

| CHIPID=4.00 × SABBID=6.359                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                    | r<br>f            | ZS'S=OHIT                                               | AHCILT.                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                        | ARGILLA-84.06 %                                                                                                |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------------|---------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| TIMO                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          |                   | иовинимовинициницинаманним принаманимовинимовинимовиним | 0.4040                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         |                                                                                                                | THE THE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAGE PASSAG |
| argila limo                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                   |                   | s.fine s.med                                            |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                | ghiaia                                                                                                         | THE THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF THE PROPER |
| ZAD. GAB.                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     |                   |                                                         | <b>5</b>                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       |                                                                                                                |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |
| dr. geol.  VINCENZO ADDUCI ADDUCI AIDOVI.353  Sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The sylvane Centre  The |                   |                                                         |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |                                                                                                                |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |
| indiadaalaaniaaniaaniaaniaaniaaniaaniaaniaania                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |                   | ikansikkalalakilingi<br>, II. II. III.                  | ndounds southed and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an announcement and an ann | komilionalaridaski kunomanaminikani mankanini<br>I. Eli 1911                                                   | terter a trade                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                 |
| DEFINIZIOME : ARGILLA AZZURRA                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                 | AMA DEB. SABBIOSA | SABBIOSA                                                | чарын на на на на на на на на на на на на на                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                   | инетинидения, пинантической переделительник политической переделительной переделительной переделительной перед | C26_                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |

dossier:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : TOPPOLA - GIFFONI S.C. -

C26\_L1

Sondaggio: S1 Campione N. C1 Quota da 9.20 a 9.60

Campione : ■indisturbato disturbato

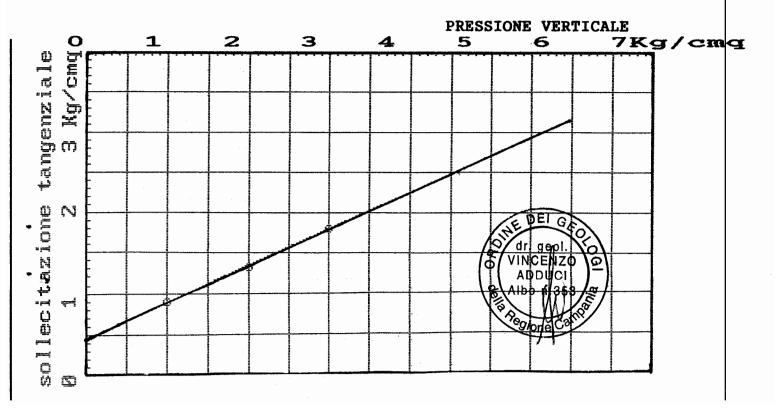
rimaneggiato

### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

| P      | ROVINO(A=36cmq 2h=32 V=115cm | c)  | N°     | 1      | 2      | 3      | 4 |  |
|--------|------------------------------|-----|--------|--------|--------|--------|---|--|
| CO     | PRESSIONE VERTICALE          | σ   | kg/cmq | 1.0000 | 2.0000 | 3.0000 |   |  |
| NS     | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE      | t   | h      | 24 h   | 24 h   | 24 h   |   |  |
| OL     | CEDIMENTO FINALE             | δh  | mm     | 0.0616 | 0.0802 | 0.1124 |   |  |
|        | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE   | τ   | kg/cmq | 0.8915 | 1.3140 | 1.7954 |   |  |
| R      | DEFORMAZIONE TRASVERSALE     | δtf | mm     | 0.0550 | 0.0564 | 0.0588 |   |  |
| T      | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE    | Vđ  | mm/min | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 |   |  |
| U<br>R | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE  | Wi  | 8      | 13.58  | 13.58  | 13.58  |   |  |
|        | CONTENUTO IN ACQUA FINALE    | Wf  | 8      |        |        |        |   |  |
|        |                              |     |        |        |        |        |   |  |

ANGOLO DI ATTRITO  $\Phi = 24^{\circ}19'$ COESIONE c = 0.43Kg/cmq

### DIAGRAMMA DI ROTTURA



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : TOPPOLA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio : S1

Campione N. C1 Quota da 9.20 C26\_6160

Campione : ■indisturbato

disturbato

rimaneggiato

### PROVA EDOMETRICA

CARATTERISTICHE INIZIALI DEL PROVINO DIMENSIONI DEL PROVINO

Peso specifico dei grani  $\Gamma g = 2.702$ 

g/cmc

g/cmc

|Peso dell'unita' di volume  $\Gamma$  = 2.097

AREA

A=20.00 cmg

|Contenuto in acqua

Wn = 13.58

ALTEZZA h= 20.00 mm

Indice dei vuoti

e = 0.462

INT. CICLI 18-24 h

Grado di saturazione

Sr = 79.19

(ho= 1.366) (h-ho= K = .6336) (L=cedimento del provino=0.218)

| _         |           | indice       | modulo                  |    | coeffic                                 | cien | te                                    |
|-----------|-----------|--------------|-------------------------|----|-----------------------------------------|------|---------------------------------------|
| pressione | cedimento | dei<br>vuoti | di compr.<br>edometrica | di | permeab                                 | di   | consolid                              |
| σv        | L         | е            | E'                      |    |                                         |      |                                       |
| Kg/cm²    | mm        | -            | Kg/cm²                  |    |                                         |      |                                       |
|           |           | . 462        |                         |    |                                         |      |                                       |
| 0.1250    | 0.0155    | .4506        | 15.98                   |    |                                         |      | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |
| 0.2500    | 0.0262    | .4428        | 23.03                   |    |                                         |      |                                       |
|           |           |              | 40.14                   |    |                                         |      |                                       |
| 0.5000    | 0.0384    | .4338        | 61.11                   |    |                                         |      |                                       |
| 1.0000    | 0.0543    | .4222        | 83.86                   |    |                                         |      |                                       |
| 2.0000    | 0.0772    | . 4055       |                         |    |                                         |      |                                       |
| 4.0000    | 0.1070    | . 3836       | 126.8                   |    |                                         |      |                                       |
|           |           |              | 193.4                   |    |                                         |      |                                       |
| 8.0000    | 0.1453    | .3556        | 218.5                   |    | *************************************** |      |                                       |
| 10.000    | 0.1621    | .3433        | 290.8                   |    |                                         |      |                                       |
| 16.000    | 0.1992    | .3162        |                         |    |                                         |      |                                       |
| 20.000    | 0.2182    | .3023        | 374.6                   |    |                                         |      |                                       |

cofficiente di consolidazione = Cc = 0.08



dossier: C27\_L1

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

LOCALITA' : COLONNA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio: S1 Campione N. C1 Quota da 3.20 a 3.60

Campione : ■indisturbato disturbato rimaneggiato

# CARATTERISTICHE GENERALI DEL CAMPIONE

| Peso specifico dei grani   | rg = | 2.701 | g/cmc |
|----------------------------|------|-------|-------|
| Peso dell'unita' di volume | Γ =  | 2.102 | g/cmc |
| Contenuto in acqua         | Wn = | 11.74 | *     |
| Peso secco                 | Γs = | 1.881 | g/cmc |
| Indice dei vuoti           | e =  | 0.436 |       |
| Porosita'                  | n =  | 30.37 | *     |
| Grado di saturazione       | Sr = | 72.74 | *     |

OSSERVAZIONI :



THHMI

344

dossier:

COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

C27\_L1

LOCALITA' : COLONNA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio : S1

Campione N. C1 Quota da 3.20 a 3.60

Campione : ■indisturbato disturbato

rimaneggiato

# PROVA DI TAGLIO DIRETTO

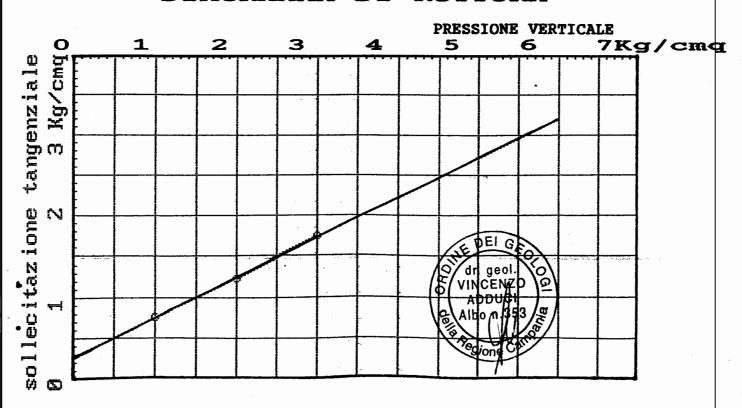
| P      | ROVINO(A=36cmq 2h=32 V=115cm | c)  | N°     | 1      | 2      | 3      | 4 |  |
|--------|------------------------------|-----|--------|--------|--------|--------|---|--|
| C      | PRESSIONE VERTICALE          | σ   | kg/cmq | 1.0000 | 2.0000 | 3.0000 |   |  |
| N<br>S | TEMPO DI CONSOLIDAZIONE      | t   | h      | 24 h   | 24 h   | 24 h   |   |  |
| 0<br>L | CEDIMENTO FINALE             | δh  | mm     | 0.0776 | 0.0810 | 0.0978 |   |  |
|        | SOLLECITAZIONE TANGENZIALE   | τ   | kg/cmq | 0.7514 | 1.2489 | 1.7308 |   |  |
| R      | DEFORMAZIONE TRASVERSALE     | δtf | mm     | 0.0680 | 0.0700 | 0.0714 |   |  |
| T      | VELOCITA' DI DEFORMAZIONE    | Vđ  | mm/min | 0.0008 | 0.0008 | 0.0008 |   |  |
| U<br>R | CONTENUTO IN ACQUA INIZIALE  | Wi  | *      | 11.74  | 11.74  | 11.74  | - |  |
| A      | CONTENUTO IN ACQUA FINALE    | Wf  | *      |        |        |        |   |  |
|        |                              |     |        |        |        |        |   |  |

ANGOLO DI ATTRITO  $\Phi = 26^{\circ}5'$ 

COESIONE c = 0.26

Kg/cmq

#### DIAGRAMMA DI ROTTURA



COMMITTENTE : DOTT. SERGIO MIGLIOZZI

C27\_L1

LOCALITA' : COLONNA - GIFFONI S.C. -

Sondaggio : S1

Campione N. C1 Quota da 3.20 a 3.60

Campione : ■indisturbato

disturbato

rimaneggiato

#### PROVA EDOMETRICA

CARATTERISTICHE INIZIALI DEL PROVINO DIMENSIONI DEL PROVINO

Peso specifico dei grani  $\Gamma g = 2.701$ 

g/cmc

|Peso dell'unita' di volume  $\Gamma$  = 2.102

g/cmc

AREA A=20.00 cmg

|Contenuto in acqua

Wn = 11.74

ALTEZZA h= 20.00 mm

Indice dei vuoti

e = 0.436

INT. CICLI 18-24 h

Grado di saturazione Sr = 72.74

(ho= 1.392) (h-ho= K = .6071) (L=cedimento del provino=0.157)

| •         | , ,       |               | •                |    | _                                      | •           |
|-----------|-----------|---------------|------------------|----|----------------------------------------|-------------|
| nressione | cedimento | indice<br>dei | modulo di compr. |    | coeffic                                | ciente      |
| pressione | Cedimento | vuoti         |                  | di | permeab                                | di consolid |
| σv        | L         | е             | Е'               |    |                                        |             |
| Kg/cm²    | mm        | -             | Kg/cm²           |    |                                        |             |
|           |           | .436          | 60.07            |    | · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·  |             |
| 0.1250    | 0.0040    | .4331         | 62.37            |    |                                        |             |
| 0.2500    | 0.0100    | .4288         | 41.46            |    |                                        |             |
| 0.5000    | 0.0220    | .4202         | 41.21            |    | <del></del>                            |             |
| 1.0000    | 0.0327    | .4125         | 91.93            |    |                                        |             |
| 2.0000    | 0.0470    | .4022         | 136.5            |    |                                        |             |
| 4.0000    | 0.0660    | .3886         | 203.5            |    |                                        | <del></del> |
| 8.0000    | 0.0954    | .3675         | 259.1            |    | ······································ |             |
| 10.000    | 0.1092    | .3575         | 274.0            |    |                                        |             |
| 16.000    |           | .3361         | 373.4            |    |                                        |             |
|           | 0.1391    |               | 394.0            |    |                                        |             |
| 20.000    | 0.1578    | .3227         |                  |    |                                        |             |

cofficiente di consolidazione = Cc = 0.05





# Ministero delle Infrastrutture – Concessione Settore A e C Decreto n° 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



Richiedente:

VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.l.

Proprietario:

**COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)** 

Accettazione:

Data

SETTORE "A" 066-2012 16.01.2012

Oggetto:

Prove di iaboratorio

Cantiere:

Realizzazione asilo nido

Loc. Malche - GIFFONI SEI CASALI (SA)

TECNICO SPERIMENTATORE
OT.SSA GEOFT DA PALOMBA

VICE DIRETTORE LABORATORIO GEOTECNICO

PLP
Prospezioni Laboratorio Prove
del Geom. Domenico Rocco
& C. S.n.c.

Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3 info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

Laboratorio:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA)
Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110
Cell. 335 1011485 - 335 6587734 - 333 1947038
Numero Verde 800 04 05 06



### Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e C

#### Decreto n° 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



# Grandezze indici

Raccomandazioni UNI 19013 - ASTM D 2937 - ASTM D2216

DOC PP 7.10/11 - ED 01/05

Settore "A"

066-2012 Accettazione n. del 16.01.2012

Data: 25.01.2012

Prot.Terre: 096- 2012

Richiedente:

VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.I.

Proprietario:

**COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)** 

Cantiere:

Realizzazione asilo nido

Loc. Malche - GIFFONI SEI CASALI (SA)

### Identificativo campione

| Sondaggio          | Campione        | Profondità mt pc | Tipo campione |
|--------------------|-----------------|------------------|---------------|
| \$1                | C1              | 3.00 - 3.50 m    | Indisturbato  |
| Data prelievo:     | <del>88</del> 6 |                  |               |
| Classe di Qualità: | Q5              |                  |               |

# Espressione dei risultati

|    | Grandezze rilevate in laboratorio       | Vo    | lori       | Unita di | Valori medi |  |
|----|-----------------------------------------|-------|------------|----------|-------------|--|
|    | Grandezze inevale in laboratorio        |       | <b>2</b> ° | misura   | valon mea   |  |
| Gn | Peso volume naturale (ASTM D 2216)      | 1.73  | 1.74       | gr/cmc   | 1.74        |  |
| G  | Peso specifico dei granuli (UNI 10013)  | 2.69  | 2.68       | gr/cmc   | 2.69        |  |
| w  | Contenuto di acqua naturale (ASTM 2937) | 23.98 | 25.04      | %        | 24.51       |  |

### Grandezze derivate analiticamente

| Gd | Peso volume secco    | 1.40  | 1.39  | gr/cmc | 1.39  |
|----|----------------------|-------|-------|--------|-------|
| P  | Porosità             | 48.13 | 48.08 | %      | 48.10 |
| е  | Indice dei vuoti     | 0.93  | 0.93  |        | 0.93  |
| S  | Grado di saturazione | 69.53 | 72.48 | %      | 71.00 |
| Gs | Peso volume saturo   | 1.88  | 1.87  | gr/cmc | 1.87  |
| G' | Peso volume sommerso | 0.88  | 0.87  | gr/cmc | 0.87  |

Tecnico Sperimentatore

Sede Legale:

Prospezioni Laboratorio Prove

del Geom. Domenico Rocco

& C. S.n.c.

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARON \$3 Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410

R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3

info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

3. / C.Laboratorio: Loc/Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110 Cell. 335 1011485 - 335 6587734 - 333 1947038 Numero Verde 800 04 05 06

Laboratorio Geotecnico tonio LORIA

AZIENDA CON SISTEMA DI QUALITÀ CERTIFICATO SECONDO LA NORMA UNI EN ISO 9001:00



# Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e C

#### Decreto n° 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



# Prova di Taglio diretto

DOC PP 7.10/6 - ED 01/05

Settore "A"

Accettazione n. 066-2012

16.01.2012

Prot.Terre:

096-2012

Data:

25.01.2012

Richiedente:

VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.I.

Proprietario:

COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)

Cantlere:

Realizzazione aslio nido

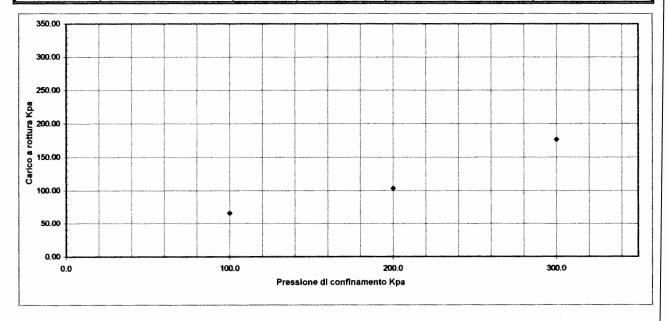
Loc. Maiche - GIFFONI SEI CASALI - (SA)

| SONDAGGIO | CAMPIONE | PROFONDITA'   | TIPO CAMPIONE | CLASSE QUALITA' |
|-----------|----------|---------------|---------------|-----------------|
| \$1       | C1       | 3.00 - 3.50 m | Indisturbato  | Q5              |

| TIPO DI PROVA      | Consolidata drenata |
|--------------------|---------------------|
| VELOCITA' DI PROVA | 10 Micron           |

#### Parametri meccanici a rottura

|           | Pressione di consolid. | Unita di<br>misura | Consolidazione<br>(ore) | Pressione di rottura | Unita di misura |
|-----------|------------------------|--------------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| Provino 1 | 100.0                  | KPa                | 24.00                   | 66.03                | KPa             |
| Provino 2 | 200.0                  | KPa                | 24.00                   | 103.39               | KPa             |
| Provino 3 | 300.0                  | KPa                | 24.00                   | 176.24               | KPa             |



Tecnico Sperimentatore ssd Geolatea PALOMBA

Prospezioni Laboratorio Prove del Geom. Domenico Rocco & C. S.n.c.

Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARO Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3 info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

Laboratorio:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110 Cell. 335 1011485 - 335 6587734 - 333 1947038 Numero Verde 800 04 05 06

Vice Direttore Laboratorio Geotecnico Dr. Geol. Antonio-LORIA

#### GRUPPO DI PROVE DI TAGLIO DIRETTO 1/2

#### Dati cliente

Cliente : VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.l.

Indirizzo : /Cantiere:Realizzazione Asilo nido

Loc. Malche

Sito : - GIFFONI SEI CASALI - (SA)

Sondaggio : S1 Campione : C1

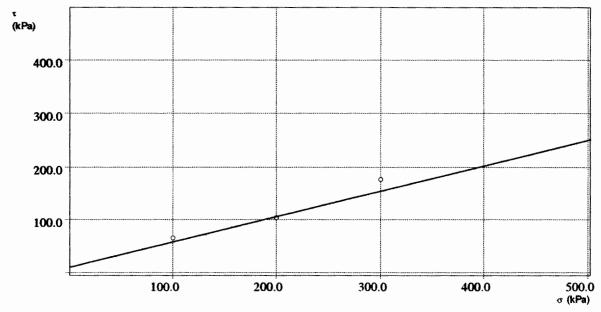
Profonditá : 3.00 - 3.50 m

### Caratteristiche dei provini

| Campione | H <sub>o</sub> | A <sub>o</sub> | Ϋ́D   | Ya    | M <sub>o</sub> | W <sub>r</sub> | S <sub>o</sub> | S,     |
|----------|----------------|----------------|-------|-------|----------------|----------------|----------------|--------|
|          | mm             | cm2            | g/cm3 | g/cm3 | 8              | 8              | ₽,             | €      |
| C1       | 30.500         | 36.000         | 1.744 | 1.404 | 24.179         | 23.109         | 71.070         | 68.679 |
| C1       | 30.500         | 36.000         | 1.740 | 1.405 | 23.806         | 22.134         | 70.076         | 67.138 |
| C1       | 30.500         | 36.000         | 1.736 | 1.394 | 24.526         | 22.325         | 71.002         | 69.554 |

#### Caratteristiche fasi consolidazione e rottura

| Campione | σ      | H      | ∆t     | τ <sub>r</sub> | S,    | v      |
|----------|--------|--------|--------|----------------|-------|--------|
|          | kPa    | mm     | ore    | kPa            | mm    | um/min |
| C1       | 100.00 | 30.340 | 10.000 | 66.036         | 2.024 | 10.000 |
| C1       | 200.00 | 30.069 | 10.000 | 103.39         | 3.059 | 10.000 |
| C1       | 300.00 | 29.459 | 10.000 | 176.24         | 3.029 | 10.000 |



#### Risultati

| Φ' | : | 25.63 | Gradi |      |  |
|----|---|-------|-------|------|--|
| c' | : | 8.69  | kPa   | <br> |  |



# Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e C Decreto n° 4951 del 04/06/2010

D.P.R. 246/93 - Circolare LL.PP. n° 349/STC del 16/12/99



# Prova Edometrica

(PP7.10/8 ED01/05)

SETTORE "A"

Richledente:

VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.I.

Proprietario:

**COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)** 

Cantiere:

Realizzazione asilo nido

Loc. Malche - GIFFONI SEI CASALI - (SA)

**Protocollo: 096-2012** 25.01.2012

Accettazione: 066-2012

Data: '16.01.2012

Identificativo campione

| Sondaggio | Campione | Profondità    | Classe di qualità |
|-----------|----------|---------------|-------------------|
| \$1       | C1       | 3.00 - 3.50 m | Q5                |

Caratteristiche geometriche del campione

|           | Diametro (mm ) Altezza (mm) |       | Sezione (cmq) |  |
|-----------|-----------------------------|-------|---------------|--|
|           | (mm)                        | (mm)  | (cmq)         |  |
| Provino 1 | 50.50                       | 20.00 | 20.02         |  |

# Parametri indici iniziali

|           | Peso volume<br>(gr/cmc) | Indice dei vuoti<br> |
|-----------|-------------------------|----------------------|
| Provino 1 | 1.74                    | 0.93                 |

Riferimento BS 1337

Tecnico sperimentatore

Prospezioni Laboratorio Prove del Geom. Domenico Rocco & C. S.n.c.

Sede Legale:

Sede Legale: Via Cutinelli, 121/C (Parco del Cilied 194081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 R.E.A. SA n. 232841 - P. IVA: 0288910 065 3

info@plpgroup.it - www.plpgroup.it

Vice Direttore Laboratorio Geotecnico Dr. Geol. An nio LORIA

Laboratorio:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978197 / 978110 Cell. 335 1011485 - 335 6587734 - 333 1947038 Numero Verde 800 04 05 06

# PROVA EDOMETRICA 1/4 Prova del \*\*\* ED0121



#### Dati cliente

Sito

Cliente : VI.GET. TRIVELLAZIONI S.r.l.
Indirizzo : /Cantiere:Realizzazione Asilo nido
Loc. Malche

: - GIFFONI SEI CASALI - (SA)

Sondaggio : S1 Campione : C1

Profonditá : 3.00 - 3.50 m

#### Caratteristiche fisiche

: \*\*\* Data prelievo Sezione provino : 20.000 cm2 Altezza iniziale : 20.000 mm Altezza finale : 18.809 mm NumTara 1 : 58.650 g Peso Tara 1 : Tara+p.umido inizial: 128.27 g Num Tara 2 : 2 Peso Tara 2 29.360 g Tara+p.umido finale: 97.160 g Tara+p.provino secco: 85.339 g Peso specifico grani: 2.690 g/cm3

Peso di volume iniziale : 1.740 g/cm3 Peso di volume finale : 1.802 g/cm3  $\gamma_{r}$ Peso di volume secco :
Contenuto d'acqua iniz. :
Contenuto d'acqua finale :
Saturazione :----1.399 g/cm3  $V_0$ 24.365 % 21.114 % W, Saturazione iniziale : 71.080 € S Saturazione finale 70.317 %  $S_{\mathbf{r}}$ Indice dei vuoti iniziali: 0.922  $\mathbf{e}_{\mathbf{0}}$ Indice dei vuoti finali : 0.807 e, Peso vol. secco finale : 1.488 g/cm3 Yat

| Passo | σ      | 3     | е     | М      | Cv    | K   |   | Metodo |
|-------|--------|-------|-------|--------|-------|-----|---|--------|
|       | kPa    | € do  |       | MPa    | cm2/s | m/s | 8 |        |
| 01    | 25.000 | 0.697 | 0.908 |        |       |     |   |        |
| 02    | 50.000 | 1.150 | 0.900 | 5.520  |       |     |   |        |
| 03    | 100.00 | 1.797 | 0.887 | 7.724  |       |     |   |        |
| 04    | 200.00 | 2.643 | 0.871 | 11.825 |       |     |   |        |
| 05    | 400.00 | 3.895 | 0.847 | 15.973 | l     |     |   |        |
| 06    | 800.00 | 5.942 | 0.807 | 19.541 |       |     |   |        |
| 07    | 200.00 | 5.850 | 0.809 |        |       |     |   |        |
| 08    | 25.000 | 5.750 | 0.811 |        |       |     |   |        |
| 1     |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       | l i    |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       | '      |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |
|       |        |       |       |        |       |     |   |        |

Sperimentatore
Sesso Geologia PALOMBA

Vice Direttore Laberatorio Geotecnico Dr. Geol. Apronio LORIA

Ministero delle Infrastrutture – Concessione Settore A e C

Decreto n° 4951 del 04/06/2010

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

COMMITTENTE : DOTT. GEOL. S. MIGLIOZZI SONDAGGIO : S3
LOCALITA' : SALERNO CAMPIONE : C3
DATA : DICEMBRE 2009 PROFONDITA' (m) : 6,00

# SCHEDA RIEPILOGATIVA

### **CARATTERISTICHE GENERALI**

UMIDITA' NATURALE % 32,12 gr/cm<sup>3</sup>: PESO DI VOLUME 1,882 DENSITA' SECCA gr/cm<sup>3</sup>: 1,432 PESO SPECIFICO REALE gr/cm<sup>3</sup>: 2,456 41,62 POROSITA' GRADO DI SATURAZIONE 1,00 LIMITE LIQUIDO %

LIMITE LIQUIDO % : LIMITE PLASTICO % : INDICE DI PLASTICITA' : INDICE DI CONSISTENZA :

### CARATTERISTICHE GRANULOMETRICHE

PASSANTE AL 200 ASTM % 63,10
GHIAIA % 0,02
SABBIA % : 37,73
LIMO % : 13,42
ARGILLA % : 48,81

Classificazione: ARGILLA CON SABBIA LIMOSA

### **CARATTERISTICHE MECCANICHE**

COESIONE  $kg/cm^2$ : 0,02 ANGOLO D'ATTRITO : 23

VANE TEST kg/cm<sup>2</sup>:

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

Prova di Taglio n° : Sondaggio : S3

Località : SALERNO Campione : C3

Commitente : GEOL. S. MIGLIOZZI Quota dal p.c. (m) : 6,00

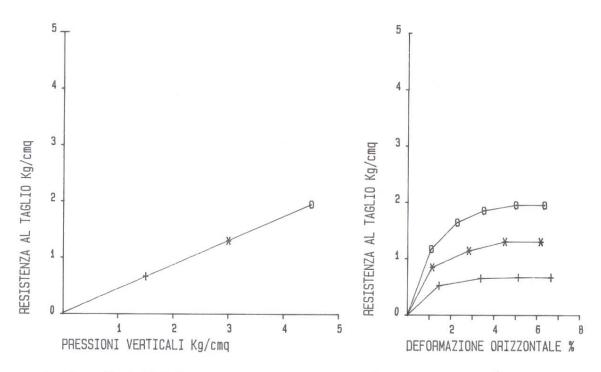
# PROVA DI TAGLIO DIRETTO CONSOLIDATA DRENATA

### **DIMENSIONI PROVINO**

Altezza del provino (mm): 21,5

Lato del provino (mm): 60,0

| CONSOLIDAMENTO                           | PROVINO | 1     | 2     | 3     |
|------------------------------------------|---------|-------|-------|-------|
| PRESSIONE VERTICALE kg/cm <sup>2</sup> : |         | 1,50  | 3,00  | 4,50  |
| CEDIMENTO ASSOLUTO (mm) :                |         | 1,24  | 1,70  | 3,10  |
| CEDIMENTO PERCENTUALE %:                 |         | 18,25 | 7,91  | 14,42 |
| ROTTURA                                  |         |       |       |       |
| VELOCITA' DI ROTTURA(mm/min):            |         | 0,058 | 0,058 | 0,058 |
| RESISTENZA AL TAGLIO kg/cm²:             |         | 0,67  | 1,30  | 1,95  |
| DEFORMAZIONE ORIZZONTALE%:               |         | 6,65  | 6,17  | 6,33  |



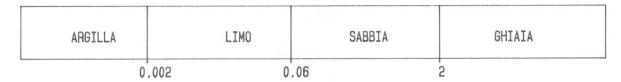
Coesione C'= 0.02 Kg/cmq

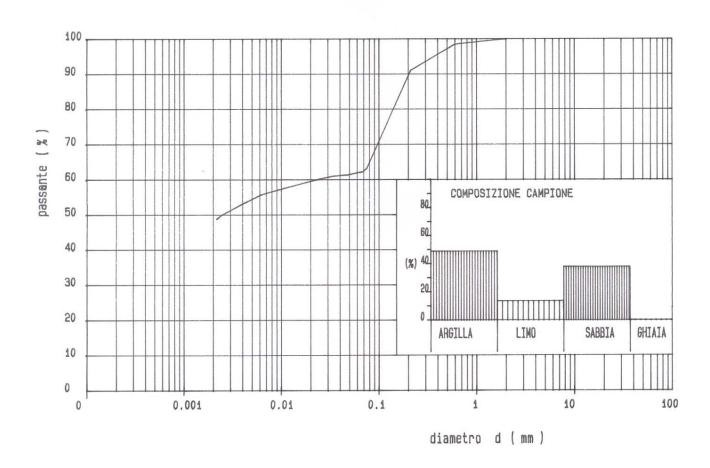
Angolo d'attrito PHI' = 23°

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

COMMITTENTE GEOL. S. MIGLIOZZI Sondaggio : S3
Località : SALERNO Campione : C3
DATA dic-09 Quota dal p.c. (m) : 6,00

# CURVA GRANULOMETRICA





ARGILLA %: 48.811 LIMO %: 13.423 SABBIA %: 37.736 GHIAIA %: .028

CLASSIFICAZIONE: ARGILLA CON SABBIA LIMOSA.

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

COMMITTENTE : Dott.Geol. S. Migliozzi SONDAGGIO : S1

LOCALITA' : Salerno CAMPIONE : C1

DATA : dicembre 2009 PROFONDITA' (m) : 4,50

### SCHEDA RIEPILOGATIVA

### **CARATTERISTICHE GENERALI**

 UMIDITA' NATURALE
 %
 12,47

 PESO DI VOLUME
 gr/cm³ :
 2,156

 DENSITA' SECCA
 gr/cm³ :
 1,972

 PESO SPECIFICO REALE
 gr/cm³ :
 2,765

 POROSITA'
 % :
 31,48

 GRADO DI SATURAZIONE
 :
 0,77

LIMITE LIQUIDO % : LIMITE PLASTICO % : INDICE DI PLASTICITA' : INDICE DI CONSISTENZA :

### **CARATTERISTICHE GRANULOMETRICHE**

PASSANTE AL 200 ASTM % 20,03
GHIAIA % 1,15
SABBIA % : 78,81
LIMO % : 20,03
ARGILLA % : non deter.

Classificazione: SABBIA LIMOSA SCARSAMENTE GHIAIOSA.

### CARATTERISTICHE MECCANICHE

VANE TEST kg/cm<sup>2</sup>:

via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

Commitente : DOTT.GEOL. S. MigliozziSondaggio:S1Località : salernoCampione :C1Data : dicembre 2009Quota dal p.c.4,50

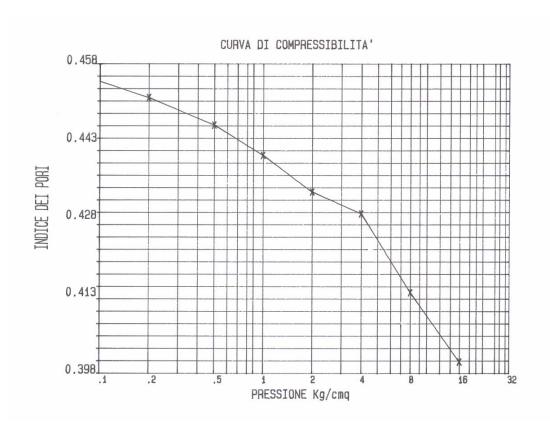
### PROVA DI COMPRESSIONE EDOMETRICA

Peso specifico reale : 2,765 gr/cm³ Indice dei vuoti : 0,458

Contenuto naturale d'acqua : 12,47 % Grado di saturazione: 0,77

Diametro del provino : 5,60 cm Altezza del provino : 2 cm

| CARICO kg/cm <sup>2</sup> | Cedimento assoluto cm | Indice dei Pori<br>(E) | Modulo di<br>Compressibilità<br>kg/cm² |
|---------------------------|-----------------------|------------------------|----------------------------------------|
| 0,1                       | 0,037                 | 0,445                  |                                        |
|                           |                       |                        | 46,37                                  |
| 0,2                       | 0,080                 | 0,452                  |                                        |
|                           |                       |                        | 82,85                                  |
| 0,5                       | 0,152                 | 0,447                  |                                        |
|                           |                       |                        | 123,80                                 |
| 1                         | 0,232                 | 0,441                  |                                        |
|                           |                       |                        | 201,21                                 |
| 2                         | 0,330                 | 0,434                  |                                        |
|                           |                       |                        | 689,17                                 |
| 4                         | 0,387                 | 0,430                  |                                        |
|                           |                       |                        | 373,37                                 |
| 8                         | 0,595                 | 0,415                  |                                        |
|                           |                       |                        | 839,65                                 |
| 16                        | 0,780                 | 0,401                  |                                        |



via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

Prova di Taglio n° : S1

Località : Salerno Campione : C1

Commitente : DOTT. GEOL. S. MIGLIOZZI Quota dal p.c. (m) : 4,50

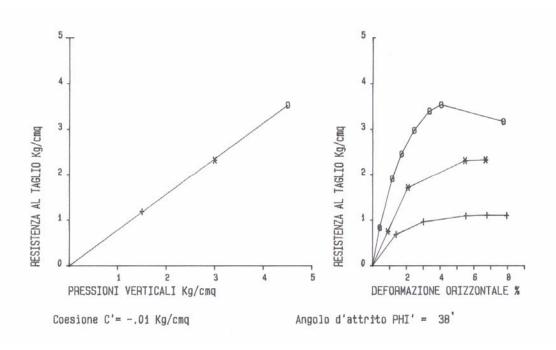
# PROVA DI TAGLIO DIRETTO CONSOLIDATA DRENATA

### **DIMENSIONI PROVINO**

Altezza del provino (mm): 21,5

Lato del provino (mm): 60,0

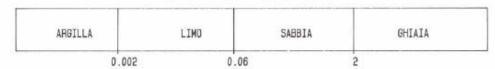
| CONSOLIDAMENTO                           | PROVINO | 1    | 2    | 3    |
|------------------------------------------|---------|------|------|------|
| PRESSIONE VERTICALE kg/cm <sup>2</sup> : |         | 1,50 | 3,00 | 4,50 |
| CEDIMENTO ASSOLUTO (mm) :                |         | 1,09 | 1,28 | 1,06 |
| CEDIMENTO PERCENTUALE %:                 |         | 5,07 | 5,95 | 4,93 |
| ROTTURA                                  |         |      |      |      |
| VELOCITA' DI ROTTURA(mm/min):            |         | 0,05 | 0,05 | 0,05 |
| RESISTENZA AL TAGLIO kg/cm²:             |         | 1,19 | 2,32 | 3,53 |
| DEFORMAZIONE ORIZZONTALE%:               |         | 7,94 | 6,68 | 7,73 |

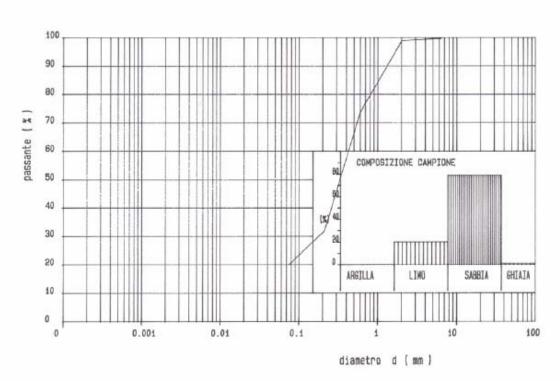


via A. Salernitana 9 - tel. 089 72 37 92

Datadic-09Sondaggio: S1Località: SalernoCampione: C1Commitente: DOTT. GEOL. S. MIGLIOZZIQuota dal p.c. (m) : 4,50

### CURVA GRANULOMETRICA





ARGILLA %:n.d. LIMO %: 20.03 SABBIA %: 78.814 GHIAIA %: 1.155

CLASSIFICAZIONE: SABBIA LIMOSA SCARSAMENTE GHIAIOSA.



### Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e B Decreto nº 5477 del 02/07/2013

Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Ing. Pietro PERRILLI

Impresa Esecutrice:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Accettazione:

Data

SETTORE "A" 0136-2016

12-04-2016

Oggetto:

Prove di laboratorio

Cantiere:

Realizzazione garege pertinenziale e piano casa

Via Cifrino - Fraz. Prepezzano - GIFFONI SEI CASALI (SA)

PLP Prospezioni Laboratorio Prove S.r.l.

R.E.A. SA n. 232841 Partita IVA: 0288910 065 3 Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (AV) Tel. 0825 520501 - Fax 0825 520619

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038





### Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e B Decreto nº 5477 del 02/07/2013

Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



### Identificazione campione

DOC PP 07.10/21 ED01/13

SETTORE "A"

Accettazione:

Data:

0136-2016

12-04-2016

Prot. Terre: 0154-2016

Data: 22-04-2016

Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Ing. Pietro PERRILLI

Cantiere:

Realizzazione garege pertinenziale e piano casa Via Cifrino - Fraz. Prepezzano - GIFFONI SEI CASALI (SA)

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Impresa Esecutrice: Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

#### IDENTIFICAZIONE DEL TERRENO (ASTM D 2488 -00)

| CARATTERI IDENTIFICATIVI             |                        |                           |                       |  |  |
|--------------------------------------|------------------------|---------------------------|-----------------------|--|--|
| Sondaggio P1                         | Campione C1            | Profondità mt da P.C.     | 1,00-1,50             |  |  |
| Massa (Kg)                           | 3,69                   | Diametro (cm)             | 8                     |  |  |
| Condizione del campione estruso      | Buone                  | Lunghezza (cm)            | 40                    |  |  |
| Classe di qualità                    | Q5                     | Tipo Campione             | Indisturbato          |  |  |
| Data Prelievo:                       | 11-04-2016 Data Prova: |                           | 18-04-2016            |  |  |
|                                      | PROVE DI C             | ONSISTENZA SPEDITIVE      |                       |  |  |
| Pocket Penetrometer<br>Test (kg/cmq) | 3,4 - 3,1 - 3,3 - 2,8  | Pocket Vane test (Kg/cmq) | 0,8 - 0,9 - 1,1 - 0,8 |  |  |

#### **CARATTERISTICHE VISIVE**

Sabbie e limi ghiaiosi debolmente argillosi, allo stato consistente, di colore marrone.

COLORE (Tavola di Munsell)

10YR 3/4 DARK YELLOWISH BROWN

FOTO DEL CAMPIONE

Foto non richiesta

N.B.: Campione prelevato a cura della Committenza.

mentatore

Anna SEVERINO

PLP Prospezion Laboratorio Prove S.r.I.

R.E.A. SA n. 232841 Partita IVA: 0288910 065 3 Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767

Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

aboratorio

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC

PALUMBO

84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA)
Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110
Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO
Tel. 0825 520501 - Fax 0825 520619

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

800 04 05 06



### Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A e B Decreto nº 5477 del 02/07/2013

Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



# Grandezze indici

Raccomandazioni UNI 10013 - ASTM D 2937 - ASTM D2216

DOC PP 7.10/02 - ED 01/13

Settore "A"

del

Accettazione n.

0136-2016

12-04-2016

Prot. Terre: 0154-2016

Data: 22-04-2016

Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Ing. Pietro PERRILLI

Cantiere:

Realizzazione garege pertinenziale e piano casa

Via Cifrino - Fraz. Prepezzano - GIFFONI SEI CASALI (SA)

Impresa Esecutrice:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

#### Identificativo campione

| Sondaggio          | Campione   | Profondità mt pc | Tipo campione |
|--------------------|------------|------------------|---------------|
| P1                 | C1         | 1,00-1,50        | Indisturbato  |
| Data prelievo:     | 11-04-2016 | Data prova:      | 18-04-2016    |
| Classe di Qualità: | Q5         |                  |               |

# Espressione dei risultati

| Grandezze rilevate in laboratorio |                                         | Va    | lori       | Unita di | Valori medi |
|-----------------------------------|-----------------------------------------|-------|------------|----------|-------------|
|                                   |                                         | 1°    | <b>2</b> ° | misura   | Valon meai  |
| Gn                                | Peso volume naturale (ASTM D 2216)      | 1,83  | 1,84       | g/cmc    | 1,84        |
| G                                 | Peso specifico dei granuli (UNI 10013)  | 2,67  | 2,68       | g/cmc    | 2,68        |
| w                                 | Contenuto di acqua naturale (ASTM 2216) | 16,46 | 17,29      | %        | 16,88       |

#### Grandezze derivate analiticamente

| Gd | Peso volume secco    | 1,57  | 1,57  | g/cmc | 1,57  |
|----|----------------------|-------|-------|-------|-------|
| P  | Porosità             | 41,15 | 41,46 | %     | 41,31 |
| е  | Indice dei vuoti     | 0,70  | 0,71  |       | 0,70  |
| s  | Grado di saturazione | 62,86 | 65,42 | %     | 64,14 |
| Gs | Peso volume saturo   | 1,98  | 1,98  | g/cmc | 1,98  |
| Ġ  | Peso volume sommerso | 0,98  | 0,98  | g/cmc | 0,98  |

perimentatore Anna SEVERINO

PLP Prospezioni Laboratorio Prove S.r.l.

R.E.A. SA n. 232841 Partita IVA: 0288910 065 3 Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7

info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

an Laboratorio Ing. Claudio PALUMBO

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110

Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (AV) Tel. 0825 520501 - Fax 0825 520619

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

800 04 05 06



Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



## Prova di Taglio diretto

DOC PP 7.10/6-2 - ED 01/13

ASTM D3080-98

Settore "A"

Accettazione n.

0136-2016

del

12-04-2016

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Richiedente: Proprietario:

Ing. Pietro PERRILLI

Cantiere:

Realizzazione garege pertinenziale e piano casa

Via Cifrino - Fraz. Prepezzano - GIFFONI SEI CASALI (SA)

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Impresa Esecutrice: Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

| SONDAGGIO      | CAMPIONE   | PROFONDITA' | TIPO CAMPIONE | CLASSE QUALITA' |
|----------------|------------|-------------|---------------|-----------------|
| P1             | C1         | 1,00-1,50   | Indisturbato  | Q5              |
| Data Prellevo: | 11-04-2016 | Data Prova: | 18-04-2016    |                 |

| Nº MACC | HINE | DI TAGLIO<br>5 |
|---------|------|----------------|
| 3       | 4    | 5              |

Prot.Terre: 0154-2016

22-04-2016

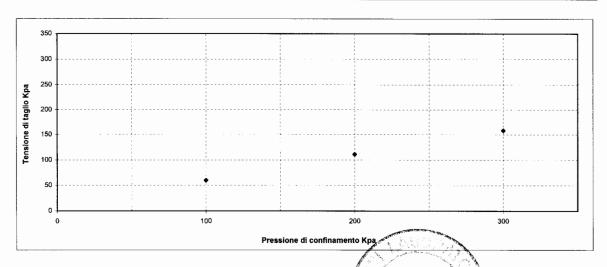
Data:

| TIPO DI PROVA      | Consolidata drenata                         |  |
|--------------------|---------------------------------------------|--|
| VELOCITA' DI PROVA | 0,02 mm/min                                 |  |
| GEOMETRIA PROVINO  | SCATOLA A SEZIONE QUADRATA DI LATO 60X60 mm |  |

#### Parametri meccanici a rottura

|           | Pressione di<br>consolid. | Unita di<br>misura | Consolidazione<br>(ore) | Pressione di rottura | Unita di misura |
|-----------|---------------------------|--------------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| Provino 1 | 100                       | kPa                | 24                      | 60,1                 | kPa             |
| Provino 2 | 200                       | kPa                | 24                      | 111,1                | kPa             |
| Provino 3 | 300                       | kPa                | 24                      | 158,1                | kpa             |

|           | Peso vo  | Peso volume naturale |                    | Contenuto d'acqua naturale |        |                 | Altezza provino |        |                    |
|-----------|----------|----------------------|--------------------|----------------------------|--------|-----------------|-----------------|--------|--------------------|
|           | Iniziale | Finale               | Unità di<br>misura | Iniziale                   | Finale | Unità di misura | Iniziale        | Finale | Unità di<br>misura |
| Provino 1 | 1,83     | 1,89                 | g/cm³              | 16,65                      | 15,56  | %               | 20,00           | 19,17  | mm                 |
| Provino 2 | 1,84     | 1,93                 | g/cm³              | 16,74                      | 14,98  | %               | 20,00           | 18,81  | mm                 |
| Provino 3 | 1,84     | 2,02                 | g/cm³              | 16,42                      | 15,42  | %               | 20,00           | 18,06  | mm                 |



entatore Anna SEVERINO

**PLP** Prospezioni Laboratorio Prove S.r.I.

R.E.A. SA n. 232841 Partita IVA: 0288910 065 3 Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. **0825 523971** / **523550** - Fax **0825 523767** Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7

$$\label{lem:continuous} \begin{split} &\info@plp\text{-srl.it - } \textbf{geotecnica}@plp\text{-srl.it - } \textbf{www.plpgroup.it} \\ &\text{PEC: } \textbf{gruppoplp@legalmail.it} \end{split}$$

Sedi Operative:

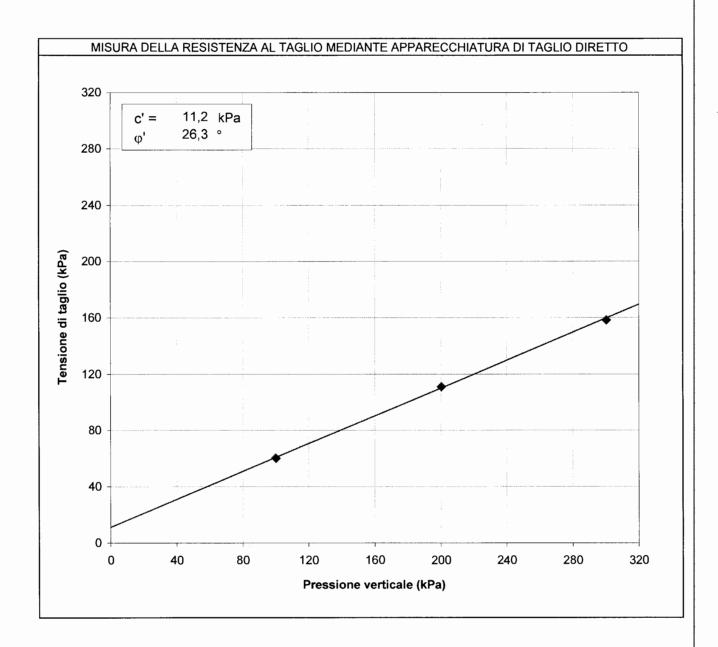
Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110

🙀 PALUMBO

Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (AV) Tel. **0825 520501** - Fax **0825 520619** 

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

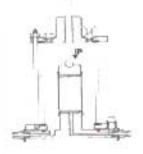






AMBIENTE E TERRITORIO S.A.S.

LABORATORIO
GEOTECNICO
AUTORIZZATO
MINISTERO
INFRASTRUTTURE



Via Molinelle, 27 Monteforte I. (AV) Tel. 0825685506 Fax 08251910514

e-mall : info@aetlab.it www.aetlab.it

## PP10\_L1



COMMITTENTE:

DOTT. GEOL. SERGIO MIGLIOZZI PER CONTO DEL SIG. GIANNATTASIO GIUSEPPE

COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI (SA)

OGGETTO:

MANUTENZIONE STRAORDINARIA FABBRICATO IN VIA BOTTEGHE

CERTIFICATI ANALISI E PROVE

Dicembre 2010

P.L 2851210

Il Direttore del Laboratorio

1

Decreto di concessione Ministero infrastruttute n. 56825 del 07.09.07

per il rilascia di certificati di prove di laboratorio su terreni

settore a – punto 2 – parte 1º Circolare Ministeriale n. 349/99

## PP10\_L1



Committente: Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI per conto del Sig. GIANNATTASIO GIUSEPPE

Comune: GIFFONI SEI CASALI ( SA )

Oggetto: Manutenzione straordinaria fabbricato in Via Botteghe

Sondaggio P1 Campione 1 Prof.tà da m 2.00 a m. 2.40

DETERMINAZIONI RICHIESTE

Apertura e descrizione litologica

Caratteristiche fisiche generali

Taglio diretto

#### DETERMINAZIONI ESEGUITE

- Apertura e descrizione litologica
- Caratteristiche fisiche generali
- Taglio diretto

TABELLA RIASSUNTIVA PARAMETRI GEOTECNICI

| Umidità naturale              | Wn      | %                 | 67.76 |
|-------------------------------|---------|-------------------|-------|
| Peso unità di volume          | γ       | kN/m³             | 15.02 |
| Peso volume secco             | γd      | kN/m³             | 8.96  |
| P <b>e</b> so specifico grani | Gs      | kN/m <sup>3</sup> | 24.45 |
| Indice dei vuoti              | е       |                   | 1.730 |
| Porosità                      | η       | 7.                | 63.38 |
| Grado di saturazione          | Sr      | 7.                | 95.72 |
| Limite Liquido                | LL      | 7.                |       |
| Limite Plastico               | LP      | 7.                |       |
| In <b>d</b> ice di Plasticità | IP      | *                 |       |
| Indice di Consistenza         | lc      | I                 |       |
| Limite di Ritiro              | LR      | *                 |       |
| Ghiaia                        |         | *                 |       |
| Sabbia                        |         | 7.                |       |
| Limo                          |         | *                 |       |
| Argilla                       |         | 7.                |       |
| *Angolo di attrito            | ₽'      | gradi             | 28.17 |
| *Coesione                     | C.      | kPa               | 8.64  |
| **Angolo di attrito           | •       | gradi             |       |
| **Coesione                    | С       | kPa               |       |
| Cost. di permeabilità me      | edia Km | cm/s              |       |
| Modulo edometrico             |         |                   |       |
| tra 100 - <b>200 kPa</b>      | E       | kPa               |       |



Il Direttore del Laboratorio Dott. A. lannuzzi

= Taglio diretto === Compressione triassiale

Fattori di conversione unità di misura (S.I.)

PL/ 2851210

Sistema di Gestione per la Qualità UNI EN ISO 9001/2008 Codice Documento MD13PGQ05

## PROCEDURA SISTEMA DI GESTIONE PER LA QUALITÀ

# Sezione () 5. 1 A ISTRUZIONI TEOUICHE

Committente:

Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI per conto del Sig. GIANNATTASIO GIUSEPPE

Comune:

GIFFONI SEI CASALI (SA)

Oggetto:

Manutenzione straordinaria fabbricato in Via Botteghe

1

Sondaggio

P1 Campione

Prof.tà da m.

2.00 a m.

2.40

## APERTURA E DESCRIZIONE LITOLOGICA

(A.S.T.M. D 2488)

| Contenitore:               | Fustella metallica   |             | Fustella P | <b>v</b> C   | Sacchetto cellophane |
|----------------------------|----------------------|-------------|------------|--------------|----------------------|
| Stato del campione:        | INDISTURBATO         |             | 85         |              | n. <b>310</b>        |
| Dimensioni del campione    | :: Diame<br>14.12.10 | etro mm     | 65         | Lunghezza mr | n. 310               |
| Data di ap <b>ertura</b> : | 14.12.10             |             |            |              |                      |
| DESCRIZIONE<br>LITOLOGICA  | Limo                 | di colore m | narrone    | е            |                      |
| COLORIMETRIA DALLA         |                      |             |            |              |                      |
| CARTA DI MUNSELL           | 10YR                 | 4/4         |            |              |                      |
|                            |                      |             |            |              |                      |
| ADDENSAMENTO               | Sciolto              | Poco        | addensa    | ito          | Addensato            |
| CONSISTENZA                | Poco consistente     | ✓ Cons      | istente    |              | ☐ Molto consistente  |
| GRADO DI UMIDITA           | Asciutto             | ✓ Umid      | lo         |              | ☐ Molto umido        |
| ALTERAZIONE                | Assente              | ☑ Debo      | æ          |              | ☐ Elevata            |
| FESSURAZIONE               | ✓ Assente            | ☐ Mode      | erata      | I            | ☐ Bevata             |
| CEMENTAZIONE               | Assente              | ☐ Media     | a          | I            | ☐ Bevata             |
| REAZIONE CON HCI           | Nulla                | ☐ Debo      | de         |              | ☐ Bevata             |

| Note: |  |  |
|-------|--|--|
|       |  |  |
|       |  |  |
|       |  |  |

 Certificato n°
 2851210 1

 data di emissione
 22.12.10

 Accettazione n°
 2851210 del 13/12/2010

Lo sperimentatore



II Direttore del Laboratorio Dott. A. Iannuzzi



Sistema di Gestione per la Qualità UNI EN ISO 9001/2008 Codice Documento MD14PGQ05

## PROCEDURA SISTEMA DI GESTIONE PER LA QUALITÀ Sezione 05 ISTRUZIONE TECNICIE

Committente : Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI per conto del Sig. GIANNATTASIO GIUSEPPE

Comune:

GIFFONI SEI CASALI ( SA )

Oggetto:

Manutenzione straordinaria fabbricato in Via Botteghe

Sondaggio

Campione

Prof.tà da m.

2.00 a m.

2.40

#### Determinazione del peso di volume naturale mediante fustella tarata

(A.G.I. 1994 - C.N.R. B.U. XII nº 63)

Data di esecuzione

| 14.12.10                |    |                 |        |        |
|-------------------------|----|-----------------|--------|--------|
| DETERMINAZIONE          |    |                 | 1      | 2      |
| Peso fustella           |    | g               | 87.14  | 86.83  |
| Peso umido totale       |    | g               | 214.89 | 213.93 |
| Peso secco totale       |    | g               | 162.98 | 162.16 |
| Volume fustella         |    | cm <sup>3</sup> | 84.82  | 84.82  |
| Peso acqua              |    | g               | 51.91  | 51.00  |
| Peso secco netto        |    | g               | 75.84  | 76.04  |
| Umidità naturale        | Wn | %               | 68.45  | 67.08  |
| Peso di volume secco    | γd | kN/m³           | 8.94   | 8.96   |
| Peso di volume naturale | γ  | kN/m³           | 15.06  | 14.98  |
|                         |    |                 |        |        |

kN/m<sup>3</sup> 15.02

#### Determinazione del peso specifico dei granuli

( C.N.R. U.N.I. 10010 - C.N.R. U.N.I. 10013 - A.S.T.M. D854 - A.S.T.M. D4718)

Data di esecuzione

14 12 10

| PICNOMETRIA                         |       | A      | В_     |
|-------------------------------------|-------|--------|--------|
| Peso secco + tara                   | g     | 44.73  | 44.66  |
| peso tara                           | 9     | 19.84  | 19.72  |
| Picnometro + acqua + campione       | g     | 244.87 | 244.80 |
| Temperatura                         | °C    | 16.50  | 21.10  |
| Picnometro + acqua alla Tp          | g     | 230.14 | 230.09 |
| Peso specifico dei granuli alla Tp  | kN/m³ | 24.49  | 24.36  |
| Correzione alla temperatura di 20°C | kN/m³ | 24.51  | 24.38  |

| Peso specifico dei g | ranuli alla T= 20°C | kN/m³ | 24.45 |
|----------------------|---------------------|-------|-------|

| VALORI CALCOLATI     |    |       |       |             |
|----------------------|----|-------|-------|-------------|
| Umidità naturale     | Wn | %     | 67.76 | Note :      |
| Peso volume secco    | γd | kN/m³ | 8.95  |             |
| Peso volume naturale | γ  | kN/m³ | 15.02 |             |
| Peso specifico grani | Gs | kN/m³ | 24.45 |             |
| Porosità             | η  | %     | 63.38 |             |
| Indice dei vuoti     | e  |       | 1.730 | Contenitore |
| Grado di saturazione | Sr | %     | 95.72 |             |

2851210 2 Certificato nº 22.12.10 data di emissione del 13/12/2010 Accettazione nº 2851210





Il Direttore del laboratorio Dott. A. Iannuzzi





### PROVA DI TAGLIO DIRETTO

( AGI 1994 - ASTM D 3080 )

Sondaggio P1 Campione 1 Prof. tà da m. 2.00 a m. 2.40

Committente: Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI per conto del Sig. GIANNATTASIO GIUSEPPE

Comune: GIFFONI SEI CASALI (SA)

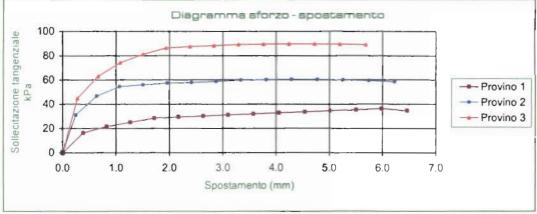
Oggetto: Manutenzione straordinaria fabbricato in Via Botteghe

Tipo: C. D. Tempo di consolidazione: 24 h. Data esecuzione: 20.12.10

| Macchina nº 91      | Dimensione provini: |        | H = cm. 2 | H = cm. 2 L = cm. 6 |           |  |
|---------------------|---------------------|--------|-----------|---------------------|-----------|--|
| Velocità di prova:  | 0.0085              | mm/min | Provino 1 | Provino 2           | Provino 3 |  |
| Pressione verticale |                     | kPa    | 50        | 100                 | 150       |  |

#### VALORI REGISTRATI

| PROVINO 1   |                |        |              | PROVINO 2 |        | PROVINO 3   |           |        |  |
|-------------|----------------|--------|--------------|-----------|--------|-------------|-----------|--------|--|
| Spostamento | Cedimento      | Sforzo | Spostament() | Cedimento | Sforzo | Spostamento | Cedimento | Sforzo |  |
| mm.         | mm.            | kPa    | mm.          | mm.       | kPa    | mm.         | mm.       | kPa    |  |
| 0           | 0.87           | 0      | 0            | 1.06      | 0      | 0 00        | 1         | 0      |  |
| 0.38        | 0 90           | 16.41  | 0.24         | 1.10      | 31 10  | 0 27        | 1.48      | 44.92  |  |
| 0.82        | 0.94           | 21.60  | 0 64         | 1.13      | 46.65  | 0.66        | 1.52      | 63.06  |  |
| 1.26        | 0.97           | 25.05  | 1.06         | 1 15      | 54 42  | 1.07        | 1.56      | 74.29  |  |
| 1.72        | 0.98           | 28.51  | 1 50         | 1.17      | 55.97  | 1.50        | 1.59      | 81.20  |  |
| 2.17        | 0.99           | 29.37  | 1 96         | 1.18      | 57.36  | 1 94        | 1.63      | 86.38  |  |
| 2.63        | 1.00           | 30.23  | 2 41         | 1 19      | 57.94  | 2.38        | 1.67      | 87.61  |  |
| 3.10        | 1.02           | 31.10  | 2 87         | 1 20      | 58.69  | 2.83        | 1.71      | 88.42  |  |
| 3 57        | 1 05           | 31.96  | 3.34         | 1 21      | 59.83  | 3.29        | 1.75      | 89.25  |  |
| 4 06        | 1 06           | 32.82  | 3.81         | 1 23      | 60.22  | 3.76        | 1.78      | 89.64  |  |
| 4.54        | 1 08           | 33.69  | 4.29         | 1.26      | 60.47  | 4.24        | 1.81      | 89.84  |  |
| 5.02        | 1.10           | 34 55  | 4 77         | 1.27      | 60.47  | 4.72        | 1.84      | 89.84  |  |
| 5 50        | 1 13           | 35.42  | 5.25         | 1.29      | 60.06  | 5.19        | 1.88      | 89.64  |  |
| 5 98        | 1 15           | 36.28  | 5 74         | 1.31      | 59.53  | 5.68        | 1.90      | 89.14  |  |
| 6 46        | 1 17           | 34 55  | 6.22         | 1.33      | 58 39  |             |           |        |  |
|             | <del>   </del> |        |              |           |        |             |           |        |  |
|             |                |        |              |           |        |             |           |        |  |
|             |                |        |              |           |        |             |           |        |  |
|             |                |        |              |           |        |             | _         |        |  |
| 777         |                |        |              |           |        |             |           |        |  |





Il Direttore del laboratorio

Dott. A. lannuzzi

Certificato n° 2851210 3 Modalità di campionamento : fustella ad infissione data di emissione 22 12:10 Note :

Accettazione n° 2851210 del 13/12/2010





Circolare Ministeriale nº 7618/STC del 08/09/2010



Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Sig. Davide CARUCCIO

Accettazione:

SETTORE "A" 0004-2016 Data

04-01-2016

Oggetto:

Prove di laboratorio

Cantiere:

Realizzazione fabbricato civile

Via Calabriso - GIFFONI SEI CASALI (SA)

ratorio Prove S.r.l.

SA n. 232841 IVA: 0288910 065 3

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (A Tel. 0825 520501 - Fax 0825 520619 Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

04 05 06



Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



Santa Santa Balland

Identificazione campione

DOC PP 07.10/21 ED01/13

PP12\_L1

SETTORE "A"

Accettazione:

0004-2016

Data:

04-01-2016

No. - Prof. Terre: 0020-2016

Data: 26-01-2016

Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Sig. Davide CARUCCIO

Cantiere:

Realizzazione fabbricato civile

Via Calabriso - GIFFONI SEI CASALI (SA)

### IDENTIFICAZIONE DEL TERRENO (ASTM D 2488 -00)

|                                      | CARAT                 | TERI IDENTIFICATIVI       |                       |
|--------------------------------------|-----------------------|---------------------------|-----------------------|
| Sondaggio P1                         | Campione C1           | Profondità mt da P.C.     | 1,50-1,90             |
| Massa (Kg)                           | 4,22                  | Diametro (cm)             | 8                     |
| Condizione del<br>campione estruso   | Buone                 | Lunghezza (cm)            | 40                    |
| Classe di qualità                    | Q5                    | Tipo Campione             | Indisturbato          |
| Data Prelievo:                       | 28-12-2015            | Data Prova:               | 11-01-2016            |
|                                      | PROVE DI C            | ONSISTENZA SPEDITIVE      |                       |
| Pocket Penetrometer<br>Test (kg/cmq) | 3,0 - 2,9 - 3,0 - 3,2 | Pocket Vane test (Kg/cmq) | 1,0 - 1,0 - 0,9 - 1,0 |

#### **CARATTERISTICHE VISIVE**

Limi e argille debolmente sabbiosi, mediamente consistenti, di colore marrone verdastro a tratti con venature grigiastre. Presenta rari elementi litoidi con diametro max 1, cm.

#### COLORE (Tavola di Munseli)

5Y 4/2 OLIVE GRAY

#### FOTO DEL CAMPIONE

Foto non richiesta

NB: Campione prelevato a cura della Committenza.

Sperimentatore

ssa Geol. Anna SEVERINO

Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767

Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 info@plp-srl.lt - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

re Laboratorio

laudia PALUMBO

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO Tel. 0825 520501 - Fax 0825 520619 Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947638

PEC. gruppopip@iegaimaii.

Verde 05 06

SA n. 232841

atorio Prove S.r.I.

NA: 0288910 065 3

ezion

AZIENDA CON SISTEMA DI QUALITÀ CERTIFICATO SECONDO LA NORMA UNI EN ISO 9001:2008

S.r.l.



Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



ratorio

## Grandezze indici

Raccomandazioni UNI 10013 - ASTM D 2937 - ASTM D2216

DOC PP 7.10/02 - ED 01/13

Settore "A" Settore

Accettazione n. 0004-2016

del

04-01-2016

agus ag kar tait sig a Prot. Terre: 0020-2016

Trick for interior the more interior

Data: 26-01-2016

Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Sig. Davide CARUCCIO

Cantiere:

Realizzazione fabbricato civile

Via Calabriso - GIFFONI SEI CASALI (SA)

#### Identificativo campione

| Sondaggio          | Campione   | Profondità mt pc | Tipo campione |
|--------------------|------------|------------------|---------------|
| P1                 | C1         | 1,50-1,90        | Indisturbato  |
| Data prelievo:     | 28-12-2015 | Data prova:      | 11-01-2016    |
| Classe di Qualità: | Q5         |                  |               |

## Espressione dei risultati

| J  | Grandezze rilevate in laboratorio       | Va    | lori  | Unita dj | Valor medi       |  |
|----|-----------------------------------------|-------|-------|----------|------------------|--|
|    | Grandezze nievale in laboratorio        |       | 2°    | misura   | G ART. VOICHMICA |  |
| Gn | Peso volume naturale (ASTM D 2216)      | 2,11  | 2,09  | g/cmc    | 2,10             |  |
| G  | Peso specifico dei granuli (UNI 10013)  | 2,74  | 2,73  | g/cmc    | 2,74             |  |
| w  | Contenuto di acqua naturale (ASTM 2216) | 17,45 | 18,43 | %        | 17,94            |  |

#### Grandezze derivate analiticamente

| Gd | Peso volume secco    | 1,80  | 1,76  | g/cmc  | 1,78  |
|----|----------------------|-------|-------|--------|-------|
| P  | Porosità             | 34,43 | 35,36 | %      | 34,90 |
| е  | Indice dei vuoti     | 0,53  | 0,55  |        | 0,54  |
| S  | Grado di saturazione | 91,04 | 91,99 | %      | 91,54 |
| Gs | Peso volume saturo   | 2,14  | 212   | g/cmc  | 2,13  |
| G' | Peso volume sommerso | y (a) | PAR C | Agroma | 1,13  |

entatore Anna SEVERINO

A. SA n. 232841 IVA: 0288910 065 3

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel 9825 523971 / 523550 - Fax 9825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7

info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 S!CIGNANO DEGLI ALBURNI (SA)

Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Provile Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTOR (AV) Tel. 0825 520501 - Fax 0825 520619

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

0 04 05 06

AZIENDA CON SISTEMA DI QUALITÀ CERTIFICATO SECONDO LA NORMA UNI EN ISO 9001:2008



GDI IDDO DI D

# Ministero delle Infrastrutture – Concessione Settore A e B Decreto n° 5477 del 02/07/2013

Circolare Ministeriale nº 7618/STC del 08/09/2010



## Prova di Taglio Diretto

DOC PP 7.10/6-2 - ED 01/13

ASTM D3080-98

Settore "A"

Accettazione n. del 0004-2016 04-01-2016

Richiedente:

D. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Sig. Davide CARUCCIO

Cantiere:

Realizzazione Aubbricato civile

Via Calabriso - GIFFONI SEI CASALI (SA)

| SONDAGGIO | CAMPIONE   | PROFONDITA' (m) | TIPO CAMPIONE | CLASSE QUALITA' |
|-----------|------------|-----------------|---------------|-----------------|
| P1        | C1         | 1,50-1,90       | INDISTURBATO  | Q5              |
|           | 29 12 2016 |                 | 13-01-2014    |                 |

N° MACCHINE DI TAGLIO 3 4 5

Prof.Terre: 0020-2016

Data:

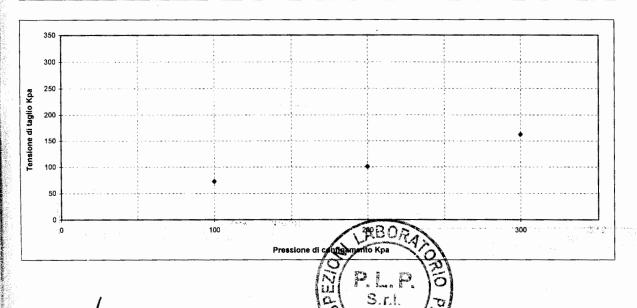
14-09-2015

| TIPO DI PROVA      | Consolidata drenata                         |
|--------------------|---------------------------------------------|
| VELOCITA' DI PROVA | 0,01 mm/min                                 |
| GEOMETRIA PROVINO  | SCATOLA A SEZIONE QUADRATA DI LATO 60X60 mm |

#### Parametri meccanici a rottura

|           | Pressione di consolid. | Unita di<br>misura | Consolidazione<br>(ore) | Pressione di rottura | Unita di misura |
|-----------|------------------------|--------------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| Provino 1 | 100                    | kPa                | 24                      | 73,1                 | KPa             |
| Provino 2 | 200                    | kPa                | 24                      | 100,9                | КРа             |
| Provino 3 | 300                    | kPa                | 24                      | 162,4                | Кра             |

|               | Peso volume naturale Contenuto d'acqua naturale |        |                    |          | Altezza provino |                 |          |        |                    |
|---------------|-------------------------------------------------|--------|--------------------|----------|-----------------|-----------------|----------|--------|--------------------|
| * ***         | Iniziale                                        | Finale | Unità di<br>misùra | Iniziale | Finale          | Unità di misura | Iniziale | Finale | Unità di<br>misura |
| Provino 1 000 | 2,11                                            | 2,21   | g/cm³              | 18,30    | 17,01           | %               | 20,00    | 18,88  | mm                 |
| Provino 2     | 2,06                                            | 2,22   | g/cm³              | 19,98    | 19,65           | %               | 20,00    | 18,57  | mm                 |
| Provino 3     | 2,09                                            | 2,30   | g/cm³              | 18,52    | 16,56           | %               | 20,00    | 17,93  | mm                 |



Sperimentatore Dr. sea Geol. Anna SEVERINO

ospezioni () oratorio Prove S.r.l.

A. SA n. 232841 IVA: 0288910 065 3 Sede Legale:

Via Cutinelli, "121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

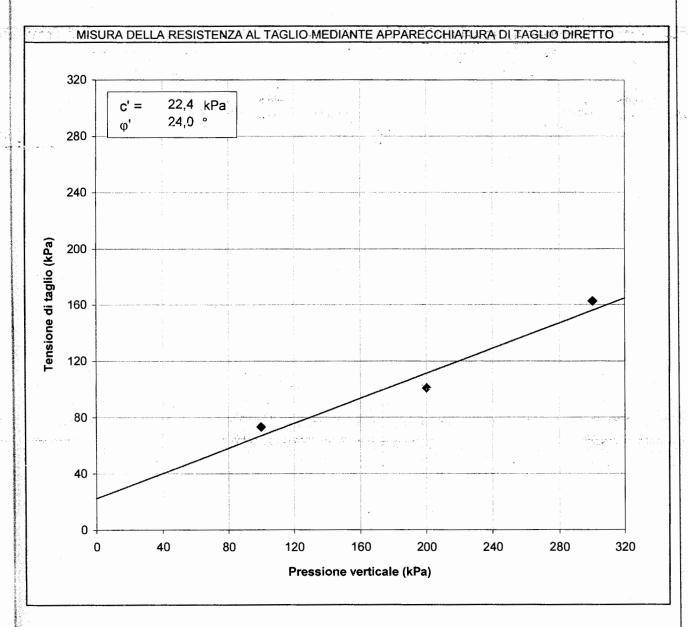
Direttore Laborato io Dresa Ione laudia PALUMBO

> Loc. Paccone, 15 - Svinçolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO Tel. 0825 520501 - Fax 0825 520619

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

00 04 05 06

AZIENDA CON SISTEMA DI QUALITÀ CERTIFICATO SECONDO LA NORMA UNI EN ISO 9001:2008





Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



## Prova Edometrica

(PP7.10/8 ED01/13)

Riferimento BS 1337 - ASTM D 2435-96

SETTORE "A"

Richiedente:

Proprietario:

Cantiere:

EDOMETRO ED6

Protocollo:

0020-2016

Data:

Data:

defected to the second

26-01-2016

04-01-2016

Accettazione: 0004-2016

Sig. Davide CARUCCIO

Realizzazione fabbricato civile

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Via Calabriso - GIFFONI SEI CASALI (SA)

Identificativo campione

| Sondaggio      | Campione   | Profondità  | Classe di qualità |
|----------------|------------|-------------|-------------------|
| <b>P</b> 1     | C1         | 1,50-1,90   | Q5                |
| Data prelievo: | 28-12-2015 | Data Prova: | 11-01-2016        |

Caratteristiche geometriche del campione

| ſ |           | Diametro (mm) | Altezza (mm) | Sezione (cmq) |  |
|---|-----------|---------------|--------------|---------------|--|
|   |           | (mm)          | (mm)         | (cmq)         |  |
|   | Provino 1 | 50,50         | 20,00        | 20,02         |  |

## Parametri indici iniziali

| Provino 1 | Peso volume<br>(gr/cmc)<br>2,13 | Indice dei vuoti ABOR 0,49 |     |
|-----------|---------------------------------|----------------------------|-----|
|           |                                 | S. S. C.                   | 130 |

Sperimentatore . Anna SEVERINO

oratorio Rreve S.r.I. A. SA n. 232841

ita IVA: 0288910 065 3

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. **0825 523971 / 523550** - Fax **0825 523767** Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7

info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

Lcc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (AV) Tel. 0825 520501 - Fax 0825 520819 Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 194703#

D 04 05 06

## PROVA EDOMETRICA 1/4 Prova del 11/01/2016 ED0357



#### Dati cliente

Cliente : Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Indirizzo : /Cantiere: Realizzazione fabbricato civile

PP12\_L1

Sito : GIFFONI SEI CASALI (SA)

Sondaggio : P1 Campione : C1

Profonditá : 1.50-1.90

#### Caratteristiche fisiche

: 28/12/2015 Data prelievo Sezione provino : 20.000 cm2 Altezza iniziale : 20.000 mm 20.000 cm2 : 17.629 mm Altezza finale 1 NumTara 1 Peso Tara 1 : 59.470 g Tara+p.umido inizial: 144.78 g Num Tara 2 : Peso Tara 2 59.470 g Tara+p.umido finale : 147.00 g Tara+p.provino secco: 132.82 g 2.740 g/cm3 Peso specifico grani:

2.132 g/cm3  $\gamma_n$ Peso di volume iniziale : Peso di volume finale 2.482 g/cm3 Peso di volume secco : 1.833 g/cm3Contenuto d'acqua iniz. : 16.318 % Contenuto d'acqua finale : 19.345 % Saturazione iniziale : 90.476 % W. 167.13 % Saturazione finale Indice dei vuoti iniziali: 0.494 Indice dei vuoti finali : 0.317 e, Peso vol. secco finale 2.080 g/cm

|     | σ      | 3      | е      | M      | Cv       | K        | $^{	extsf{C}}oldsymbol{lpha}$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  | Metodo     |
|-----|--------|--------|--------|--------|----------|----------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|------------|
|     | kPa    | 8      |        | MPa    | cm2/s    | m/s      | 8                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              |            |
| 01  | 25.000 | 0.957  | -0.479 |        | 2.88e-03 |          | 4.e-04                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         | Casagrande |
| 02  | 50.000 | 1.623  | 0.469  | 3.751  | 3.29e-03 | 8.59e-10 | 2.e-04                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         | Casagrande |
| 03  | 100.00 | 2.540  | 0.456  | 5.452  | 1.64e-03 | 2.95e-10 | 2.e-04                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         | Casagrande |
| 04  | 200.00 | 3.817  | 0.437  | 7.831  | 2.07e-03 | 2.59e-10 | 6.e-04                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         | Casagrande |
| 0.5 | 400.00 | 6.237  | 0.401  |        | 1.11e-03 |          | 5.e-05                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         | Casagrande |
| 0.6 | 800.00 | 8.872  | 0.361  |        |          | 5.87e-11 | 0.002                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | Casagrande |
| 07  | 1600.0 | 11.822 | 0.317  | 27.117 | 5.52e-04 | 2.00e-11 | 0.003                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          | Casagrande |
| 08  | 400.00 | 9.702  | 0.349  |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
| 0.9 | 100.00 | 8.089  | 0.373  |        | ŀ        | 1.1      |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
| 10  | 25.000 | 6.468  | 0.397  |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        | 1      |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        | ļ      |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        | ĺ      |        |        |          |          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |            |
|     |        |        |        |        |          |          | / Al                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           | ORA        |
|     | ]      |        |        | Į.     |          |          | A STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF THE STA |            |
|     |        |        |        | 1      |          |          | 151                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            | 120        |
|     |        |        |        |        |          |          | $\approx$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                      | P \6       |
|     |        |        |        |        |          |          | P. P.                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          |            |
|     |        | J      |        |        | <u> </u> |          | as s                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           | r.l. / 0   |
|     |        |        |        |        |          |          | 100/                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |            |

Specimentatore
Dr.ssc. Gegl. Anna SEVERINO

**Direttore Laboratorio**Dr.ssa Ing. Claydia PALUMBO

Ministero delle Infrastrutture – Concessione Settore A e B Decreto n° 5477 del 02/07/2013

Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



## COPIA

Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Sig. Corrado GALLO

Accettazione:

Data

SETTORE "A" 0405-2017 15-09-2017

Oggetto:

Prove di laboratorio

Cantiere:

Realizzazione fabbricato trasformazione prodotti agricoli Via Bissido - GIFFONI SEI CASALI (SA)

Sperimentatore

PLP Prospezioni Laboratorio Prove S.r.I.

R.E.A. SA n. 232841 P. IVA: 0288910 065 3 Sede Legale:

Via Culinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi-Operative:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110

Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO
Tel. 0825 520619 - Fax 0825 520501
Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

800 04 05 06



Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



## Identificazione campione

DOC PA 8.13/21 ED01/17

SETTORE "A"

Accettazione: Data:

0405-2017

15-09-2017

Prot. Terre: 0510-2017

Data: 10-10-2017

Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Sig. Corrado GALLO

Cantiere:

Realizzazione fabbricato trasformazione prodotti agricoli

Vid Bissido - GIFFONI SEI CASALI (SA)

#### IDENTIFICAZIONE DEL TERRENO (ASTM D 2488 -00)

|                          | •                         |                                                                                                                                                       |  |  |  |  |
|--------------------------|---------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--|--|--|--|
| CARATTERI IDENTIFICATIVI |                           |                                                                                                                                                       |  |  |  |  |
| Campione C1              | Profondità mt da P.C.     | 1,10-1,50                                                                                                                                             |  |  |  |  |
| 3,80                     | Diametro (cm)             | 8                                                                                                                                                     |  |  |  |  |
| Buone                    | Lunghezza (cm)            | 40                                                                                                                                                    |  |  |  |  |
| Q5                       | Tipo Campione             | Indisturbato                                                                                                                                          |  |  |  |  |
| 13-09-2017               | Data Prova:               | 16-09-2017                                                                                                                                            |  |  |  |  |
| PROVE DI                 | CONSISTENZA SPEDITIVE     |                                                                                                                                                       |  |  |  |  |
| >6                       | Pocket Vane test (Kg/cmq) | >2                                                                                                                                                    |  |  |  |  |
|                          | Q5  13-09-2017  PROVE DI  | Campione C1 Profondità mt da P.C.  3,80 Diametro (cm)  Buone Lunghezza (cm)  Q5 Tipo Campione  13-09-2017 Data Prova:  PROVE DI CONSISTENZA SPEDITIVE |  |  |  |  |

#### CARATTERISTICHE VISIVE

Limo argilloso debolmente sabbioso, consistente e di colore marrone.

COLORE (Tavola di Munsell)

7.5YR 4/4 BROWN

FOTO DEL CAMPIONE

Foto non richiesta

N.B.: Campione prelevato a cura della Committenza.

Dr.ssa

PLP Prospezioni Laboratorio Prove S.r.l. R.E.A. SA n. 232841 P. IVA: 0288910 065 3

Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7

info@p|p-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppoplp@legalmail.it

Sedi Operative:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (AV)

Tel. 0825 520619 - Fax 0825 520501

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

800 04 05 06

AZIENDA CON SISTEMA DI QUALITÀ CERTIFICATO SECONDO LA NORMA UNI EN ISO 9001:2008



Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



## Grandezze indici

Raccomandazioni UN 10013 - ASTM D 2937 - ASTM D2216 DOC PA 8.13/02 - ED 01/17

Settore "A"

Accettazione n.

0405-2017

del

15-09-2017

Prof. Terre: 0510-2017

Data: 10-10-2017

Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Sig. Corrado GALLO

Cantiere:

Realizzazione fabbricato trasformazione prodotti agricoli

Via Bissido - GIFFONI SEI CASALI (SA)

#### Identificativo campione

| Sondaggio         | Campione   | Profondità mt pc | Tipo campione |
|-------------------|------------|------------------|---------------|
| P1                | C1         | 1,10-1,50        | Indisturbato  |
| Data prelievo:    | 13-09-2017 | Data prova:      | 16-09-2017    |
| Classe di Qualità | Q5         |                  |               |

## Espressione dei risultati

|    | Grandezze rilevate in laboratorio       | Va    | lori  | Unita di | Valori medi |
|----|-----------------------------------------|-------|-------|----------|-------------|
|    | Grandezze illevale ili laboratorio      | 1° 2° |       | misura   | valon mean  |
| Gn | Peso volume naturale (ASTM D 2216)      | 1,88  | 1,90  | g/cmc    | 1,89        |
| G  | Peso specifico dei granuli (UNI 10013)  | 2,70  | 2,71  | g/cmc    | 2,71        |
| w  | Contenuto di acqua naturale (ASTM 2216) | 33,70 | 31,37 | %        | 32,54       |

#### Grandezze derivate analiticamente

| Gd | Peso volume secco     | 1,41  | 1,45  | g/cmc | 1,43  |
|----|-----------------------|-------|-------|-------|-------|
| P  | Porosità              | 47,92 | 46,63 | %     | 47,28 |
| е  | Indice dei vuoti      | 0,92  | 0,87  |       | 0,90  |
| s  | Grado di saturazione  | 98,89 | 97,30 | %     | 98,13 |
| Gs | Peso volume saturo    | 1,89  | 1,91  | g/cmc | 1,90  |
| G' | Peso volurne sommerso | 0,89  | 0,91  | g/cmc | 0,90  |



PLP Prospezioni Laboratorio Prove S.r.I.

R.E.A. SA n. 232841 P. IVA: 0288910 065 3

800 04 05 06

Via Cutirielli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it PEC: gruppoplp@legalmail.it

<del>Se</del>di Operative:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (AV) Tel. 0825 520619 - Fax 0825 520501 Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

Director Laboratorio



Circolare Ministeriale nº 7618/STC del 08/09/2010



## Prova di Taglio diretto

DOC PA 8.13/6-2 - ED 01/17

ASTM D3080-98

Settore "A"

Accettazione n. 0405-2017

del

15-09-2017

Richiedente: Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Sig. Corrado GALLO

Cantiere:

Realizzazione fabbricato trasformazione prodotti agricoli

Via Bissido - GIFFONI SEI CASALI (SA)

| SONDAGGIO      | CAMPIONE   | PROFONDITA' | TIPO CAMPIONE | CLASSE QUALITA' |
|----------------|------------|-------------|---------------|-----------------|
| P1             | C1         | 1,10-1,50   | Indisturbato  | Q5              |
| Data Prelievo: | 13-09-2017 | Data Prova: | 16-09-2017    |                 |

| N° M | ACC | HINE | DI TAC | SLIO |
|------|-----|------|--------|------|
|      | 3   | 4    | 5      |      |

Prot.Terre: 0510-2017

10-10-2017

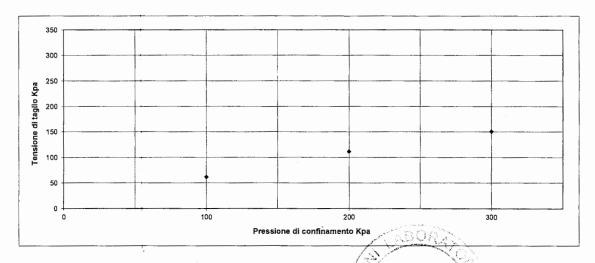
Data:

| TIPO DI PROVA      | Cons | olidata drenata                         |
|--------------------|------|-----------------------------------------|
| VELOCITA' DI PROVA | 0,00 | 8 mm/min                                |
| GEOMETRIA PROVINO  | SCAT | DLA A SEZIONE QUADRATA DI LATO 60X60 mm |

#### Parametri meccanici a rottura

|           | Pressione di consolid. | Unita di<br>misura | Consolidazione<br>(ore) | Pressione di rottura | Unita di misura |
|-----------|------------------------|--------------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| Provino 1 | 100                    | kPa                | 24                      | 61,8                 | kPa             |
| Provino 2 | 200                    | kPa                | 24                      | 111,7                | kPa             |
| Provino 3 | 300                    | kPa                | 24                      | 150,8                | kpa             |

|           | Peso v               | olume na | urale              | Contenuto d'acqua naturale |        |                 | Altezza provino |        |                    |
|-----------|----------------------|----------|--------------------|----------------------------|--------|-----------------|-----------------|--------|--------------------|
|           | Inizial <del>e</del> | Finale   | Unità di<br>misura | Iniziale                   | Finale | Unità di misura | Iniziale        | Finale | Unità di<br>misura |
| Provino 1 | 1,62                 | 1,65     | g/cm³              | 62,38                      | 59,13  | %               | 20,00           | 19,21  | mm                 |
| Provino 2 | 1,61                 | 1,66     | g/cm³              | 62,64                      | 56,99  | %               | 20,00           | 18,75  | mm                 |
| Provino 3 | 1,62                 | 1,69     | g/cm³              | 62,07                      | 53,43  | %               | 20,00           | 18,17  | mm                 |





PLP Prospezioni Laboratorio Prove S.r.l.

R.E.A. SA n. 232841 P. IVA: 0288910 065 3

Sede Legale: Via Cutinellii, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7

info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppopip@legalmail.it

Sedi Operative:

Lec. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA)

Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110

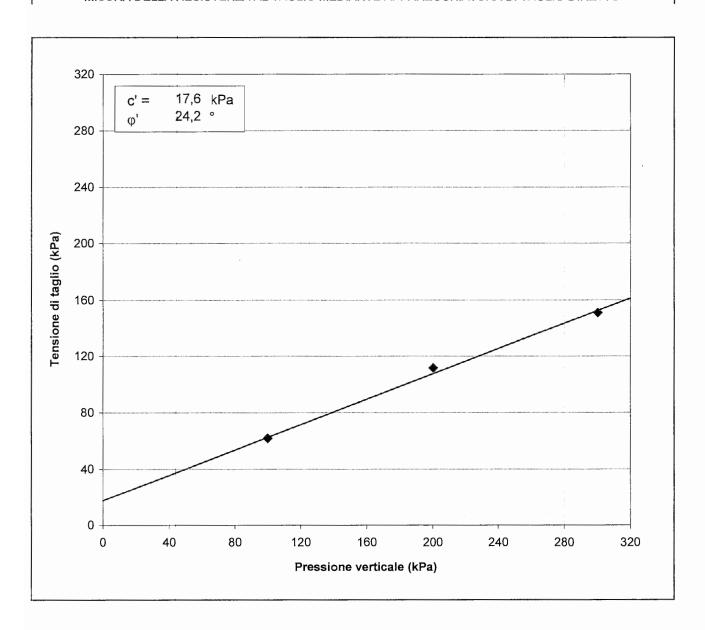
Directore Laboratorio

Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (AV) Tel. 0825 520619 - Fax 0825 520501

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038



### MISURA DELLA RESISTENZA AL TAGLIO MEDIANTE APPARECCHIATURA DI TAGLIO DIRETTO





Circolare Ministeriale n° 7618/STC del 08/09/2010



0510-2017

10-10-2017

15-09-2017

**EDOMETRO ED6** 

Accettazione: 0405-2017

Protocollo:

Data:

Data:

## Prova Edometrica

(PA8.13/8 ED01/17) Riferimento BS 1337 - ASTM D 2435-96 SETTORE "A"

Richiedente:

Dr. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Proprietario:

Cantiere:

Sig. Corrado GALLO

Realizzazione fabbricato trasformazione prodotti agricoli Via Bissido - GIFFONI SEI CASALI (SA)

Identificativo campione

| Sondaggio      | Campione   | Profondità  | Classe di qualità |
|----------------|------------|-------------|-------------------|
| P1             | C1         | 1,10-1,50   | Q5                |
| Data prelievo: | 13-09-2017 | Data Prova: | 18-09-2017        |

Caratteristiche geometriche del campione

|           | Diametro (mm) | Altezza (mm) | Sezione (cmq) |  |
|-----------|---------------|--------------|---------------|--|
|           | (mm)          | (mm)         | (cmq)         |  |
| Provino 1 | 50,50         | 20,00        | 20,02         |  |

## Parametri indici iniziali

|           | Peso volume<br>(gr/cmc) | Indice dei vuoti<br> |
|-----------|-------------------------|----------------------|
| Provino 1 | 1,90                    | 0,90                 |



PLP Prospezioni Laboratorio Prove S.r.l.

R.E.A. SA n. 232841 P. IVA: 0288910 065 3

800 04 05 06

Sede Legale:

Via Cutinelli, 121/C (Parco del Ciliegio) - 84081 BARONISSI (SA) Tel. 0825 523971 / 523550 - Fax 0825 523767 Casella Postale n. 47 - C.F. Iscrizione R.I. SA n. 0186410 064 7 info@plp-srl.it - geotecnica@plp-srl.it - www.plpgroup.it

PEC: gruppopip@legalmail.it

Sédi Ópérative:

Loc. Paccone, 15 - Svincolo aut. SA-RC 84029 SICIGNANO DEGLI ALBURNI (SA) Tel. 0828 978225 - Fax 0828 978110 Via Prov.le Turci, 9 (Area PIP) - 83025 MONTORO (AV) Tel. **0825 520619** - Fax **0825 520501** 

Cell. 345 9308489 - 335 6587734 - 333 1947038

AZIENDA CON SISTEMA DI QUALITÀ CERTIFICATO SECONDO LA NORMA UNI EN ISO 9001:2008

#### PROVA EDOMETRICA 1/4 Prova del 18-09-2017 EDO415



#### Dati cliente

Cliente : Dr. Geol. Sergio Migliozzi

Indirizzo : /Cantiere: Realizzazione fabbricato

Sito : Via Bissido-GIFFONI SEI CASALI

: P1 Sondaggio : C1 Campione

: 1.10-1.50 Profonditá

#### Caratteristiche fisiche

Data prelievo : 13-09-2017 : 20.000 cm2 Sezione provino Altezza iniziale : 20.000 mm Altezza finale 17.287 mm NumTara 1

Peso Tara 1 59.369 g Tara+p.umido inizial: 133.32 g :

Num Tara 2

59.369 g Peso Tara 2 Tara+p.umido finale: 130.60 g Tara+p.provino secco: 116.38 g 2.710 g/cm3 Peso specifico grani:

1.848 g/cm3Peso di volume iniziale : Peso di volume finale :  $2.060 \, \text{g/cm3}$ Peso di volume secco 1.425 g/cm3Contenuto d'acqua iniz. : 29.691 % Contenuto d'acqua finale : 24.921 % Saturazione iniziale : 89.296 % S Saturazione finale 104.99 % SF 0.901 Indice dei vuoti iniziali: e<sub>o</sub> Indice dei vuoti finali : 0.643 e, Peso vol. secco finale : 1.649 g/cm3 Ydf

| Passo | σ      | 3      | е     | М      | Cv       | K        | $c_{\alpha}$ | Metodo     |
|-------|--------|--------|-------|--------|----------|----------|--------------|------------|
|       | k₽a    | 9      |       | MPa    | cm2/s    | m/s      | &            |            |
| 01    | 25.000 | 1.076  | 0.880 |        | 1.72e-03 |          | 2.e-04       | Casagrande |
| 02    | 50.000 | 1.458  | 0.873 | 6.544  | 1.37e-04 | 2.05e-11 | 2.e-05       | Casagrande |
| 03    | 100.00 | 2.117  | 0.860 | 7.581  | 2.63e-04 | 3.41e-11 | 4.e-04       | Casagrande |
| 04    | 200.00 | 3.313  | 0.838 | 8.361  | 1.40e-03 | 1.64e-10 | 6.e-04       | Casagrande |
| 0.5   | 400.00 | 5.305  | 0.800 | 10.038 | 6.45e-03 | 6.31e-10 | 2.e-04       | Casagrande |
| 06    | 800.00 | 8.391  | 0.741 | 12.964 | 5.96e-04 | 4.51e-11 | 0.002        | Casagrande |
| 07    | 1600.0 | 13.538 | 0.643 | 15.542 | 2.10e-03 | 1.33e-10 | 7.e-06       | Casagrande |
| 08    | 400.00 | 12.294 | 0.667 |        | 1        |          |              |            |
| 09    | 100.00 | 12.034 | 0.672 |        |          |          |              |            |
| 10    | 25.000 | 11.638 | 0.679 |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              | •          |
|       |        |        |       |        |          |          |              | †          |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
| -     |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        | ,        |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        | ļ        |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          | ľ        |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |
|       |        |        |       |        |          |          |              |            |

Sperimentatore da PALOMBA Dr.ssa 🍇

Hore Labaratorio

Ministero delle Infrastrutture - Concessione Settore A Decreto nº 5477 del 02/07/2013

## Prove sismiche in foro Down Hole (Indicati con la sigla DH...)

| titolo cartografico | località           | opera                      | committente            | titolo di campagna | data      | profondità (ml) | campioni | n. SPT | prof. falda (ml) | D.H.  |
|---------------------|--------------------|----------------------------|------------------------|--------------------|-----------|-----------------|----------|--------|------------------|-------|
| DH1                 | Capitignano        | Restauro Chiesa S. Martino | Amm. Comunale          | S1                 | ott-05    | 25,2            | :        | 1 3    | 11               | . si  |
| DH2                 | Serroni            | Piano insediamenti abusivi | Amm. Comunale          | S2                 | 27-ott-09 | 30              | :        | 1 (    | 6,5 - 7,5        | si    |
| DH3                 | Palomba Mas. Macin | Real. Struttura Turistica  | Sig. Grimaldi Sabatar  | S2                 | gen-02    | 21              | :        | 1 2    | 3,5              | si    |
| DH4                 | Colonna            | PIP                        | Amm. Comunale          | N.1                | dic-97    | 20              |          | 0 2    | 2 -              | si    |
| DH5                 | Toppola            | SUAP Struttura turistica   | Sig. Bottiglieri Carmi | S1                 | 28-apr-06 | 30              |          | 1 !    | 5 -              | si    |
| DH6                 | S. Pietro          | Piano insediamenti abusivi | Amm. Comunale          | S3                 | 28-ott-09 | 30              |          | 1 (    | 21,5             | si    |
| DH7                 | Malche             | Piano insediamenti abusivi | Amm. Comunale          | S1                 | 26-ott-09 | 30              |          | 1 (    | 5 22             | si si |

## Prove sismiche M.A.S.W. (Indicate con la sigla Masw\_...)

| Id_MASW | località    | opera                  | committente              | titolo di campagna | data      | stendimento (ml) | orientamento |
|---------|-------------|------------------------|--------------------------|--------------------|-----------|------------------|--------------|
| MASW_1  | Sieti alto  | Casa Saperi & Sapori   | Amm. Comunale            | Masw loc Sietialto | lug-14    | 34,5             | 40°N         |
| MASW_2  | Sieti alto  | Suap Abate Conforti    | Finturismo               | -                  | 31-dic-13 | 55               | 85°N         |
| MASW_3  | Prepezzano  | real. Garage           | ing. Parrilli            | -                  | mag-16    | 23               | 173°N        |
| MASW_4  | Prepezzano  | Ristr. Campo Sport     | Amm. Comunale            | -                  | 05-mag-15 | 46               | 60°N         |
| MASW_5  | Prepezzano  | Variante al PRG        | Amm. Comunale            | -                  | ago-13    | 46               | 114°N        |
| MASW_6  | Capitignano | Ristrutturazione Fabb. | Sig.ra Costabile Tiziana | -                  | lug-15    | 23               | 110°N        |
| MASW_7  | Capitignano | Ristrutturazione Fabb. | Sig.ri Giannattasio      | -                  | gen-11    | 34,5             | 0°N          |
| MASW_8  | Capitignano | Variante al PRG        | Amm. Comunale            | -                  | ago-13    | 23               | 168°N        |
| MASW_9  | Capitignano | real. Fabbicato civile | Sig. Caruccio Davine     | -                  | mar-16    | 34,5             | 103°N        |
| MASW_10 | Serroni     | real. Fabbicato rurale | Sig. Rossomando          | -                  | lug-10    | 46               |              |
| MASW_11 | Serroni     | real. Ampliamento      | Sig. Fortunato Antonio   | -                  | nov-16    | 46               | 15°N         |
| MASW_12 | Prepezzano  | real. Deposito         | Sig. Gallo Corrado       | -                  | 13-set-17 | 46               | 29°N         |

## Prove sismiche di superfice a rifrazione (Indicate con la sigla SR...)

| titolo cartografico | località             | opera                     | committente             | titolo di campagna | data      | stendimento (ml) | orientamento |
|---------------------|----------------------|---------------------------|-------------------------|--------------------|-----------|------------------|--------------|
| SR1                 | Capitignano          | Real. Fabbricato civile   | Toro C. Srl             | Stesa n.1          | 21-giu-07 | 55               | 40°N         |
| SR2                 | Capitignano          | realizzazione Auditorium  | Amm. Comunale           | PS.1               | 23-gen-02 | 60               | 65°N         |
| SR3                 | Capitignano          | Ampliamento Dep. Rur.     | Sig. Frascogna Michele  | PS.1               | 10-gen-06 | 60               | 57°N         |
| SR4                 | Palomba Mass. Macina | Real. Struttura turistica | Sig. Grimaldi Sabatanto | PS.1               | 21-gen-02 | 120              | 90°N         |
| SR5                 | Colonna              | Riperim. f_25_1108        | Vari                    | R1                 | 28-gen-03 | 80               | 112°N        |
| SR6                 | Colonna              | Riperim. f_25_1108        | Vari                    | R2                 | 28-gen-03 | 80               | 27°N         |
| SR7                 | Toppola              | Real. Impianto GPL        | Medagas                 | PS.1               | 05-mar-02 | 120              | 99°N         |
| SR8                 | Toppola              | Suap Autocarrozzeria      | Sig. Barra Angelo       | PS.1               | 10-lug-03 | 48               | 42°N         |

Via G. Garibaldi, n° 16 - Casagiove (CE) **DH1** Tel. 0823/493980 - Cell. 339/7271088

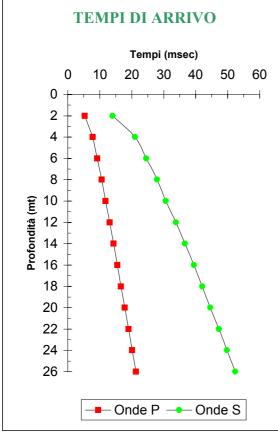
# PROVA SISMICA DOWN-HOLE

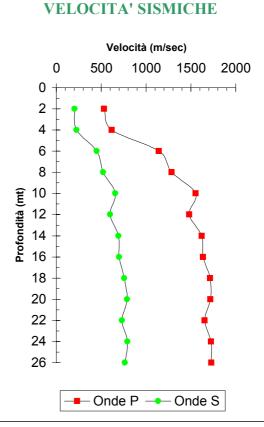
COMMITTENTE Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI
COMUNE GIFFONI SEI CASALI (SA)
LOCALITA' CAPITIGNANO

**DATA** 24/10/05

PROVA IN FORO N° S. 1

| Profondità | ONE   | DE P     | OND   | E S      |         | MODULI | DINAMICI |        | γ     |
|------------|-------|----------|-------|----------|---------|--------|----------|--------|-------|
| dal p.c.   | Tempi | Velocità | Tempi | Velocità | Coeff.  | Young  | Taglio   | Bulk   |       |
| mt         | msec  | m/sec    | msec  | m/sec    | Poisson | Kg/cmq | Kg/cmq   | Kg/cmq | g/cmc |
| 2          | 5,3   | 534      | 14,0  | 202      | 0,42    | 2033   | 718      | 4055   | 1,725 |
| 4          | 7,8   | 619      | 21,0  | 225      | 0,42    | 2538   | 892      | 5564   | 1,725 |
| 6          | 9,2   | 1142     | 24,5  | 448      | 0,41    | 10975  | 3899     | 20085  | 1,900 |
| 8          | 10,6  | 1286     | 27,9  | 523      | 0,40    | 14842  | 5303     | 24976  | 1,900 |
| 10         | 11,8  | 1554     | 30,7  | 659      | 0,39    | 25426  | 9152     | 38729  | 2,068 |
| 12         | 13,1  | 1480     | 33,9  | 600      | 0,40    | 21257  | 7589     | 36133  | 2,068 |
| 14         | 14,3  | 1620     | 36,7  | 691      | 0,39    | 27993  | 10090    | 41932  | 2,068 |
| 16         | 15,5  | 1634     | 39,5  | 698      | 0,39    | 28546  | 10292    | 42616  | 2,068 |
| 18         | 16,7  | 1713     | 42,1  | 755      | 0,38    | 34499  | 12520    | 47649  | 2,150 |
| 20         | 17,8  | 1719     | 44,6  | 789      | 0,37    | 37255  | 13643    | 46634  | 2,150 |
| 22         | 19,0  | 1652     | 47,3  | 733      | 0,38    | 32472  | 11800    | 44174  | 2,150 |
| 24         | 20,2  | 1726     | 49,8  | 793      | 0,37    | 37657  | 13794    | 47001  | 2,150 |
| 26         | 21,3  | 1729     | 52,4  | 764      | 0,38    | 35276  | 12807    | 48495  | 2,150 |
|            |       |          |       |          |         |        |          |        |       |
|            |       |          |       |          |         |        |          |        |       |







## Geofisica Geotecnica Idrogeologia

Via G. Garibaldi, n° 16 - Casagiove (CE)DH2 Tel. 0823/1702550 - Cell. 339/7271088

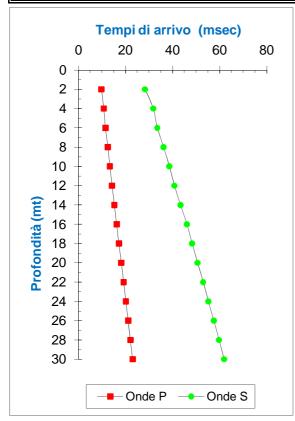
E-mail: ggisas@libero.it

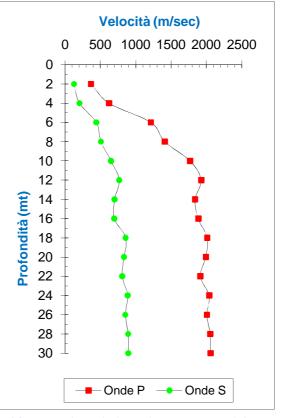
# PROVA SISMICA DOWN-HOLE

COMMITTENTE
COMUNE
CANTIERE
Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI
GIFFONI SEI CASALI (SA)
Variante P.R.G. - S. PIETRO
16/11/2009

PROVA IN FORO N° S. 2

| Profondità | OND   | E P      | OND   | ONDE S   |         | MODULI | DINAMICI |        | γ     |
|------------|-------|----------|-------|----------|---------|--------|----------|--------|-------|
| dal p.c.   | Tempi | Velocità | Tempi | Velocità | Coeff.  | Young  | Taglio   | Bulk   |       |
| mt         | msec  | m/sec    | msec  | m/sec    | Poisson | Kg/cmq | Kg/cmq   | Kg/cmq | g/cmc |
| 2          | 9,8   | 368      | 28,3  | 127      | 0,43    | 900    | 315      | 2205   | 1,90  |
| 4          | 10,8  | 624      | 31,8  | 205      | 0,44    | 2350   | 817      | 6465   | 1,90  |
| 6          | 11,5  | 1215     | 33,5  | 442      | 0,42    | 11349  | 3990     | 24814  | 2,00  |
| 8          | 12,5  | 1410     | 36,2  | 509      | 0,43    | 15037  | 5281     | 33546  | 2,00  |
| 10         | 13,4  | 1769     | 38,6  | 650      | 0,42    | 26945  | 9484     | 57583  | 2,20  |
| 12         | 14,3  | 1926     | 40,8  | 766      | 0,41    | 37037  | 13185    | 65735  | 2,20  |
| 14         | 15,3  | 1839     | 43,4  | 701      | 0,42    | 31153  | 11018    | 61259  | 2,20  |
| 16         | 16,3  | 1886     | 46,1  | 696      | 0,42    | 30874  | 10873    | 65354  | 2,20  |
| 18         | 17,3  | 2011     | 48,3  | 857      | 0,39    | 45804  | 16506    | 68788  | 2,20  |
| 20         | 18,2  | 1994     | 50,6  | 834      | 0,39    | 43512  | 15624    | 68405  | 2,20  |
| 22         | 19,2  | 1914     | 53,0  | 808      | 0,39    | 40789  | 14673    | 62641  | 2,20  |
| 24         | 20,2  | 2040     | 55,2  | 885      | 0,38    | 48627  | 17585    | 69968  | 2,20  |
| 26         | 21,2  | 2007     | 57,5  | 852      | 0,39    | 45265  | 16298    | 68718  | 2,20  |
| 28         | 22,1  | 2054     | 59,7  | 893      | 0,38    | 49500  | 17908    | 70853  | 2,20  |
| 30         | 23,1  | 2059     | 61,9  | 896      | 0,38    | 49790  | 18016    | 71149  | 2,20  |





Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16SG24 e sonda geofonica a cinque componenti da 10 F





Via G. Garibaldi, n° 16 - Casagiove (CE) Tel. 0823/1702550 - Cell. 339/7271088

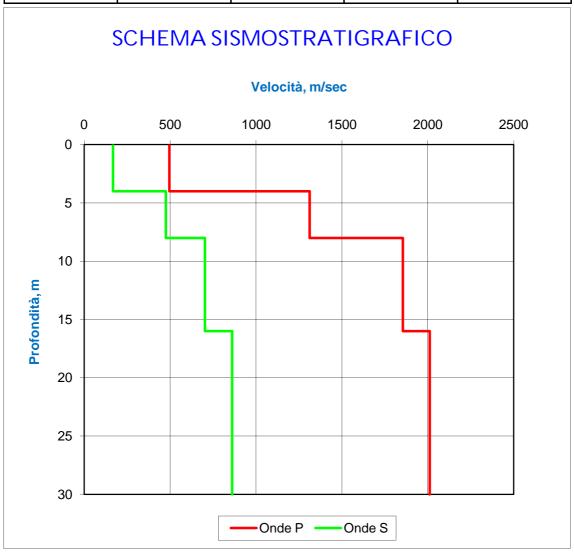
E-mail: ggisas@libero.it

## PROVA SISMICA DOWN - HOLE

**Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI** COMMITTENTE CANTIERE **GIFFONI SEI CASALI (SA)** Variante P.R.G. - S. PIETRO LAVORO FORO N° S. 2

## TABELLA SISMOSTRATIGRAFICA RIEPILOGATIVA

| V\$30       | VELOCITA'<br>Onde S | VELOCITA'<br>Onde P | PROFONDITA'<br>LETTO | STRATO |
|-------------|---------------------|---------------------|----------------------|--------|
| m/sec       | m/sec               | m/sec               | m                    | n°     |
|             | 166                 | 496                 | 4,00                 | 1      |
| 499         | 475                 | 1313                | 8,00                 | 2      |
|             | 703                 | 1855                | 16,00                | 3      |
| Categoria B | 861                 | 2011                | 30,00                | 4      |
| dal p.c.    |                     |                     |                      |        |



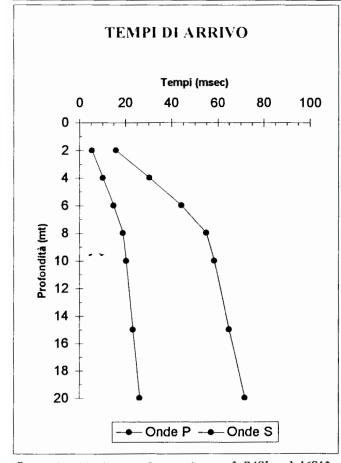
# PROVA SISMICA DOWN-HOLE

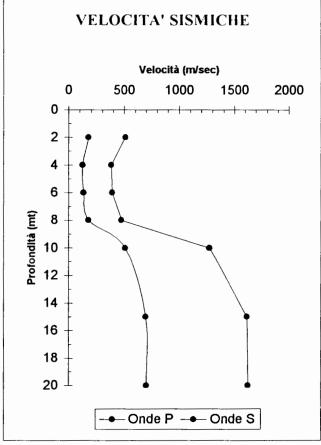
COMUNE
CANTIERE
DATA
PROVA IN FORO N°

GIFFONI SEI CASALI (SA)
Realizzazione struttura turistico-alberghiera - Masseria Macina
21/01/2002
S. 2

Battuta a 2,00 m

| Profondità | OND   | ΕP       | OND   | E S      | Coefficien. | Modulo   | Modulo    | Modulo di | γ     |
|------------|-------|----------|-------|----------|-------------|----------|-----------|-----------|-------|
| dal p.c.   | Tempi | Velocità | Tempi | Velocità | di          | di Young | di Taglio | Incompres |       |
| mt         | msec  | m/sec    | msec  | m/sec    | Poisson     | Kg/cmq   | Kg/cmq    | Kg/cmq    | g/cmc |
| 0          | 0,0   | 0        | 0,0   | 0        |             |          |           |           |       |
| 2          | 5,5   | 514      | 15,9  | 178      | 0,43        |          |           |           |       |
| 4          | 10,2  | 382      | 30,5  | 125      | 0,44        |          |           |           |       |
| 6          | 15,0  | 392      | 44,4  | 135      | 0,43        |          |           |           |       |
| 8          | 19,0  | 476      | 55,0  | 178      | 0,42        |          |           |           |       |
| 10         | 20,4  | 1273     | 58,4  | 512      | 0,40        |          |           |           |       |
| 15         | 23,3  | 1617     | 65,0  | 698      | 0,39        |          |           |           |       |
| 20         | 26,3  | 1627     | 71,9  | 703      | 0,39        |          |           |           |       |
|            |       |          |       |          |             |          |           |           |       |
|            |       |          |       |          |             |          |           |           |       |
|            |       |          |       |          |             |          |           |           |       |
|            |       |          |       |          |             |          |           |           |       |
|            |       |          |       |          |             |          |           |           |       |





Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16S12 e sonda geofonica a cinque componenti da 10 Hz.

indagini in sito ed analisi di laboratorio del terreni settore GEOFISICA

tel. 089 2718 81 - 274876

## Sviluppo dei Parametri Dinamico-Elastici

Data: febbr. '99 Lavoro: Piano P.I.P.

Località : Colonna Malche - Giffoni Sei Casali

INDAGINE n. 1

SONDAGGIO nº 1

OFF SET a metri: 3,00

| Prof.tà | Velocità<br>INTERVALLARI |          |  |  |
|---------|--------------------------|----------|--|--|
| (metri) | ( mse<br>Vp              | c)<br>Vs |  |  |

0 a 1

1 a 2

8

8 a 10

da 10 a 12

da 12 a 14

da 14 a 16

da 16 a 18

da 18 a 20

| Prof.tà | Volobila     |
|---------|--------------|
| TUI.la  | INTERVALLARI |
|         |              |
| (matri) | (msec)       |

514

826

1185

1554

1235

1574

1451

1630

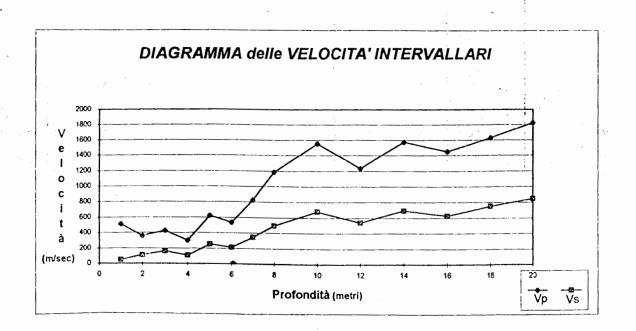
1827

| V 0 | 1 |
|-----|---|
|     |   |
|     | ) |
| 49  |   |
| 111 |   |
| 160 |   |
| 106 |   |
| 253 |   |
| 213 |   |
| 346 |   |
| 496 |   |
| 683 |   |
| 542 |   |
| 695 |   |
| 629 |   |
| 753 |   |

847

## MODULI CALCOLATI

| l. | Jensita | Poisso  | roung  | ıncompr | Rigiait | ragno  |
|----|---------|---------|--------|---------|---------|--------|
| _  | t/mc    |         | kg/cmq | kg/cmq  | :       | kg/cmq |
|    |         |         |        |         |         |        |
| 1  | 1,85    | 0,495   | 134    | 4928    | 0,090   | 45     |
| 1  | 1,85    | 0,448   | 667    | 2151    | 0,204   | 230    |
| 1  | 1,85    | 0,417   | 1.370  | 2754    | 0,296   | 483    |
| ı  | 1,90    | 0,429   | 624    | 1457    | 0,202   | 218    |
| ١  | 1,90    | 0,402   | 3.468  | 5872    | 0,480   | 1.237  |
| 1  | 1,90    | 0,407   | 2.479  | 4433    | 0,405   | 881    |
| 1  | 1,95    | 0,394   | 6.621  | 10407   | 0,674   | 2.375  |
| 1  | 1,95    | 0,394   | 13.635 | 21418   | 0,967   | 4.891  |
| ١  | 1,95    | 0,380   | 25.589 | 35663   | 1,331   | 9.269  |
| ١  | 1,95    | 0,380   | 16.147 | 22514   | 1,058   | 5.849  |
| ļ  | 1,95    | 0,379   | 26.497 | 36471   | 1,355   | 9.608  |
| ١  | 1,95    | 0,384   | 21.812 | 31370   | 1,228   | 7.879  |
| I  | 1,95    | . 0,364 | 30.776 | 37764   | 1,469   | 11.280 |
| ı  | 1,95    | 0,363   | 38.879 | 47390   | 1,651   | 14.259 |
| ١  |         | ·       |        |         |         |        |



tel. 089 271881 - 274876

Indagini in sito ed analisi di laboratorio dei terreni settore GEOFISICA

## INDAGINE SISMICA tipo Down - Hole

Apparecchiatura: Sismografo Geometrics-NINBUS 1210 con GEOFONO TIDIMENSIONALE pneumatico

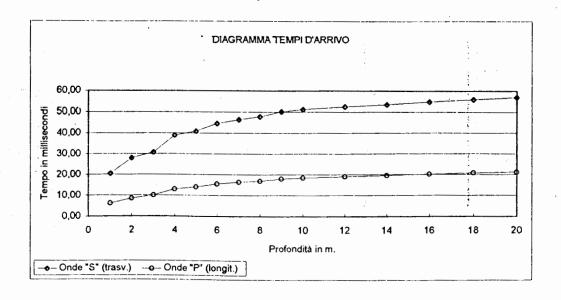
Data: febbr. '99 Lavoro: Piano P.I.P.

Località : Colonna Malche - Giffoni Sei Casali

INDAGINE n' 1 SONDAGGIO n' 1

OFF SET a metri 3,00

| Prof.ta | Tempi         | di arrivo | Velocità In | terv. (km/sec) |         | Modulo  |
|---------|---------------|-----------|-------------|----------------|---------|---------|
| ml      | Onde <b>P</b> | Onde S    | <b>V</b> p  | Vs             | Vp / Vs | Poisson |
| 1       | 6,15          | 20,50     | 0,514       | 0,049          | 10,54   | 0,495   |
| . 2     | 8,50          | 28,00     | 0,361       | 0.111          | 3,27    | 0,448   |
| 3       | 10,00         | 30,80     | 0,424       | 0,160          | 2,65    | 0,417   |
| 4       | 13,00         | 39,00     | 0,300       | 0,106          | 2,83    | 0,429   |
| 5       | 14,00         | 41,00     | 0,623       | 0,253          | 2,47    | 0,402   |
| 6       | 15,50         | 44,55     | 0,538       | 0,213          | 2,52    | 0,407   |
| 7       | 16,40         | 46,50     | 0,826       | 0,346          | 2,39    | 0,394   |
| 8       | 17,00         | 47,80     | 1,185       | 0,496          | 2,39    | 0,394   |
| 9       | 18,00         | 50,20     | 0,863       | 0,349          | 2,47    | 0,402   |
| 10      | 18,50         | 51,25     | 1,554       | 0,683          | 2,28    | 0,380   |
| 12      | 19,10         | 52,50     | 1,235       | 0,542          | 2,28    | 0,380   |
| 14      | 19,60         | 53,56     | 1,574       | 0,695          | 2,26    | 0,379   |
| 16      | 20,20         | 54,90     | 1,451       | 0,629          | 2,31    | 0,384   |
| 18      | 20,75         | 56,05     | 1,630       | 0,753          | 2,16    | 0,364   |
| 20      | 21,25         | 57,10     | 1,827       | 0.847          | 2,16    | 0.363   |







Indagini e Consulenze Geofisiche dei Geologi S.Lamberti & D.Viappiani

## COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI Provincia di Salerno

COMMITTENTE: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

OGGETTO: Prospezioni geofisiche: Indagini in foro Down- hole in area destinata a Sportello Unico in località Colonna

Salerno, maggio 2006





## - AGEAP SWH - Indagini e Consulenze Geofisiche

dei geologi S. Lamberti & D. Viappiani

via P/co Gardenia San Mango P.te (SA) tel. 081 5179641 cell. 3471406141 - 3470189353

INDAGINE DOWN HOLE: FORO N.1 rif.S1

Committente: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

Località: Giffoni sei casali (SA) Data: 09 maggio 2006

Profondità dal pc (m): Intervallo letture (m):

2

Off-set (m): 2,2

30

#### TABELLA DEI MODULI ELASTICI DINAMICI

#### Valori Osservati

| Prof.<br>m. | Vp<br>m/s | Vs<br>m/s | Vp/Vs | Ŋ₀<br>Kg/cm³ | cf.Poisson | md.YOUNG<br>Kg/cm² | md.TAGLIO<br>Kg/cm² | md.INC.Vol.<br>Kg/cm <sup>2</sup> |
|-------------|-----------|-----------|-------|--------------|------------|--------------------|---------------------|-----------------------------------|
| 2           | 330       | 163       | 2,03  | 1,52         | 0,339      | 1063               | 397                 | 1102                              |
| 4           | 492       | 210       | 2,35  | 1,66         | 0,389      | 1987               | 715                 | 2985                              |
| 6           | 766       | 230       | 3,33  | 1,78         | 0,450      | 2677               | 923                 | 9007                              |
| 8           | 742       | 335       | 2,22  | 1,87         | 0,372      | 5639               | 2055                | 7343                              |
| 10          | 805       | 363       | 2,22  | 1,91         | 0,372      | 6772               | 2467                | 8847                              |
| 12          | 729       | 323       | 2,26  | 1,85         | 0,378      | 5215               | 1892                | 7138                              |
| 14          | 968       | 481       | 2,01  | 2,04         | 0,336      | 12326              | 4611                | 12565                             |
| 16          | 978       | 489       | 2,00  | 2,04         | 0,333      | 12763              | 4786                | 12762                             |
| 18          | 983       | 465       | 2,11  | 2,03         | 0,356      | 11678              | 4307                | 13504                             |
| 20          | 1095      | 518       | 2,11  | 2,09         | 0,356      | 14891              | 5491                | 17225                             |
| 22          | 1196      | 507       | 2,36  | 2,10         | 0,391      | 14731              | 5296                | 22478                             |
| 24          | 1276      | 550       | 2,32  | 2,15         | 0,386      | 17620              | 6356                | 25785                             |
| 26          | 1347      | 566       | 2,38  | 2,17         | 0,393      | 19003              | 6822                | 29529                             |
| 28          | 1387      | 601       | 2,31  | 2,20         | 0,384      | 21552              | 7784                | 31061                             |
| 30          | 1492      | 662       | 2,26  | 2,25         | 0,378      | 26577              | 9645                | 36222                             |

#### Valori Parametrici

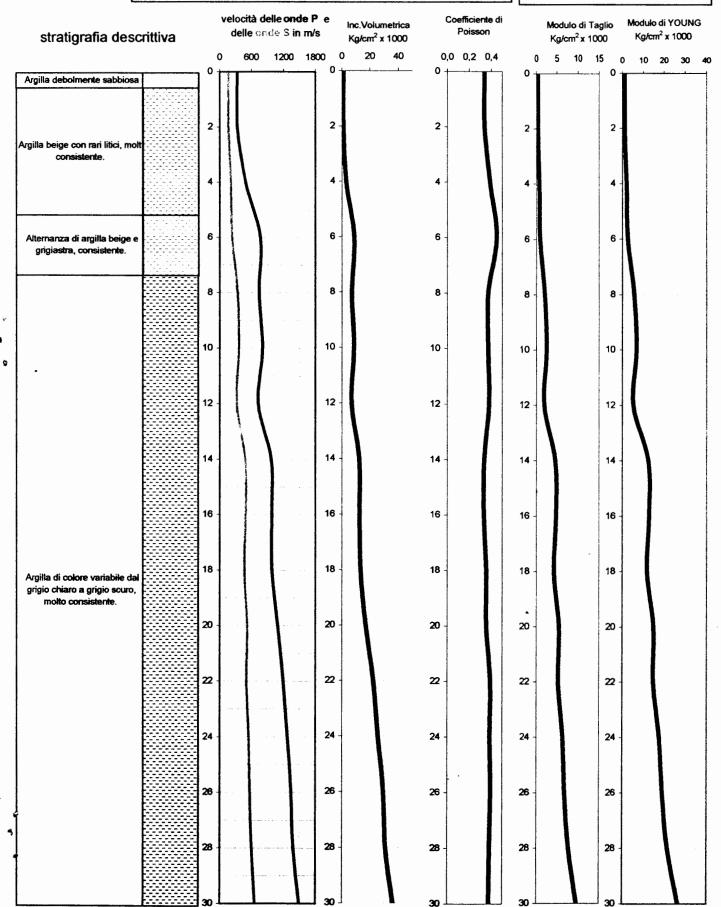
| Prof.<br>m. | Vp<br>m/s | Vs<br>m/s | Vp/Vs | γ₀<br>Kg/cm³ | cf.Poisson | md.YOUNG<br>Kg/cm <sup>2</sup> | md.TAGLIO<br>Kg/cm² | md.INC.Vol.<br>Kg/cm² |
|-------------|-----------|-----------|-------|--------------|------------|--------------------------------|---------------------|-----------------------|
| 2           | 546       | 130       | 4,21  | 1,57         | 0,470      | 762                            | 259                 | 4255                  |
| 4           | 631       | 191       | 3,30  | 1,69         | 0,449      | 1759                           | 607                 | 5800                  |
| 6           | 706       | 249       | 2,84  | 1,78         | 0,429      | 3085                           | 1079                | 7266                  |
| 8           | 774       | 303       | 2,55  | 1,85         | 0,409      | 4709                           | 1671                | 8649                  |
| 10          | 836       | 356       | 2,35  | 1,91         | 0,389      | 6607                           | • 2378              | 9946                  |
| 12          | 894       | 407       | 2,20  | 1,97         | 0,369      | 8754                           | 3197                | 11153                 |
| 14          | 948       | 457       | 2,08  | 2,01         | 0,349      | 11129                          | 4126                | 12268                 |
| 16          | 1000      | 506       | 1,98  | 2,06         | 0,328      | 13711                          | 5162                | 13290                 |
| 18          | 1049      | 554       | 1,89  | 2,10         | 0,437      | 16476                          | 6304                | 14217                 |
| 20          | 1095      | 600       | 1,82  | 2,13         | 0,437      | 19404                          | 7550                | 15047                 |
| 22          | 1140      | 647       | 1,76  | 2,17         | 0,437      | 22471                          | 8898                | 15780                 |
| 24          | 1183      | 692       | 1,71  | 2,20         | 0,437      | 25653                          | 10348               | 16415                 |
| 26          | 1225      | 737       | 1,66  | 2,23         | 0,438      | 28926                          | 11898               | 16951                 |
| 28          | 1265      | 782       | 1,62  | 2,26         | 0,438      | 32262                          | 13547               | 17389                 |
| 30          | 1304      | 826       | 1,58  | 2,29         | 0,438      | 35633                          | 15294               | 17727                 |



### AGEAP SWH - Indogini e Consulenze Geofisiche dei geologi S. Lamberti & D. Viappiani

via P/co Gardenia San Mango P.te (SA) tel. 081 5179641 cell. 3471406141 - 3470189353

DOWN - HOLE n.1 rif.S1 Giffoni sei Casali (SA)





## Geofisica Geotecnica Idrogeologia

Via G. Garibaldi, n° 16 - Casagiove (CE)DH6 Tel. 0823/1702550 - Cell. 339/7271088

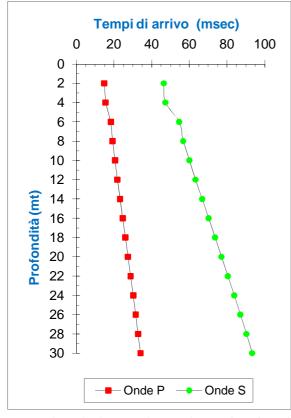
E-mail: ggisas@libero.it

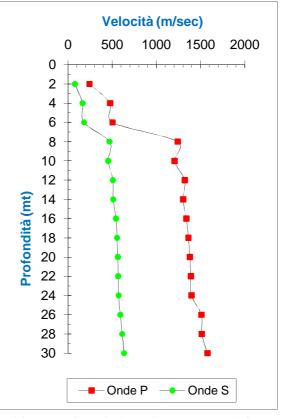
# PROVA SISMICA DOWN-HOLE

COMMITTENTE
COMUNE
CANTIERE
Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI
GIFFONI SEI CASALI (SA)
Variante P.R.G. - S. PIETRO
16/11/2009

PROVA IN FORO N° S. 3

| Profondità | OND   | ΕP       | OND   | E S      |         | MODULI | DINAMICI |        | γ     |
|------------|-------|----------|-------|----------|---------|--------|----------|--------|-------|
| dal p.c.   | Tempi | Velocità | Tempi | Velocità | Coeff.  | Young  | Taglio   | Bulk   |       |
| mt         | msec  | m/sec    | msec  | m/sec    | Poisson | Kg/cmq | Kg/cmq   | Kg/cmq | g/cmc |
| 2          | 14,8  | 244      | 46,4  | 78       | 0,44    | 302    | 105      | 890    | 1,70  |
| 4          | 15,5  | 477      | 47,3  | 165      | 0,43    | 1642   | 574      | 4023   | 2,06  |
| 6          | 18,3  | 504      | 54,6  | 182      | 0,43    | 1980   | 695      | 4413   | 2,06  |
| 8          | 19,2  | 1243     | 56,7  | 470      | 0,42    | 12574  | 4443     | 25116  | 1,97  |
| 10         | 20,5  | 1206     | 60,0  | 457      | 0,42    | 11862  | 4192     | 23664  | 1,97  |
| 12         | 21,8  | 1321     | 63,3  | 508      | 0,41    | 14624  | 5179     | 28190  | 1,97  |
| 14         | 23,2  | 1302     | 66,8  | 512      | 0,41    | 14824  | 5267     | 27063  | 1,97  |
| 16         | 24,6  | 1339     | 70,2  | 543      | 0,40    | 16958  | 6057     | 28698  | 2,01  |
| 18         | 26,0  | 1363     | 73,6  | 555      | 0,40    | 17702  | 6327     | 29655  | 2,01  |
| 20         | 27,4  | 1379     | 77,0  | 563      | 0,40    | 18211  | 6512     | 30305  | 2,01  |
| 22         | 28,8  | 1390     | 80,4  | 569      | 0,40    | 18568  | 6642     | 30761  | 2,01  |
| 24         | 30,2  | 1398     | 83,8  | 573      | 0,40    | 19294  | 6903     | 31863  | 2,06  |
| 26         | 31,5  | 1509     | 87,1  | 593      | 0,41    | 20800  | 7390     | 37996  | 2,06  |
| 28         | 32,8  | 1514     | 90,3  | 613      | 0,40    | 22156  | 7911     | 37639  | 2,06  |
| 30         | 34,1  | 1578     | 93,4  | 635      | 0,40    | 23755  | 8472     | 41026  | 2,06  |





Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16SG24 e sonda geofonica a cinque componenti da 10 F





Via G. Garibaldi, n° 16 - Casagiove (CE) Tel. 0823/1702550 - Cell. 339/7271088

E-mail: ggisas@libero.it

## PROVA SISMICA DOWN - HOLE

COMMITTENTE Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI

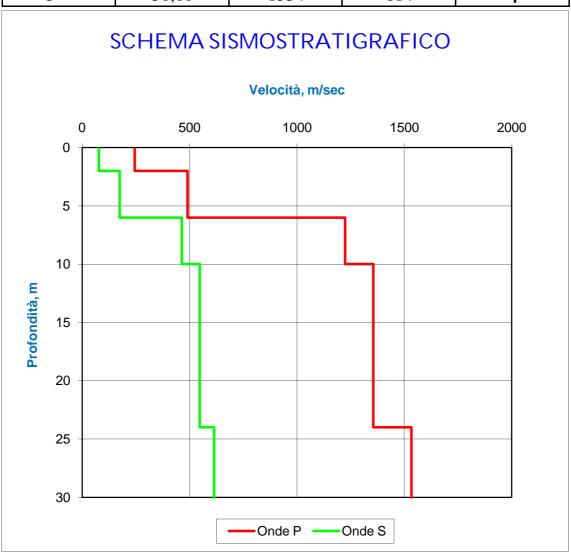
CANTIERE GIFFONI SEI CASALI (SA)

LAVORO Variante P.R.G. - S. PIETRO

S. 3

## TABELLA SISMOSTRATIGRAFICA RIEPILOGATIVA

| STRATO | PROFONDITA'<br>LETTO | VELOCITA'<br>Onde P | VELOCITA'<br>Onde S | VS3O        |
|--------|----------------------|---------------------|---------------------|-------------|
| n°     | m                    | m/sec               | m/sec               | m/sec       |
| 1      | 2,00                 | 244                 | 78                  |             |
| 2      | 6,00                 | 491                 | 174                 | 324         |
| 3      | 10,00                | 1224                | 463                 |             |
| 4      | 24,00                | 1356                | 546                 | Categoria C |
| 5      | 30,00                | 1534                | 614                 | dal p.c.    |





## Geofisica Geotecnica Idrogeologia

Via G. Garibaldi, n° 16 - Casagiove (CE) **DH7** Tel. 0823/1702550 - Cell. 339/7271088

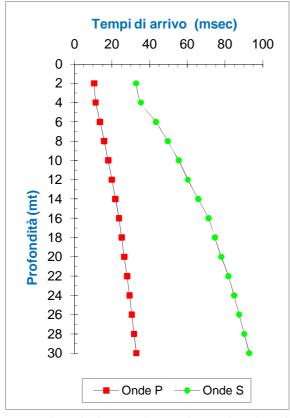
E-mail: ggisas@libero.it

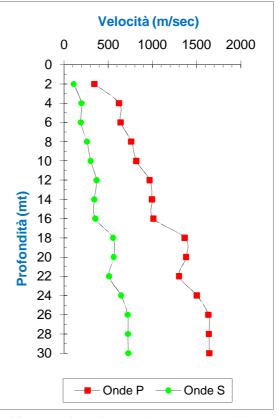
# PROVA SISMICA DOWN-HOLE

COMMITTENTE
COMUNE
CANTIERE
DATA
Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI
GIFFONI SEI CASALI (SA)
Variante P.R.G. - MALCHE
16/11/2009

PROVA IN FORO N° S. 1

| Profondità | OND   | EΡ       | OND   | E S      |         | MODULI | DINAMICI |        | γ     |
|------------|-------|----------|-------|----------|---------|--------|----------|--------|-------|
| dal p.c.   | Tempi | Velocità | Tempi | Velocità | Coeff.  | Young  | Taglio   | Bulk   |       |
| mt         | msec  | m/sec    | msec  | m/sec    | Poisson | Kg/cmq | Kg/cmq   | Kg/cmq | g/cmc |
| 2          | 10,5  | 343      | 32,8  | 110      | 0,44    | 658    | 228      | 1922   | 1,85  |
| 4          | 11,3  | 622      | 35,3  | 199      | 0,44    | 2192   | 760      | 6407   | 1,88  |
| 6          | 13,6  | 640      | 43,3  | 191      | 0,45    | 2023   | 698      | 6932   | 1,88  |
| 8          | 15,8  | 761      | 49,6  | 259      | 0,43    | 3755   | 1310     | 9525   | 1,91  |
| 10         | 18,0  | 817      | 55,4  | 302      | 0,42    | 5048   | 1778     | 10650  | 1,91  |
| 12         | 19,9  | 969      | 60,3  | 368      | 0,42    | 7462   | 2638     | 14765  | 1,91  |
| 14         | 21,8  | 995      | 65,8  | 342      | 0,43    | 6887   | 2406     | 17094  | 2,01  |
| 16         | 23,7  | 1011     | 71,2  | 355      | 0,43    | 7365   | 2578     | 17532  | 2,01  |
| 18         | 25,1  | 1366     | 74,6  | 555      | 0,40    | 17853  | 6377     | 30134  | 2,03  |
| 20         | 26,5  | 1381     | 78,0  | 563      | 0,40    | 18373  | 6567     | 30744  | 2,03  |
| 22         | 28,0  | 1302     | 81,8  | 511      | 0,41    | 15233  | 5412     | 27884  | 2,03  |
| 24         | 29,3  | 1503     | 84,8  | 646      | 0,39    | 23961  | 8648     | 35275  | 2,03  |
| 26         | 30,5  | 1632     | 87,5  | 720      | 0,38    | 29584  | 10736    | 40880  | 2,03  |
| 28         | 31,7  | 1639     | 90,2  | 724      | 0,38    | 29890  | 10850    | 41144  | 2,03  |
| 30         | 32,9  | 1643     | 92,9  | 727      | 0,38    | 31164  | 11315    | 42773  | 2,10  |





Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16SG24 e sonda geofonica a cinque componenti da 10 F



## Geofisica Geotecnica Idrogeologia DH7

Via G. Garibaldi, n° 16 - Casagiove (CE) Tel. 0823/1702550 - Cell. 339/7271088

E-mail: ggisas@libero.it

## PROVA SISMICA DOWN - HOLE

COMMITTENTE Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI

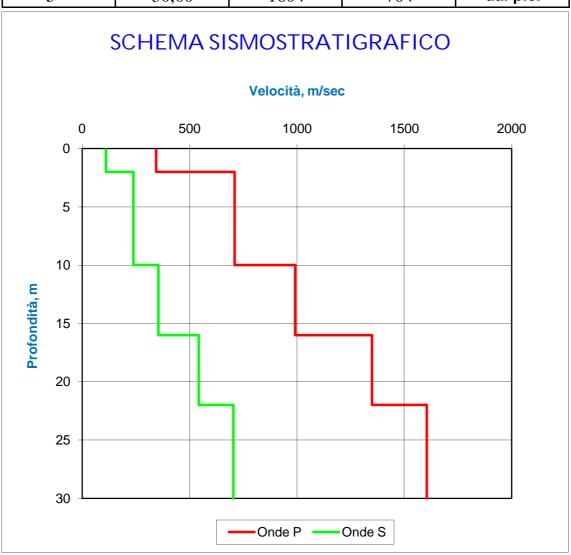
CANTIERE GIFFONI SEI CASALI (SA)

LAVORO Variante P.R.G. - MALCHE

FORO N° S. 1

## TABELLA SISMOSTRATIGRAFICA RIEPILOGATIVA

| VS3O        | VELOCITA'<br>Onde S | VELOCITA'<br>Onde P | PROFONDITA'<br>LETTO | STRATO |
|-------------|---------------------|---------------------|----------------------|--------|
| m/sec       | m/sec               | m/sec               | m                    | n°     |
|             | 110                 | 343                 | 2,00                 | 1      |
| 329         | 238                 | 710                 | 10,00                | 2      |
|             | 355                 | 992                 | 16,00                | 3      |
| Categoria C | 543                 | 1349                | 22,00                | 4      |
| dal p.c.    | 704                 | 1604                | 30,00                | 5      |



# GEO CONSULTING SERVICES S.a.s.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel. e Fax. 089/2960190 – E-mail: <u>geoconsultingservice@libero.it</u> e <u>geoconsultingservices@pec.it</u> C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al n° 04625470655 REA 381666

# COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI

Provincia di Salerno

PROSPEZIONE SISMICA MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves)

**Committente**: Geol. Sergio Migliozzi

Lavoro: Costruzione "Casa Sapori e Saperi"

Località: Sieti

Salerno, Luglio 2014

Direttore Tecnico Geol. Corrado D'Agnes

## **INDICE**

- 1. PREMESSA
- 2. INTRODUZIONE
- 3. ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI
- 4. UBICAZIONE INDAGINI
- 5. CONCLUSIONI
- 6. APPENDICE

# **PREMESSA**

A seguito di colloqui con il *Dr. Geol. Sergio Migliozzi*, e per suo conto, è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del V<sub>S30</sub>, ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per la costruzione" *Casa Sapori e Saperi in Sieti nel Comune di Giffoni Sei Casali (SA)*". A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

• n° 1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).

## Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$Vs30 = \frac{30}{\sum \frac{h_i}{Vs_i}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

# Acquisizione ed elaborazione dati

## Strumentazione impiegata

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. **M.A.E. A6000-S** a **24 bit** di risoluzione), collegato a geofoni verticali a frequenza propria di **4.5Hz.** 

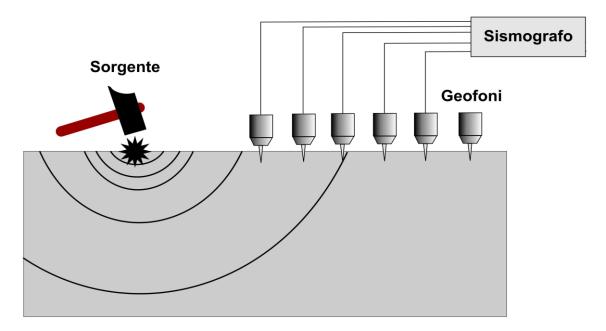


Fig. 1 – Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 1,5 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 5,0 m dal geofono n° 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 0,5 ms, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 12 db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.



**Figura 2.** Stendimento sismico. Nel caso si utilizzi una sorgente ad impatto verticale e geofoni a componente verticale, si acquisiranno dati utili all'analisi delle onde di Rayleigh.

G.C.S. GEO CONSULTING SERVICES S.a.s. del Geol. Corrado D'Agnes & C.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel/ Fax. 089/2960190

E-mail: geoconsultingservice@libero.it e geoconsultingservices@pec.it

C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al nº 04625470655 REA 381666

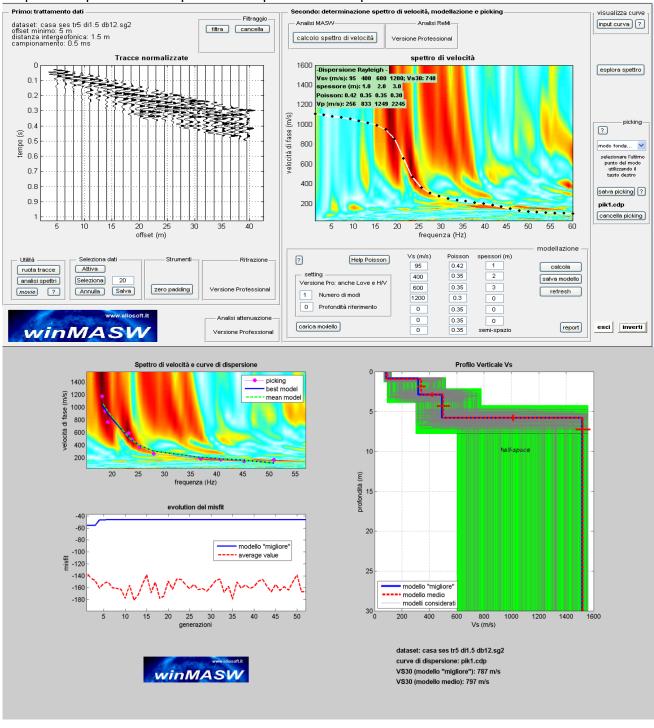
#### Software

Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software winMASW 4.3.1 Standard (www.eliosoft.it).

#### Elaborazione

I dati acquisiti (Figura 2) sono stati elaborati (determinazione spettro di velocità, identificazione curve di dispersione, inversione/modellazione di queste ultime) per ricostruire il profilo verticale della velocità delle onde di taglio (VS).

Il *dataset* appare dominato dal modo fondamentale delle onde di Rayleigh, con alcuni segnali a frequenze superiori a 25Hz pertinenti al primo modo superiore.



Via Medaglie D'Oro,38 - 84132 Salerno - Tel/ Fax. 089/2960190

E-mail: geoconsultingservice@libero.it e geoconsultingservices@pec.it

C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al nº 04625470655 REA 381666

**Fig. 3.** Risultati dell'inversione della curva di dispersione determinata tramite analisi di dati MASW. In alto a sinistra: spettro osservato, curve di dispersione piccate e curve del modello individuato dall'inversione. Sulla destra il profilo verticale VS identificato (vedi anche Tabella 1). In basso a sinistra l'evolversi del modello al passare delle "generazioni" (l'algoritmo utilizzato perm l'inversione delle curve di dispersione appartiene alla classe degli Algoritmi Genetici – Dal Moro e tal., 2007).

### **TABELLA .1**

| Spessore (m) |          | Modulo di taglio |
|--------------|----------|------------------|
|              | standard | stimati (MPa)    |
| 0,9          | 89       | 14               |
| 2,0          | 342      | 256              |
| 2,9          | 502      | 522              |
| semi-spazio  | 1521     | 5352             |

**Tab. 1.** Modello medio individuato (Vs30 del modello medio dal p.c.: **797**m/s).

# Ubicazione indagini



Fig. 4 - Foto indagine Masw in loc. Sieti nel Comune di Giffoni Sei Casali(SA)

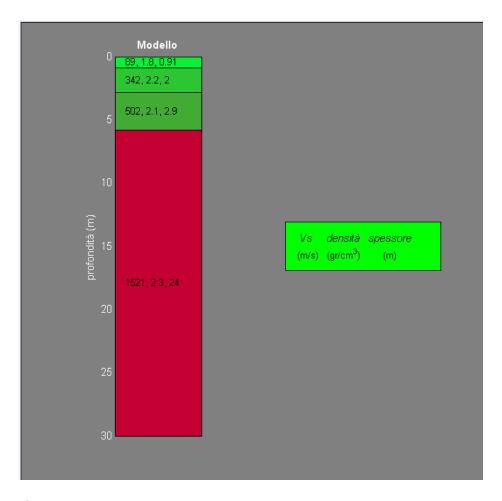


Fig. 5 Stratigrafia

#### Conclusioni

L'analisi della dispersione delle onde di Rayleigh a partire da dati di sismica attiva (*MASW*) ha consentito di determinare il profilo verticale della VS (e del modulo di taglio) e, di conseguenza, del parametro Vs30, risultato per *il modello medio pari a 797m/s* (considerando come riferimento il piano campagna).

Rispetto le norme tecniche per le costruzioni (DM 14 gennaio 2008, ex DM 14/09/2005) il sito in esame rientra quindi nella **categoria B** 

B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

Salerno, Luglio 2014

Direttore Tecnico Geologo Corrado D'Agnes

#### **APPENDICE**

## Modello medio

Vs (m/s): 89, 342, 502, 1521

Deviazioni Standard (m/s): 7, 30, 46, 53

Spessori (m): 0.9, 2.0, 2.9

Deviazioni Standard (m): 0.1, 0.3, 0.4

Tipo di analisi: onde di Rayleigh

Stima approssimativa di Vp, densità e moduli elastici (VEDI MANUALE)

Stima VP (m/s): 287, 1712, 1069, 2903

Stima densità (gr/cm3): 1.75, 2.18, 2.07, 2.31 Stima modulo di Poisson: 0.45, 0.48, 0.36, 0.31 Stima modulo di taglio (MPa): 14, 256, 522, 5352

Stima modulo di compressione (MPa): 126, 6062, 1670, 12360

Stima modulo di Young (MPa): 40, 756, 1417, 14031 Stima modulo di Lamé (MPa): 117, 5892, 1322, 8792

# Vs30 (m/s): 797

La classificazione del terreno è di pertinenza dell'utente che ne deve valutare la tipologia sulla base della normativa e del profilo verticale Vs.

Dalla normativa (modifiche del D.M. 14/09/2005 Norme Tecniche per le Costruzioni, emanate con D.M. Infrastrutture del 14/01/2008, pubblicato su Gazzetta Ufficiale Supplemento ordinario n° 29 del 04/02/2008):

- A Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi, caratterizzati da valori di VS30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.
- B Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).
- C Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).

- D Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o terreni a grana fine scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 inferiori a 180 m/s (ovvero NSPT30 < 15 nei terreni a grana grossa e cu30 < 70 kPa nei terreni a grana fina).
- E Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).
- S1 Depositi di terreni caratterizzati da valori di VS30 inferiori 100 m/s (ovvero 10 < cuS30 < 20 kPa) che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includano almeno 3 m di torba o argille altamente organiche.
- S2 Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive, o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

## winMASW Standard

Software per la determinazione dello spettro di velocità, la modellazione, l'inversione delle curve di dispersione e l'analisi delle curve di attenuzione per la stima dei fattori di qualità Q secondo il metodo MASW - Multichannel Analysis of Surface Waves

www.eliosoft.it

#### Riferimenti

Dal Moro G., Pipan M. & Gabrielli P., 2007, Rayleigh Wave Dispersion Curve Inversion via Genetic Algorithms and Posterior Probability Density Evaluation, J. Appl. Geophysics, 61, 39-55
Park C. B., Miller R. D., & Xia J., 1999, Multichannel analysis of surface waves, Geophysics, 64, 3; 800–808

# <u>INDICE</u>

|       |                                   | Pagina |
|-------|-----------------------------------|--------|
| 1.    | PREMESSA                          | 1      |
| 2.    | PROFILI SISMICI M.A.S.W           | 2      |
| 2.1   | STRUMENTAZIONE IMPIEGATA          | 3      |
| 2.2.  | METODOLOGIA OPERATIVA             | 4      |
| 2.3.  | METODOLOGIA INTERPRETATIVA        | 5      |
| 2.4.  | ESAME DEI RISULTATI               | 7      |
|       |                                   |        |
| Alleg | gato 1 – PROFILO SISMICO M.A.S.W. |        |



# 1. PREMESSA

A seguito dell'incarico ricevuto dal Dott. Geol. Sergio Migliozzi, è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del  $V_{\rm S30}$ , ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per la variante al P.R.G. in località Sieti, Abate Conforti nel comune di Giffoni Sei Casali (SA).

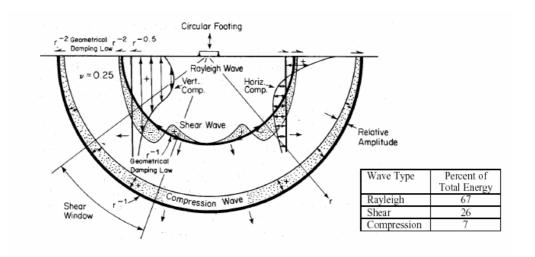
A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

•  $n^{\circ}$  1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).



# 2. INDAGINE SISMICA M.A.S.W.

Il rilievo geofisico MASW (multichannel analysis of surface waves) è utilizzato per la determinazione dei profili verticali della velocità delle onde di taglio  $(V_S)$  tramite inversione delle curve di dispersione delle onde di Rayleigh effettuata con *algoritmi genetici* 



I vantaggi dell'uso di questa metodologia geofisica rispetto ai metodi tradizionali sono:

- 1. Particolarmente indicato per suoli altamente attenuanti ed ambienti rumorosi
- 2. Non limitato a differenza del metodo a rifrazione dalla presenza di inversioni di velocità in profondità
- **3.** Buona risoluzione (a differenza del metodo a riflessione)
- **4.** Permette la ricostruzione della distribuzione verticale della velocità delle onde di taglio (S) fondamentale per la caratterizzazione geotecnica del sito



### Inoltre:

- La percentuale di energia convertita in onde di Rayleigh è di gran lunga predominante (67%) rispetto quella coinvolta nella generazione e propagazione delle onde P (7%) ed S (26%).
- L'ampiezza delle *surface waves* dipende da  $\sqrt{r}$  e non da  ${\it r}$  come per le *body* waves

### 2.1. STRUMENTAZIONE IMPIEGATA

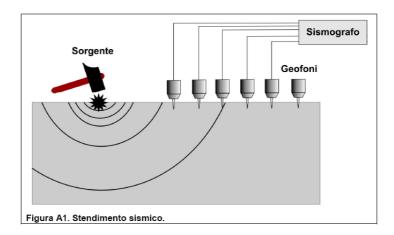
L'indagine è stata eseguita utilizzando un sismografo a 24 canali della **PASI** di Torino, modello **16SG24**, con processore Pentium IV, display VGA a colori in LCD-TFT 10.4" TouchScreen, trattamento del segnale a 16 bit, trattamento di dati Floating Point 32 bit, supporto di memorizzazione mediante Hard-Disk da 40 Gb, con funzione di incremento multiplo del segnale ed opzione per l'inversione di polarità, attivazione di filtri "passa alto", "passa basso" e "notch" in acquisizione o post-acquisizione; inoltre, i guadagni sono selezionabili da software manualmente per ogni canale o in modo automatico e le acquisizioni sono automaticamente registrate sullo strumento. Il trigger è dato da un geofono starter esterno, con possibilità di pre-trigger (0-10 ms).

Sono stati utilizzati 24 geofoni da 4,5 Hz e, come sorgente energizzante, una massa battente (martello) da 5 Kg battuta su una piastra metallica.



# 2.2. METODOLOGIA OPERATIVA

Acquisire un set di dati per l'indagine MASW non è troppo diverso da una comune acquisizione per un'indagine a rifrazione (o riflessione). E' sufficiente effettuare uno stendimento di geofoni allineati con la sorgente ed utilizzare una sorgente ad impatto verticale (martello).



Il profilo MASW è stato eseguito utilizzando n° 24 geofoni allineati sul terreno con un'interdistanza di 2,00 metri; i punti di scoppio sono stati posizionati ad una delle estremità del profilo a distanze di 4,00 e 8,00 m dal geofono n° 1. La scelta dei due scoppi è stata effettuata per avere la certezza di generare la dispersione delle onde superficiali a prescindere dai differenti litotipi presenti nel sottosuolo dell'area investigata.



### 2.3. METODOLOGIA INTERPRETATIVA

Il software *winMASW* consente di analizzare dati sismici (*common-shot gathers* acquisiti in campagna) in modo tale da poter ricavare il profilo verticale della Vs (velocità delle onde di taglio).

Tale risultato è ottenuto tramite inversione delle curve di dispersione delle onde di Rayleigh, determinate tramite la tecnica MASW (Multi-channel Analysis of Surface Waves).

La procedura si sviluppa in due operazioni svolte in successione:

- 1) determinazione dello spettro di velocità;
- 2) inversione della curva di dispersione attraverso l'utilizzo di algoritmi genetici.

Gli algoritmi evolutivi rappresentano un tipo di procedura di ottimizzazione appartenente alla classe degli algoritmi euristici (o anche *global-search methods* o *soft computing*).

Rispetto ai comuni metodi di inversione lineare basati su metodi del gradiente (matrice Jacobiana), queste tecniche di inversione offrono un'affidabilità del risultato di gran lunga superiore per precisione e completezza.

I comuni metodi lineari forniscono infatti soluzioni che dipendono pesantemente dal modello iniziale di partenza che l'utente deve necessariamente fornire. Per la natura del problema (inversione delle curve di dispersione), la grande quantità di minimi locali porta necessariamente ad attrarre il modello iniziale verso un minimo locale che può essere significativamente diverso da quello reale (o globale).

In altre parole, i metodi lineari richiedono che il modello di partenza sia già di per sé vicinissimo alla soluzione reale. In caso contrario il rischio è quello di fornire soluzioni erronee.

Gli algoritmi evolutivi offrono invece un'esplorazione molto più ampia delle possibili soluzioni. A differenza dei metodi lineari non è necessario fornire alcun



modello di partenza. E' invece necessario definire uno "spazio di ricerca" (*search space*) all'interno del quale vengono valutate diverse possibili soluzioni.

Quella finale viene infine proposta con anche una stima della sua attendibilità (*deviazioni standard*) attenuata grazie all'impiego di tecniche statistiche.

Il principale punto di forza del software utilizzato è quindi proprio quello di fornire risultati molto più robusti rispetto a quelli ottenibili con altre metodologie, arricchiti anche da una stima dell'attendibilità.



## 2.4. ESAME DEI RISULTATI

Il profilo indicante gli spessori dei litotipi e le velocità riscontrate nel sito esaminato è riportato in *Allegato 1* e riassunto nella tabella seguente.

| Vs (m/sec)     | 398  | 590   | 1.032 | 1.328      |
|----------------|------|-------|-------|------------|
| Spessore (m)   | 5,26 | 5,69  | 6,66  | semispazio |
| Profondità (m) | 5,26 | 10,95 | 17,61 | > 17,61    |

Sono stati individuati quattro sismostrati principali:

- il primo orizzonte sismico, rilevato fino alla profondità di 5,26 metri, è caratterizzato da una velocità delle onde S di circa 400 m/s;
- il secondo, dello spessore di 5,69 metri, è caratterizzato da una velocità di V<sub>s</sub> di circa 600 m/s;
- il terzo sismostrato, che si segue fino a circa 18 metri di profondità, ha fatto registrare una velocità delle onde di taglio  $(V_s)$  di poco superiore a 1.000 m/s;
- infine, il quarto ed ultimo strato, rilevato ad una profondità superiore a 17,61 metri e fino a 38 m, è caratterizzato da una velocità delle onde S di 1.328 m/sec.

Gli spessori rilevati e le relative velocità delle onde S portano alla determinazione di una  $V_{S30}$  pari a 777 m/sec, indicando, per il sito in esame un suolo di Categoria di Suolo B, calcolato a partire dal piano di campagna.

Per altre informazioni relative all'indagine sismica si rimanda all'*Allegato 1*.

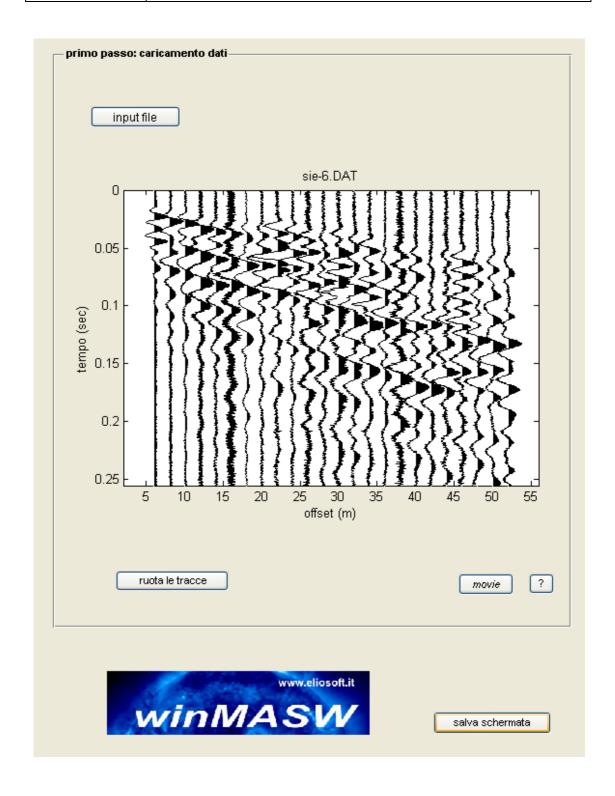


# **ALLEGATO 1**

**ELABORATI M.A.S.W.** 

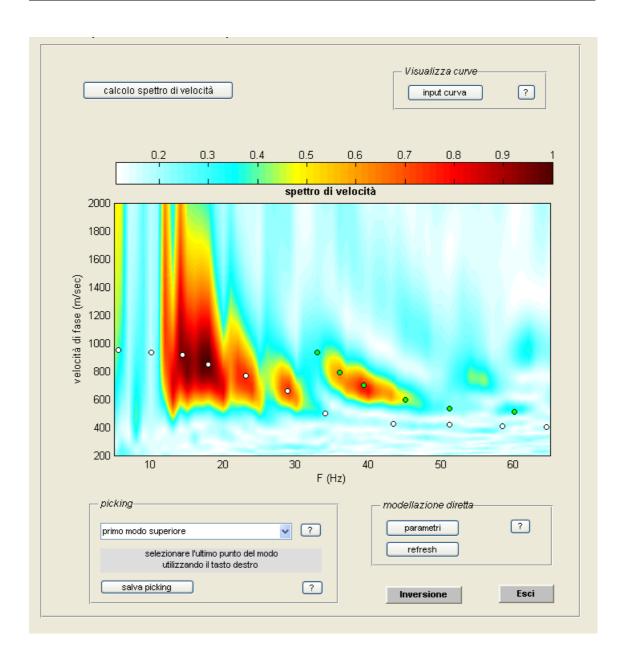


| Committente | Dott. Geol. Sergio Migliozzi |
|-------------|------------------------------|
| Cantiere    | Variante al PRG – Sieti      |
| Comune      | Giffoni Sei Casali (SA)      |



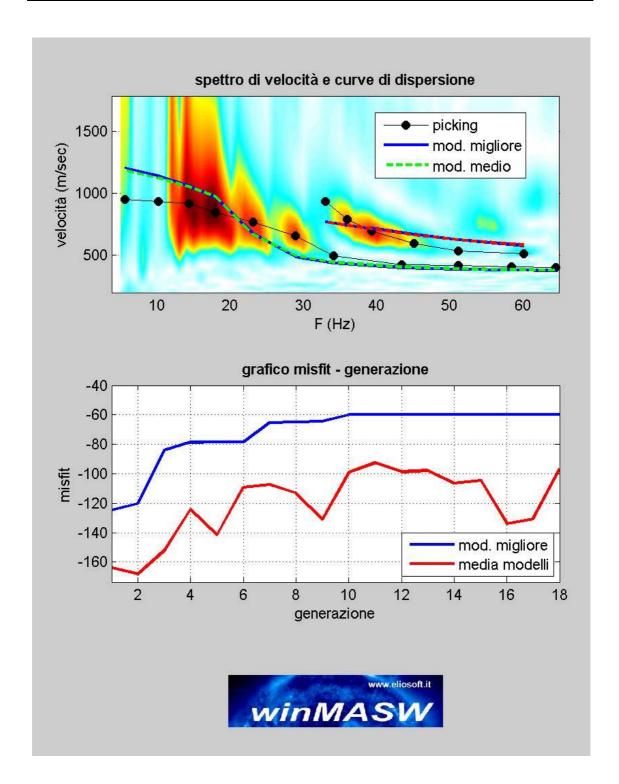


| Committente | Dott. Geol. Sergio Migliozzi |
|-------------|------------------------------|
| Cantiere    | Variante al PRG – Sieti      |
| Comune      | Giffoni Sei Casali (SA)      |



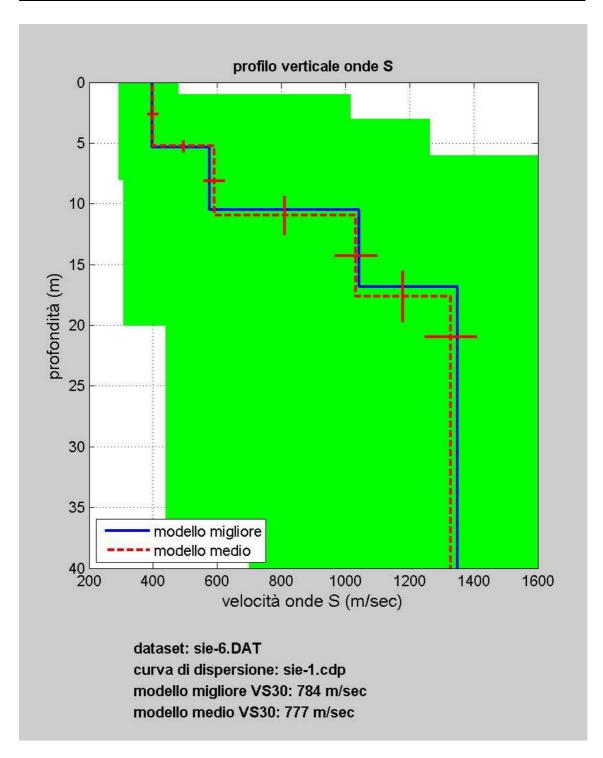


| Committente | Dott. Geol. Sergio Migliozzi |
|-------------|------------------------------|
| Cantiere    | Variante al PRG – Sieti      |
| Comune      | Giffoni Sei Casali (SA)      |





| Committente | Dott. Geol. Sergio Migliozzi |
|-------------|------------------------------|
| Cantiere    | Variante al PRG – Sieti      |
| Comune      | Giffoni Sei Casali (SA)      |



# GEO CONSULTING SERVICES S.a.s.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel. e Fax. 089/2960190; E-mail: <u>geoconsultingservice@libero.it</u> e <u>geoconsultingservices@pec.it</u> C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al n° 04625470655 REA 381666

# COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI

Provincia di Salerno

PROSPEZIONE SISMICA MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves)

**<u>Committente</u>**: Ing. Perillo Pietro

**Lavoro**: Realizzazione garage pertinenziale e piano casa

Località: Via Cifrino Fraz. Prepezzano

Salerno, Aprile, 2016

Direttore Tecnico Geol. Corrado D'Agnes

### **INDICE**

- 1. INTRODUZIONE
- 2. ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI
- 3. UBICAZIONE INDAGINI
- 4. CONCLUSIONI
- 5. APPENDICE

#### **INTRODUZIONE**

La *G.C.S., Geo Consulting Services S.a.s.* ha ricevuto incarico del *Ing. Pietro Perillo*, di eseguire una indagine sismica Masw; è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del V<sub>S30</sub>, ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per la "*Realizzazione di un garage pertinenziale e piano casa"* nel *Comune di Giffoni Sei Casali (SA)*, in Loc. "*Via Cifrino nelle fraz. d Prepezzano"*.

A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

• n° 1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).

È stata inoltre condotta un'analisi della risposta sismica locale e sono stati confrontati gli spettri calcolati con quelli normativi (O.P.C.M. 3274/03).

## ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI

### Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$Vs30 = \frac{30}{\sum \frac{h_i}{Vs_i}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

# Strumentazione impiegata

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. **M.A.E. A6000-S** a **24 bit** di risoluzione), collegato a geofoni verticali a freguenza propria di **4.5Hz.** 

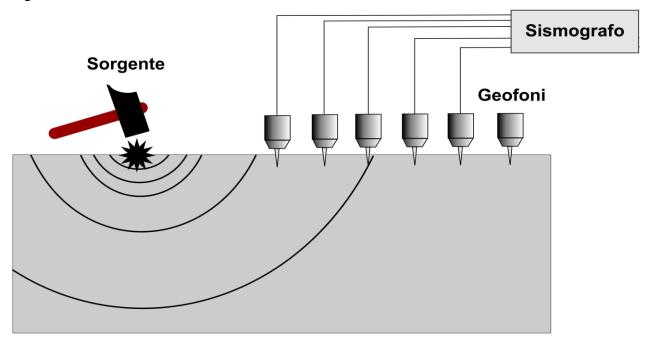


Fig. 1 – Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 1,0 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 5,0 m dal geofono n° 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 0,5 ms, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 12db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.



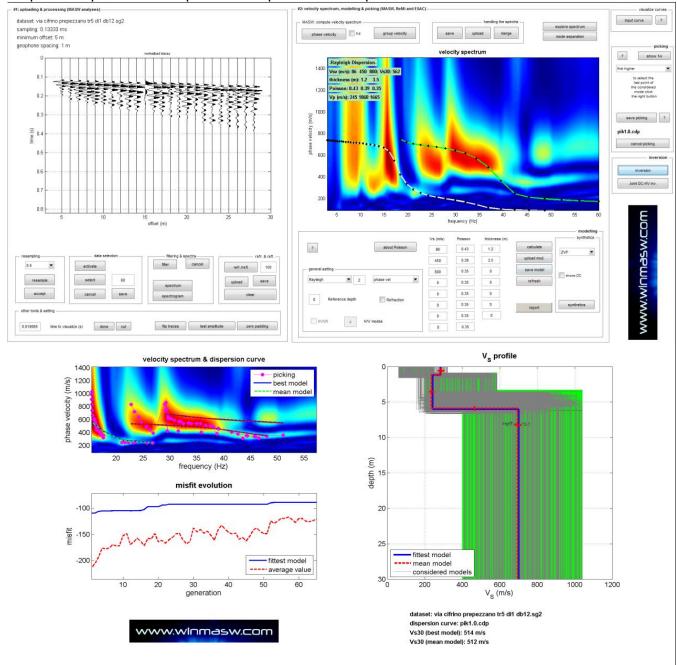
**Figura 2.** Stendimento sismico. Nel caso si utilizzi una sorgente ad impatto verticale e geofoni a componente verticale, si acquisiranno dati utili all'analisi delle onde di Rayleigh.

#### Software

Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software *winMASW* 7.0 Lite (www.eliosoft.it). *Elaborazione* 

I dati acquisiti (Figura 2) sono stati elaborati (determinazione spettro di velocità, identificazione curve di dispersione, inversione/modellazione di queste ultime) per ricostruire il profilo verticale della velocità delle onde di taglio (VS).

Il *dataset* appare dominato dal modo fondamentale delle onde di Rayleigh, con alcuni segnali a frequenze superiori a 25Hz pertinenti al primo modo superiore.



**Fig. 3.** Risultati dell'inversione della curva di dispersione determinata tramite analisi di dati MASW. In alto a sinistra: spettro osservato, curve di dispersione piccate e curve del modello individuato dall'inversione. Sulla destra il profilo verticale VS identificato (vedi anche Tabella 1). In basso a sinistra l'evolversi del modello al passare delle "generazioni" (l'algoritmo utilizzato per l'inversione delle curve di dispersione appartiene alla classe degli Algoritmi Genetici – Dal Moro e tal., 2007).

### **TABELLA .1**

| Spessore (m) | VS (m/s) e deviazioni<br>standard | Modulo di taglio<br>stimati (MPa) |
|--------------|-----------------------------------|-----------------------------------|
| 1,2          | 287                               | 174                               |
| 4,7          | 237                               | 109                               |
| semi-spazio  | 696                               | 1038                              |

**Tab. 1.** Modello medio individuato (**Vs30** del modello medio dal p.c.: **512** m/s).

# Ubicazione indagini



Fig. 4 - Foto indagine Masw loc. Via Cifrino, fraz. Prepezzano – Giffoni Sei Casali (SA)

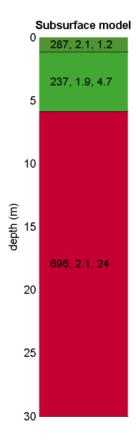




Fig. 5 Stratigrafia

#### Conclusioni

L'analisi della dispersione delle onde di Rayleigh a partire da dati di sismica attiva (*MASW*) ha consentito di determinare il profilo verticale della VS (e del modulo di taglio) e, di conseguenza, del parametro **Vs30**, risultato per *il modello medio pari a 512 m/s* (considerando come riferimento il piano campagna).

Rispetto le norme tecniche per le costruzioni (DM 14 gennaio 2008, ex DM 14/09/2005) il sito in esame rientra quindi nella **categoria B** 

B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

Salerno, Aprile, 2016

Direttore Tecnico

Dr. Geol. Corrado D'Agnes

#### **APPENDICE**

#### REPORT ANALISI

### Mean model

Vs (m/s): 287, 237, 696

Standard deviations (m/s): 18, 12, 18

Thickness (m): 1.2, 4.7

Standard deviations (m/s): 0.1, 0.3

Density (gr/cm3) (approximate values): 2.11, 1.94, 2.14 Shear modulus (MPa) (approximate values): 174 109 1038

Analyzing Phase velocities

Considered dispersion curve: pik1.0.cdp

Analysis: Rayleigh Waves

Approximate values for Vp and Poisson (please, see manual)

Vp (m/s): 1272, 636, 1437 Poisson: 0.47 0.42 0.35

Vs30 (m/s): 512

La classificazione del terreno è di pertinenza dell'utente che ne deve valutare la tipologia sulla base della normativa e del profilo verticale Vs.

Dalla normativa (modifiche del D.M. 14/09/2005 Norme Tecniche per le Costruzioni, emanate con D.M. Infrastrutture del 14/01/2008, pubblicato su Gazzetta Ufficiale Supplemento ordinario n° 29 del 04/02/2008):

- A Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi, caratterizzati da valori di VS30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.
- B Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

- C Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).
- D Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o terreni a grana fine scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 inferiori a 180 m/s (ovvero NSPT30 < 15 nei terreni a grana grossa e cu30 < 70 kPa nei terreni a grana fina).
- E Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).
- S1 Depositi di terreni caratterizzati da valori di VS30 inferiori 100 m/s (ovvero 10 < cuS30 < 20 kPa) che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includano almeno 3 m di torba o argille altamente organiche.
- S2 Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive, o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

## winMASW - Surface Waves & Beyond

www.winmasw.com

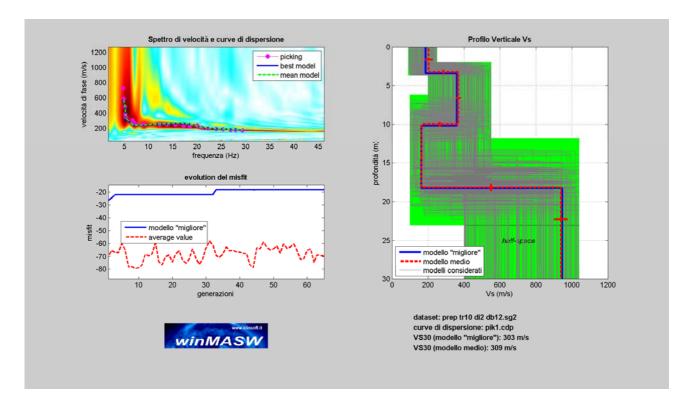
Software per la determinazione dello spettro di velocità, la modellazione, l'inversione delle curve di dispersione e l'analisi delle curve di attenuzione per la stima dei fattori di qualità Q secondo il metodo MASW - Multichannel Analysis of Surface Waves

www.eliosoft.it

## Riferimenti

Dal Moro G., Pipan M. & Gabrielli P., 2007, Rayleigh Wave Dispersion Curve Inversion via Genetic Algorithms and Posterior Probability Density Evaluation, J. Appl. Geophysics, 61, 39-55
Park C. B., Miller R. D., & Xia J., 1999, Multichannel analysis of surface waves, Geophysics, 64, 3; 800–808

#### Prova Masw



Modello medio

Vs (m/s): 203, 368, 164, 939

Deviazioni Standard (m/s): 22, 13, 5, 37

Spessori (m): 3.3, 6.7, 8.2

Deviazioni Standard (m): 0.3, 0.3, 0.5

Tipo di analisi: onde di Rayleigh

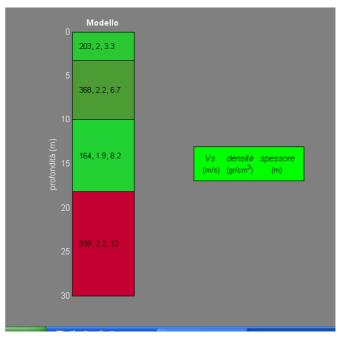
# Stima approssimativa di Vp, densità e moduli elastici (VEDI MANUALE)

Stima VP (m/s): 712, 1605, 557, 1779

Stima densità (gr/cm3): 1.97, 2.17, 1.91, 2.19 Stima modulo di Poisson: 0.46, 0.47, 0.45, 0.31 Stima modulo di taglio (MPa): 81, 294, 51, 1934 Stima modulo di compressione (MPa): 891, 5196,

525, 4364

Stima modulo di Young (MPa): 237, 865, 149, 5056 Stima modulo di Lamé (MPa): 837, 5000, 490, 3075



Vs30 (m/s): 309 come media su30 metri ma è

evidente che vi sono 18 m di terreni con velocità medie inferiori a 300 m/s poggianti su bedrock sismico (940 m/s).

# GEO CONSULTING SERVICES S.n.c.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel. e Fax. 089/2960190– E-mail: <a href="mailto:geoconsultingservice@libero.it">geoconsultingservice@libero.it</a> C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al n°. 04625470655 REA 381666

# COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI

Provincia di Salerno

PROSPEZIONE SISMICA MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves)

**Committente**: Geol. Sergio Migliozzi

Lavoro: Variante al P.R.G.

Località: Prepezzano

Salerno, Agosto 2013

Direttore Tecnico

Geol. Corrado D'Agnes

## **INDICE**

- 1. PREMESSA
- 2. INTRODUZIONE
- 3. ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI
- 4. UBICAZIONE INDAGINI
- 5. CONCLUSIONI
- 6. APPENDICE

#### **PREMESSA**

A seguito di colloqui con il *Dr. Geol. Sergio Migliozzi*, e per suo conto, è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del V<sub>S30</sub>, ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per la "*Variante al P.R.G. di Prepezzano nel Comune di Giffoni Sei Casali (SA)*". A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

• n° 1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).

#### Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$Vs30 = \frac{30}{\sum \frac{h_i}{Vs_i}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

## Acquisizione ed elaborazione dati

# Strumentazione impiegata

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. **M.A.E. A6000-S** a **24 bit** di risoluzione), collegato a geofoni verticali a freguenza propria di **4.5Hz.** 

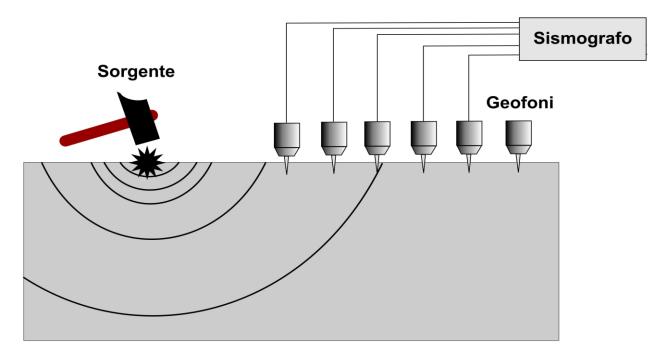


Fig. 1 – Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 2,0 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 10 m dal geofono n° 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 0,5 ms, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 18 db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.



**Figura 2.** Stendimento sismico. Nel caso si utilizzi una sorgente ad impatto verticale e geofoni a componente verticale, si acquisiranno dati utili all'analisi delle onde di Rayleigh.

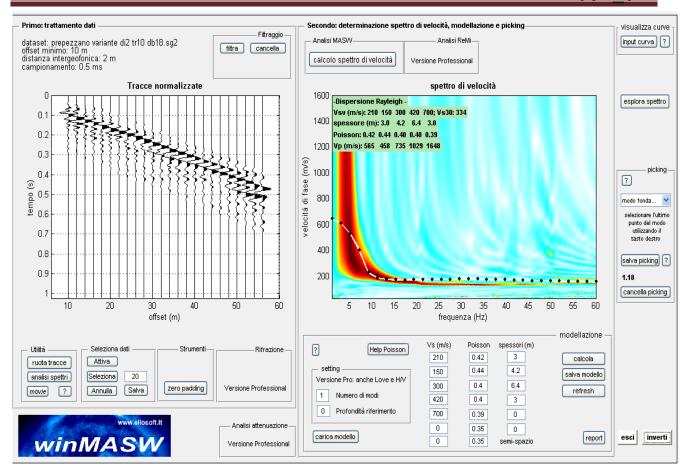
#### Software

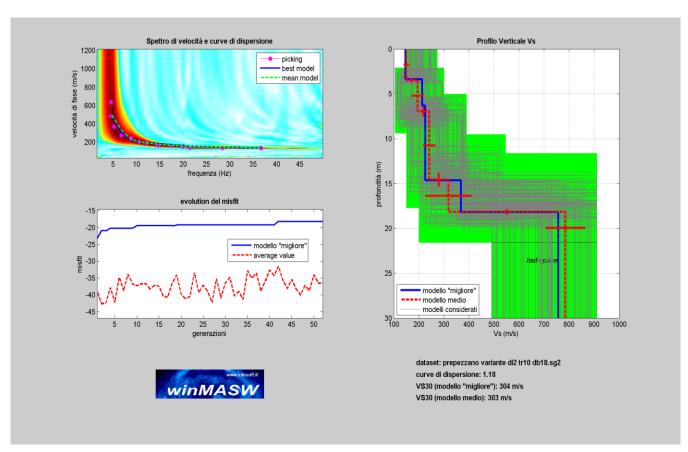
Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software winMASW 4.3.1 Standard (www.eliosoft.it).

#### Elaborazione

I dati acquisiti (Figura 2) sono stati elaborati (determinazione spettro di velocità, identificazione curve di dispersione, inversione/modellazione di queste ultime) per ricostruire il profilo verticale della velocità delle onde di taglio (VS).

Il *dataset* appare dominato dal modo fondamentale delle onde di Rayleigh, con alcuni segnali a frequenze superiori a 25Hz pertinenti al primo modo superiore.





**Fig. 3.** Risultati dell'inversione della curva di dispersione determinata tramite analisi di dati MASW. In alto a sinistra: spettro osservato, curve di dispersione piccate e curve del modello individuato dall'inversione. Sulla destra il profilo verticale VS identificato (vedi anche Tabella 1). In basso a sinistra l'evolversi del modello al passare delle "generazioni" (l'algoritmo utilizzato perm l'inversione delle curve di dispersione appartiene alla classe degli Algoritmi Genetici – Dal Moro e tal., 2007).

#### **TABELLA .1**

| Spessore (m) | VS (m/s)<br>standard | e deviazioni | Modulo di taglio<br>stimati (MPa) |
|--------------|----------------------|--------------|-----------------------------------|
| 3,5          | 150                  |              | 45                                |
| 3,5          | 195                  |              | 78                                |
| 7,6          | 242                  |              | 112                               |
| 3,6          | 318                  |              | 205                               |
| semi-spazio  | 785                  |              | 1368                              |

**Tab. 1.** Modello medio individuato (Vs30 del modello medio dal p.c.: **303**m/s).

Ubicazione indagini



Fig. 4 - Foto indagine Masw

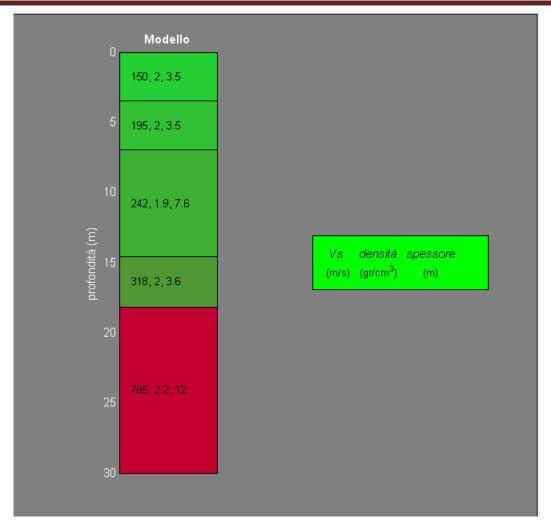


Fig. 5 Stratigrafia

#### Conclusioni

L'analisi della dispersione delle onde di Rayleigh a partire da dati di sismica attiva (*MASW*) ha consentito di determinare il profilo verticale della VS (e del modulo di taglio) e, di conseguenza, del parametro Vs30, risultato per *il modello medio pari a 303m/s* (considerando come riferimento il piano campagna).

Rispetto le norme tecniche per le costruzioni (DM 14 gennaio 2008, ex DM 14/09/2005) il sito in esame rientra quindi nella **categoria C** 

C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).

Salerno, Agosto 2013

Direttore Tecnico Geologo Corrado D'Agnes

#### **APPENDICE**

#### Modello medio

Vs (m/s): 150, 195, 242, 318, 785

Deviazioni Standard (m/s): 11, 23, 24, 91, 79

Spessori (m): 3.5, 3.5, 7.6, 3.6

Deviazioni Standard (m): 0.2, 0.6, 0.7, 0.3

Tipo di analisi: onde di Rayleigh

Stima approssimativa di Vp, densità e moduli elastici (VEDI MANUALE)

Stima VP (m/s): 762, 970, 563, 895, 1975

Stima densità (gr/cm3): 1.99, 2.05, 1.91, 2.03, 2.22

Stima modulo di Poisson: 0.48, 0.48, 0.39, 0.43, 0.41

Stima modulo di taglio (MPa): 45, 78, 112, 205, 1368

Stima modulo di compressione (MPa): 1095, 1822, 457, 1350, 6833

Stima modulo di Young (MPa): 132, 230, 311, 585, 3846

Stima modulo di Lamé (MPa): 1065, 1770, 383, 1214, 5922

Vs30 (m/s): 303

La classificazione del terreno è di pertinenza dell'utente che ne deve valutare la tipologia sulla base della normativa e del profilo verticale Vs.

Dalla normativa (modifiche del D.M. 14/09/2005 Norme Tecniche per le Costruzioni, emanate con D.M. Infrastrutture del 14/01/2008, pubblicato su Gazzetta Ufficiale Supplemento ordinario n° 29 del 04/02/2008):

- A Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi, caratterizzati da valori di VS30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.
- B Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

- C Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).
- D Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o terreni a grana fine scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 inferiori a 180 m/s (ovvero NSPT30 < 15 nei terreni a grana grossa e cu30 < 70 kPa nei terreni a grana fina).
- E Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).
- S1 Depositi di terreni caratterizzati da valori di VS30 inferiori 100 m/s (ovvero 10 < cuS30 < 20 kPa) che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includano almeno 3 m di torba o argille altamente organiche.
- S2 Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive, o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

#### winMASW Standard

Software per la determinazione dello spettro di velocità, la modellazione, l'inversione delle curve di dispersione e l'analisi delle curve di attenuzione per la stima dei fattori di qualità Q secondo il metodo MASW - Multichannel Analysis of Surface Waves

www.eliosoft.it

#### Riferimenti

Dal Moro G., Pipan M. & Gabrielli P., 2007, Rayleigh Wave Dispersion Curve Inversion via Genetic Algorithms and Posterior Probability Density Evaluation, J. Appl. Geophysics, 61, 39-55
Park C. B., Miller R. D., & Xia J., 1999, Multichannel analysis of surface waves, Geophysics, 64, 3; 800–808

# GEO CONSULTING SERVICES S.a.s.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel. e Fax. 089/2960190 – E-mail: <a href="mailto:geoconsultingservice@libero.it">geoconsultingservice@libero.it</a> e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al nº 04625470655 REA 381666

# COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI

Provincia di Salerno

PROSPEZIONE SISMICA MASW
(Multichannel Analysis of Surface Waves)

**Committente:** Sig.ra Costabile Tiziana

<u>Lavoro</u>: Manutenzione straordinaria adeguamento e recupero abitativo del sottotetto, in Corso Tito Zaniboni, 54

**Località**: Capitignano

Salerno, Luglio 2015

Direttore Tecnico

Geol. Corrado D'Agnes

## **INDICE**

- 1. PREMESSA
- 2. INTRODUZIONE
- 3. ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI
- 4. UBICAZIONE INDAGINI
- 5. CONCLUSIONI
- 6. APPENDICE

#### **PREMESSA**

A seguito di colloqui con il *Dr. Geol. Sergio Migliozzi*, e per suo conto, della *Sig.ra Costabile Tiziana*, è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del V<sub>S30</sub>, ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per la "*Manutenzione straordinaria* – *adeguamento e recupero abitativo del sottotetto*" in Corso Tito Zaniboni, 54 *in Capitignano nel Comune di Giffoni Sei Casali (SA)*.

A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

• n° 1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).

#### Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$Vs30 = \frac{30}{\sum \frac{h_i}{Vs_i}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

## Acquisizione ed elaborazione dati

Strumentazione impiegata

Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. **M.A.E. A6000-S** a **24 bit** di risoluzione), collegato a geofoni verticali a frequenza propria di **4.5Hz.** 



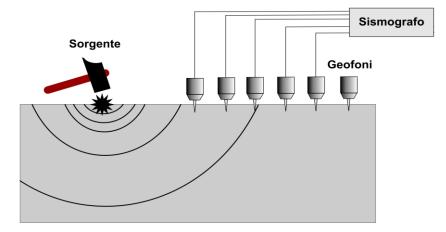
Fig. 1 – Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 1,0 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 5,0 m dal geofono n° 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 0,5 ms, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 12 db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.

Figura 2. Stendimento sismico. Nel caso si utilizzi una sorgente ad impatto verticale e geofoni a componente verticale, si acquisiranno dati utili all'analisi delle onde di Rayleigh.



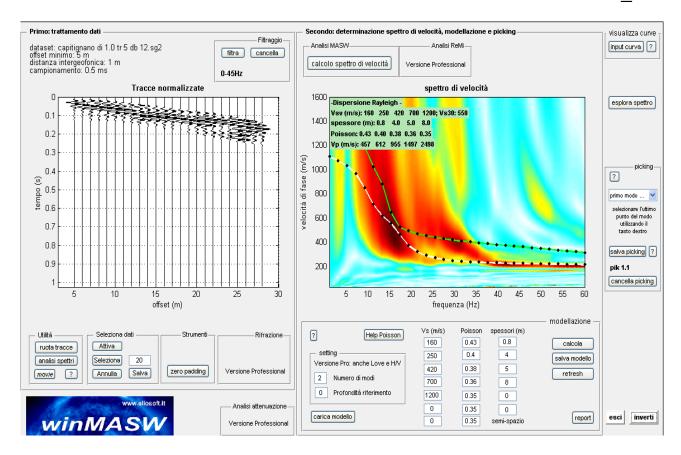
#### Software

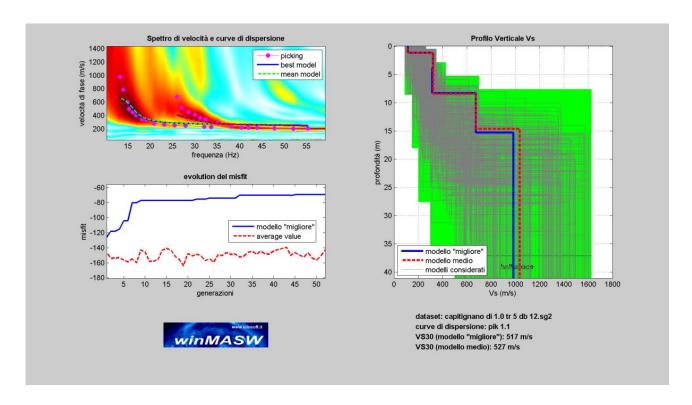
Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software winMASW 4.3.1 Standard (www.eliosoft.it).

#### Elaborazione

I dati acquisiti (Figura 2) sono stati elaborati (determinazione spettro di velocità, identificazione curve di dispersione, inversione/modellazione di queste ultime) per ricostruire il profilo verticale della velocità delle onde di taglio (VS).

Il *dataset* appare dominato dal modo fondamentale delle onde di Rayleigh, con alcuni segnali a frequenze superiori a 25Hz pertinenti al primo modo superiore.





**Fig. 3.** Risultati dell'inversione della curva di dispersione determinata tramite analisi di dati MASW. In alto a sinistra: spettro osservato, curve di dispersione piccate e curve del modello individuato dall'inversione. Sulla destra il profilo verticale VS identificato (vedi anche Tabella 1).

In basso a sinistra l'evolversi del modello al passare delle "generazioni" (l'algoritmo utilizzato perm l'inversione delle curve di dispersione appartiene alla classe degli Algoritmi Genetici – Dal Moro e tal., 2007).

### **TABELLA .1**

| Spessore (m) | VS (m/s) e deviazioni<br>standard | Modulo di taglio<br>stimati (MPa) |
|--------------|-----------------------------------|-----------------------------------|
| 1,2          | 115                               | 24                                |
| 2,7          | 321                               | 225                               |
| 4,6          | 322                               | 207                               |
| 6,2          | 676                               | 999                               |
| semi-spazio  | 1036                              | 2396                              |

**Tab. 1.** Modello medio individuato (Vs30 del modello medio dal p.c.: **527**m/s).

## Ubicazione indagini



**Fig. 4 -** Foto indagine Masw - Capitignano -Giffono Sei Casali (SA)



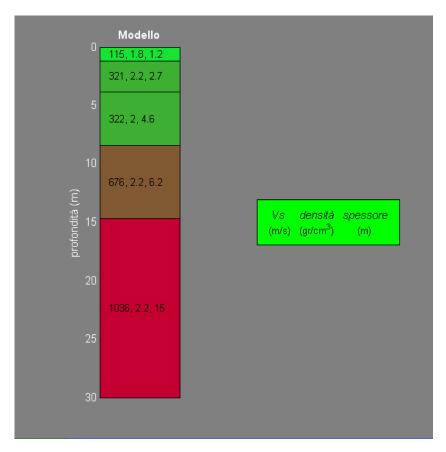


Fig. 5 Stratigrafia

#### Conclusioni

L'analisi della dispersione delle onde di Rayleigh a partire da dati di sismica attiva (*MASW*) ha consentito di determinare il profilo verticale della VS (e del modulo di taglio) e, di conseguenza, del parametro Vs30, risultato per *il modello medio pari a 527 m/s* (considerando come riferimento il piano campagna).

Rispetto le norme tecniche per le costruzioni (DM 14 gennaio 2008, ex DM 14/09/2005) il sito in esame rientra quindi nella **categoria B** 

B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

Salerno, Luglio 2015

Direttore Tecnico Geologo Corrado D'Agnes

#### **APPENDICE**

#### **Modello medio**

Vs (m/s): 115, 321, 322, 676, 1036

Deviazioni Standard (m/s): 0, 0, 0, 0, 0

Spessori (m): 1.2, 2.7, 4.6, 6.2

Deviazioni Standard (m): 0.0, 0.0, 0.0, 0.0

Tipo di analisi: onde di Rayleigh

Stima approssimativa di Vp, densità e moduli elastici (VEDI MANUALE)

Stima VP (m/s): 345, 1718, 783, 1720, 2082

Stima densità (gr/cm3): 1.80, 2.19, 1.99, 2.19, 2.23

Stima modulo di Poisson: 0.44, 0.48, 0.40, 0.41, 0.34

Stima modulo di taglio (MPa): 24, 225, 207, 999, 2396

Stima modulo di compressione (MPa): 182, 6150, 947, 5135, 6482

Stima modulo di Young (MPa): 68, 667, 578, 2814, 6399

Stima modulo di Lamé (MPa): 166, 6000, 809, 4469, 4885

## Vs30 (m/s): 527

La classificazione del terreno è di pertinenza dell'utente che ne deve valutare la tipologia sulla base della normativa e del profilo verticale Vs.

Dalla normativa (modifiche del D.M. 14/09/2005 Norme Tecniche per le Costruzioni, emanate con D.M. Infrastrutture del 14/01/2008, pubblicato su Gazzetta Ufficiale Supplemento ordinario n° 29 del 04/02/2008):

- A Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi, caratterizzati da valori di VS30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.
- B Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).
- C Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).
- D Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o terreni a grana fine scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 inferiori a 180 m/s (ovvero NSPT30 < 15 nei terreni a grana grossa e cu30 < 70 kPa nei terreni a grana fina).
- E Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).

- S1 Depositi di terreni caratterizzati da valori di VS30 inferiori 100 m/s (ovvero 10 < cuS30 < 20 kPa) che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includano almeno 3 m di torba o argille altamente organiche.
- S2 Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive, o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

#### winMASW Standard

Software per la determinazione dello spettro di velocità, la modellazione, l'inversione delle curve di dispersione e l'analisi delle curve di attenuzione per la stima dei fattori di qualità Q secondo il metodo MASW - Multichannel Analysis of Surface Waves

www.eliosoft.it

#### Riferimenti

Dal Moro G., Pipan M. & Gabrielli P., 2007, Rayleigh Wave Dispersion Curve Inversion via Genetic Algorithms and Posterior Probability Density Evaluation, J. Appl. Geophysics, 61, 39-55

Park C. B., Miller R. D., & Xia J., 1999, Multichannel analysis of surface waves, Geophysics, 64, 3; 800–808

## prova sismica M.A.S.W.

#### Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$Vs30 = \frac{30}{\sum \frac{h_i}{Vs_i}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

#### Acquisizione ed elaborazione dati

#### Strumentazione impiegata

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. M.A.E. A6000-S a 24 bit di risoluzione), collegato a geofoni verticali a frequenza propria di 4.5Hz.

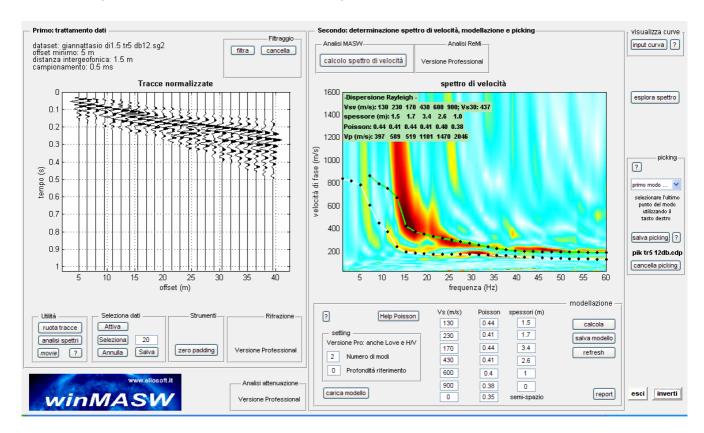


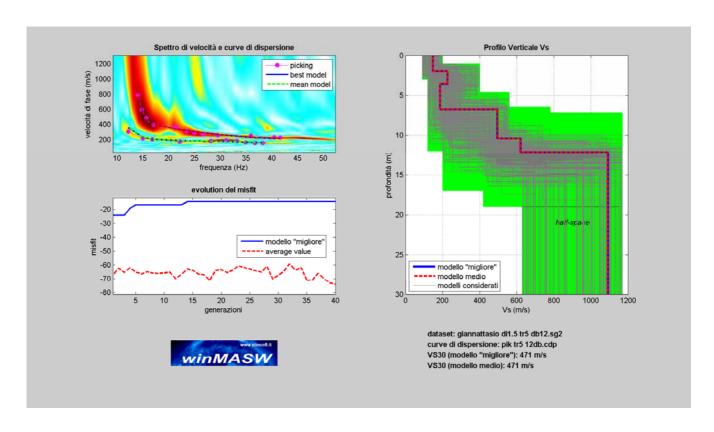
Fig. 1 – Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 1,5 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 5.0 m dal geofono n° 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 2000 Hz, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 12 db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo. I dati di campagna sono stati trattati ed elaborati tramite programma "winMASW" della <u>www.eliosoft.it</u>





### Modello medio

Vs (m/s): 149, 227, 188, 497, 621, 1092

Deviazioni Standard (m/s): 0, 0, 0, 0, 0, 0

Spessori (m): 2.0, 1.6, 3.2, 3.6, 1.8

Deviazioni Standard (m): 0.0, 0.0, 0.0, 0.0, 0.0

Tipo di analisi: onde di Rayleigh

# GEO CONSULTING SERVICES S.n.c.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel. e Fax. 089/2960190– E-mail: <u>geoconsultingservice@libero.it</u> C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al n°. 04625470655 REA 381666

## COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI

Provincia di Salerno

PROSPEZIONE SISMICA MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves)

**Committente**: Geol. Sergio Migliozzi

Lavoro: Variante al P.R.G.

Località: Capitignano

Salerno, Agosto 2013

Direttore Tecnico

Geol. Corrado D'Agnes

### **INDICE**

- 1. PREMESSA
- 2. INTRODUZIONE
- 3. ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI
- 4. UBICAZIONE INDAGINI
- 5. CONCLUSIONI
- 6. APPENDICE

#### **PREMESSA**

A seguito di colloqui con il *Dr. Geol. Sergio Migliozzi*, e per suo conto, è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del V<sub>S30</sub>, ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per la "*Variante al P.R.G. di Capitignano nel Comune di Giffoni Sei Casali (SA)*". A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

• n° 1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).

#### Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$Vs30 = \frac{30}{\sum \frac{h_i}{Vs_i}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

## Acquisizione ed elaborazione dati

## **Strumentazione impiegata**

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. **M.A.E. A6000-S** a **24 bit** di risoluzione), collegato a geofoni verticali a freguenza propria di **4.5Hz.** 

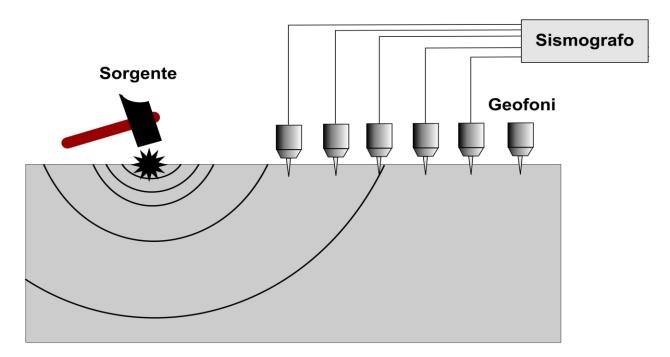


Fig. 1 – Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 1,0 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 5,0 m dal geofono n° 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 0,5 ms, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 12 db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.



**Figura 2.** Stendimento sismico. Nel caso si utilizzi una sorgente ad impatto verticale e geofoni a componente verticale, si acquisiranno dati utili all'analisi delle onde di Rayleigh.

#### Software

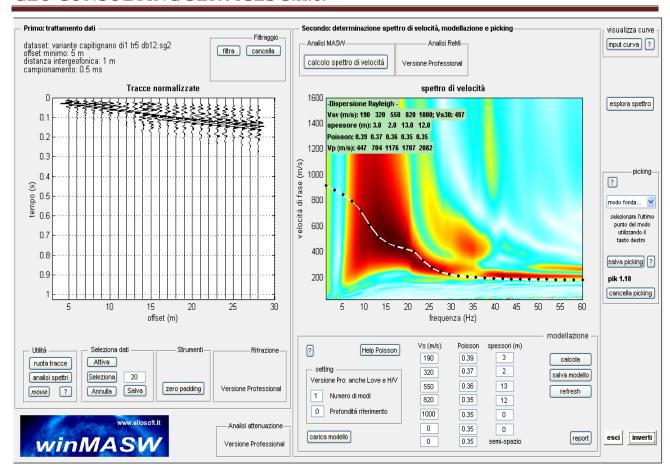
Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software winMASW 4.3.1 Standard (www.eliosoft.it).

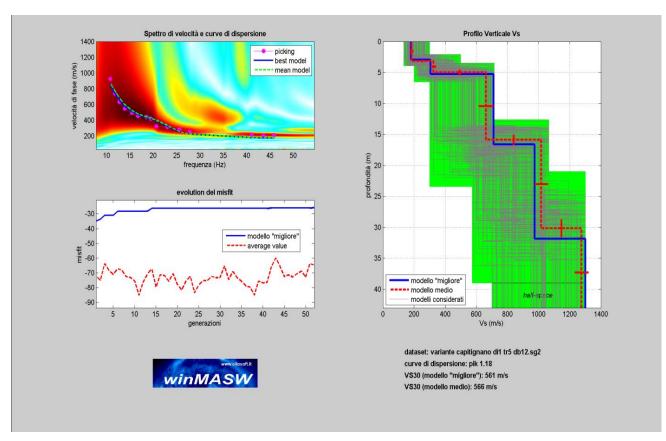
#### Elaborazione

I dati acquisiti (Figura 2) sono stati elaborati (determinazione spettro di velocità, identificazione curve di dispersione, inversione/modellazione di queste ultime) per ricostruire il profilo verticale della velocità delle onde di taglio (VS).

Il *dataset* appare dominato dal modo fondamentale delle onde di Rayleigh, con alcuni segnali a frequenze superiori a 25Hz pertinenti al primo modo superiore.

## GEO CONSULTING SERVICES S.n.c.





**Fig. 3.** Risultati dell'inversione della curva di dispersione determinata tramite analisi di dati MASW. In alto a sinistra: spettro osservato, curve di dispersione piccate e curve del modello individuato dall'inversione. Sulla destra il profilo verticale VS identificato (vedi anche Tabella 1). In basso a sinistra l'evolversi del modello al passare delle "generazioni" (l'algoritmo utilizzato perm l'inversione delle curve di dispersione appartiene alla classe degli Algoritmi Genetici – Dal Moro e tal., 2007).

#### **TABELLA .1**

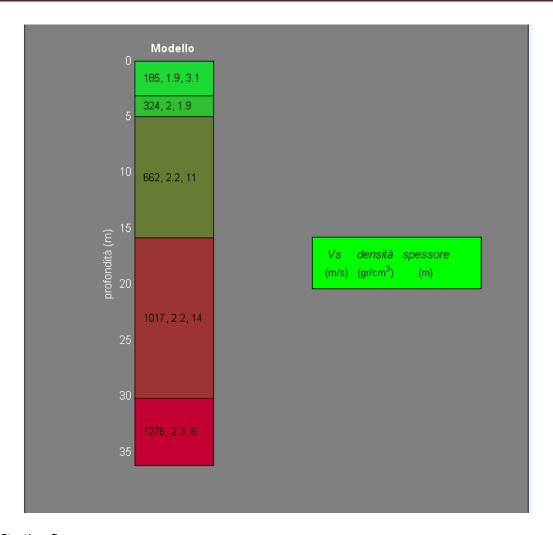
| Spessore (m) | VS (m/s) e<br>standard | deviazioni | Modulo di taglio<br>stimati (MPa) |
|--------------|------------------------|------------|-----------------------------------|
| 3,1          | 185                    |            | 64                                |
| 1,9          | 324                    |            | 209                               |
| 10,9         | 662                    |            | 947                               |
| 14,3         | 31017                  |            | 2310                              |
| semi-spazio  | 1276                   |            | 3702                              |

**Tab. 1.** Modello medio individuato (Vs30 del modello medio dal p.c.: **566**m/s).

## Ubicazione indagini



Fig. 4 - Foto indagine Masw



**Fig. 5** Stratigrafia

#### Conclusioni

L'analisi della dispersione delle onde di Rayleigh a partire da dati di sismica attiva (*MASW*) ha consentito di determinare il profilo verticale della VS (e del modulo di taglio) e, di conseguenza, del parametro Vs30, risultato per *il modello medio pari a 566 m/s* (considerando come riferimento il piano campagna).

Rispetto le norme tecniche per le costruzioni (DM 14 gennaio 2008, ex DM 14/09/2005) il sito in esame rientra quindi nella **categoria B** 

B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

Salerno, Agosto 2013

Direttore Tecnico Geologo Corrado D'Agnes

#### **APPENDICE**

#### Modello medio

Vs (m/s): 185, 324, 662, 1017, 1276

Deviazioni Standard (m/s): 9, 18, 48, 43, 43

Spessori (m): 3.1, 1.9, 10.9, 14.3

Deviazioni Standard (m): 0.2, 0.4, 0.8, 1.4

Tipo di analisi: onde di Rayleigh

Stima approssimativa di Vp, densità e moduli elastici (VEDI MANUALE)

Stima VP (m/s): 491, 768, 1548, 2090, 2465

Stima densità (gr/cm3): 1.88, 1.99, 2.16, 2.23, 2.27

Stima modulo di Poisson: 0.42, 0.39, 0.39, 0.34, 0.32

Stima modulo di taglio (MPa): 64, 209, 947, 2310, 3702

Stima modulo di compressione (MPa): 368, 895, 3914, 6675, 8879

Stima modulo di Young (MPa): 183, 581, 2628, 6213, 9750

Stima modulo di Lamé (MPa): 325, 756, 3283, 5135, 6411

### Vs30 (m/s): 566

La classificazione del terreno è di pertinenza dell'utente che ne deve valutare la tipologia sulla base della normativa e del profilo verticale Vs.

Dalla normativa (modifiche del D.M. 14/09/2005 Norme Tecniche per le Costruzioni, emanate con D.M. Infrastrutture del 14/01/2008, pubblicato su Gazzetta Ufficiale Supplemento ordinario n° 29 del 04/02/2008):

A - Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi, caratterizzati da valori di VS30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.

B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

- C Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).
- D Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o terreni a grana fine scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 inferiori a 180 m/s (ovvero NSPT30 < 15 nei terreni a grana grossa e cu30 < 70 kPa nei terreni a grana fina).
- E Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).
- S1 Depositi di terreni caratterizzati da valori di VS30 inferiori 100 m/s (ovvero 10 < cuS30 < 20 kPa) che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includano almeno 3 m di torba o argille altamente organiche.
- S2 Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive, o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

#### winMASW Standard

Software per la determinazione dello spettro di velocità, la modellazione, l'inversione delle curve di dispersione e l'analisi delle curve di attenuzione per la stima dei fattori di qualità Q secondo il metodo MASW - Multichannel Analysis of Surface Waves

www.eliosoft.it

#### Riferimenti

Dal Moro G., Pipan M. & Gabrielli P., 2007, Rayleigh Wave Dispersion Curve Inversion via Genetic Algorithms and Posterior Probability Density Evaluation, J. Appl. Geophysics, 61, 39-55
Park C. B., Miller R. D., & Xia J., 1999, Multichannel analysis of surface waves, Geophysics, 64, 3; 800–808

# GEO CONSULTING SERVICES S.a.s.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel. e Fax. 089/2960190; E-mail: <u>geoconsultingservice@libero.it</u> e <u>geoconsultingservices@pec.it</u> C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al n° 04625470655 REA 381666

## COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI

Provincia di Salerno

PROSPEZIONE SISMICA MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves)

**Committente**: Sig. Caruccio Davide

Lavoro: Realizzazione fabbricato civile

**Località**: Via Calabriso

Salerno, Gennaio, 2016

Direttore Tecnico Geol. Corrado D'Agnes

#### **INDICE**

- 1. INTRODUZIONE
- 2. ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI
- 3. UBICAZIONE INDAGINI
- 4. CONCLUSIONI
- 5. APPENDICE

#### **INTRODUZIONE**

La *G.C.S., Geo Consulting Services* S.a.s. ha ricevuto incarico dal *Sig. Caruccio Davide*, di eseguire una indagine sismica Masw; è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del V<sub>S30</sub>, ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per la "*Realizzazione di un fabbricato civile abitazione*" nel *Comune di Giffoni Sei Casali (SA)*, sito in *Via Calabriso*.

A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

• n° 1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).

È stata inoltre condotta un'analisi della risposta sismica locale e sono stati confrontati gli spettri calcolati con quelli normativi (O.P.C.M. 3274/03).

### ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI

#### Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$Vs30 = \frac{30}{\sum \frac{h_i}{Vs_i}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

## Strumentazione impiegata

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. **M.A.E. A6000-S** a **24 bit** di risoluzione), collegato a geofoni verticali a frequenza propria di **4.5Hz.** 

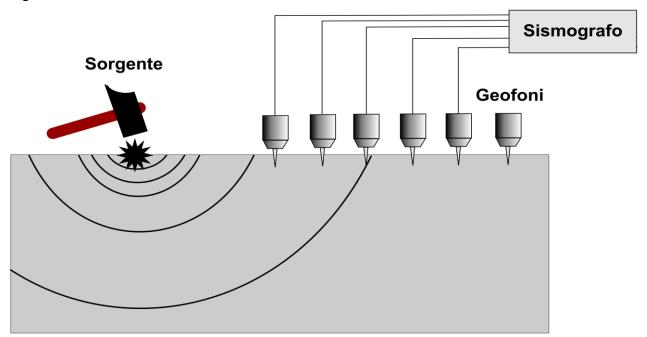


Fig. 1 – Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di1,5 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 5,0 m dal geofono n° 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 0,5 ms, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 24 db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.



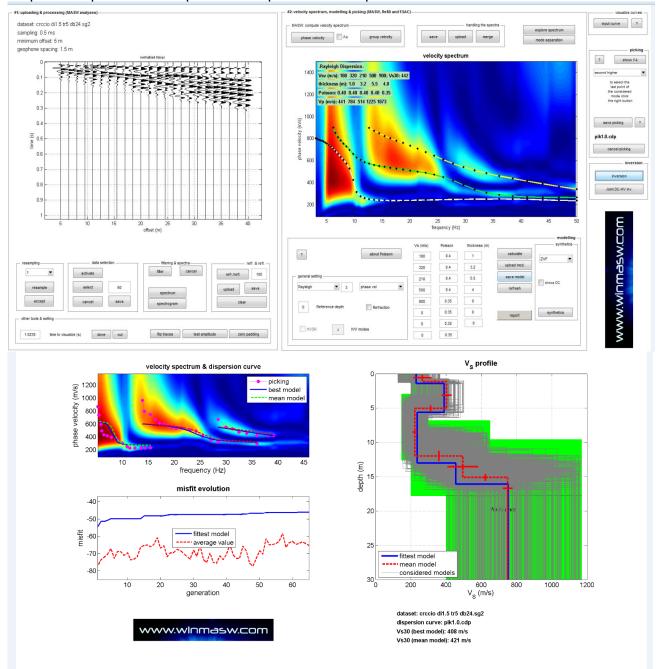
**Figura 2.** Stendimento sismico. Nel caso si utilizzi una sorgente ad impatto verticale e geofoni a componente verticale, si acquisiranno dati utili all'analisi delle onde di Rayleigh.

#### Software

Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software *winMASW* 7.0 Lite (www.eliosoft.it). *Elaborazione* 

I dati acquisiti (Figura 2) sono stati elaborati (determinazione spettro di velocità, identificazione curve di dispersione, inversione/modellazione di queste ultime) per ricostruire il profilo verticale della velocità delle onde di taglio (VS).

Il *dataset* appare dominato dal modo fondamentale delle onde di Rayleigh, con alcuni segnali a freguenze superiori a 25Hz pertinenti al primo modo superiore.



**Fig. 3.** Risultati dell'inversione della curva di dispersione determinata tramite analisi di dati MASW. In alto a sinistra: spettro osservato, curve di dispersione piccate e curve del modello individuato dall'inversione. Sulla destra il profilo verticale VS identificato (vedi anche Tabella 1). In basso a sinistra l'evolversi del modello al passare delle "generazioni" (l'algoritmo utilizzato per l'inversione

delle curve di dispersione appartiene alla classe degli Algoritmi Genetici – Dal Moro e tal., 2007).

### **TABELLA .1**

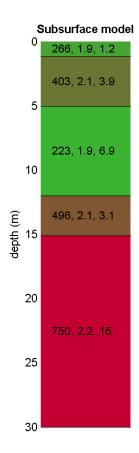
| Spessore (m) | VS (m/s) e deviazioni standard | Modulo di taglio stimati (MPa) |
|--------------|--------------------------------|--------------------------------|
| 1.2          | 266                            | 136                            |
| 3.9          | 403                            | 336                            |
| 6.9          | 223                            | 96                             |
| 3.1          | 496                            | 519                            |
| semi-spazio  | 750                            | 1221                           |

Tab. 1. Modello medio individuato (Vs30 del modello medio dal p.c.: 421m/s).

## Ubicazione indagini



Fig. 4 - Foto indagine Masw via Calabriso – Giffoni Sei Casali (SA)



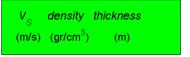


Fig. 5 Stratigrafia

#### Conclusioni

L'analisi della dispersione delle onde di Rayleigh a partire da dati di sismica attiva (*MASW*) ha consentito di determinare il profilo verticale della VS (e del modulo di taglio) e, di conseguenza, del parametro **Vs30**, risultato per *il modello medio pari a 412 m/s* (considerando come riferimento il piano campagna).

Rispetto le norme tecniche per le costruzioni (DM 14 gennaio 2008, ex DM 14/09/2005) il sito in esame rientra quindi nella **categoria B** 

B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

Salerno, Gennaio, 2016

Direttore Tecnico

Dr. Geol. Corrado D'Agnes

### **APPENDICE**

#### REPORT ANALISI

#### Mean model

Vs (m/s): 266, 403, 223, 496, 750

Standard deviations (m/s): 52, 28, 14, 87, 26

Thickness (m): 1.2, 3.9, 6.9, 3.1

Standard deviations (m/s): 0.2, 0.5, 0.7, 0.5

Density (gr/cm3) (approximate values): 1.92, 2.07, 1.93, 2.11, 2.17 Shear modulus (MPa) (approximate values): 136 336 96 519 1221

Analyzing Phase velocities

Considered dispersion curve: pik1.0.cdp

Analysis: Rayleigh Waves

Approximate values for Vp and Poisson (please, see manual)

Vp (m/s): 579, 1065, 597, 1254, 1615 Poisson: 0.37 0.42 0.42 0.41 0.36

## Vs30 (m/s): 421

La classificazione del terreno è di pertinenza dell'utente che ne deve valutare la tipologia sulla base della normativa e del profilo verticale Vs.

Dalla normativa (modifiche del D.M. 14/09/2005 Norme Tecniche per le Costruzioni, emanate con D.M. Infrastrutture del 14/01/2008, pubblicato su Gazzetta Ufficiale Supplemento ordinario n° 29 del 04/02/2008):

- A Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi, caratterizzati da valori di VS30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.
- B Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

- C Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).
- D Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o terreni a grana fine scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 inferiori a 180 m/s (ovvero NSPT30 < 15 nei terreni a grana grossa e cu30 < 70 kPa nei terreni a grana fina).
- E Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).
- S1 Depositi di terreni caratterizzati da valori di VS30 inferiori 100 m/s (ovvero 10 < cuS30 < 20 kPa) che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includano almeno 3 m di torba o argille altamente organiche.
- S2 Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive, o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

## winMASW - Surface Waves & Beyond

www.winmasw.com

Software per la determinazione dello spettro di velocità, la modellazione, l'inversione delle curve di dispersione e l'analisi delle curve di attenuzione per la stima dei fattori di qualità Q secondo il metodo MASW - Multichannel Analysis of Surface Waves

www.eliosoft.it

### Riferimenti

Dal Moro G., Pipan M. & Gabrielli P., 2007, Rayleigh Wave Dispersion Curve Inversion via Genetic Algorithms and Posterior Probability Density Evaluation, J. Appl. Geophysics, 61, 39-55
Park C. B., Miller R. D., & Xia J., 1999, Multichannel analysis of surface waves, Geophysics, 64, 3; 800–808

## Prove sismiche M.A.S.W.

Si è incaricato la ditta G.C.S. geoconsultingservice snc di salerno.

## Strumentazione impiegata

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali mod. M.A.E. A6000-S a 24 bit di risoluzione), collegato a geofoni verticali a frequenza propria di 4.5Hz.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 2,00 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a varie distanze e cioè a 6 e a 9 m dal geofono n° 1, al fine di ottenere un risultato medio. La frequenza di campionamento è stata impostata a 1000 Hz, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 6 db. L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.

#### Software

Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software Winmasw della eliosoft

#### Modello sismico medio

Vs (m/s): 215, 393, 392, 833, 842

Deviazioni Standard (m/s): 24, 11, 33, 19, 100

Spessori (m): 1.5, 4.8, 7.2, 11.2

Deviazioni Standard (m): 0.4, 0.4, 1.6, 2.9

Tipo di analisi: onde di Rayleigh

Stima approssimativa di Vp, densità e moduli elastici (VEDI MANUALE)

Stima VP (m/s): 834, 1097, 788, 1825, 1328

Stima densità (gr/cm3): 2.01, 2.08, 2.00, 2.20, 2.12

Stima modulo di Poisson: 0.46, 0.43, 0.34, 0.37, 0.16

Stima modulo di taglio (MPa): 93, 321, 307, 1527, 1505

Stima modulo di compressione (MPa): 1274, 2071, 830, 5292, 1737

Stima modulo di Young (MPa): 272, 915, 819, 4178, 3503

Stima modulo di Lamé (MPa): 1212, 1857, 626, 4275, 734

Vs30 (m/s): 524

## GEO CONSULTING SERVICES S.a.s.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel. e Fax. 089/2960190; E-mail: <u>geoconsultingservice@libero.it</u> e <u>geoconsultingservices@pec.it</u> C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al n° 04625470655 REA 381666

## COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI

Provincia di Salerno

PROSPEZIONE SISMICA MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves)

**Committente:** Sig. Fortunato Antonio

Lavoro: Realizzazione di un volume pertinenziale e di una tettoia

Località: Via Santa Croce – Giffoni Sei Casali (SA)

Salerno, Novembre, 2016

Direttore Tecnico Geol. Corrado D'Agnes

#### **INDICE**

- 1. INTRODUZIONE
- 2. ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI
- 3. UBICAZIONE INDAGINI
- 4. CONCLUSIONI
- 5. APPENDICE

## **INTRODUZIONE**

La *G.C.S., Geo Consulting Services S.a.s.* ha ricevuto incarico dal *Geol. Sergio Migliozzi*, per conto del Sig. *Fortunato Antonio*, di eseguire una indagine sismica Masw; è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del V<sub>S30</sub>, ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per la "*Realizzazione di un volume pertinenziale a servizio di un fabbricato e di una tettoia*" nel *Comune di Giffoni Sei Casali (SA)*, in Loc. "*Via Santa Croce*".

A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

• n° 1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).

È stata inoltre condotta un'analisi della risposta sismica locale e sono stati confrontati gli spettri calcolati con quelli normativi (O.P.C.M. 3274/03).

## ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI

## Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$Vs30 = \frac{30}{\sum \frac{h_i}{Vs_i}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

## Strumentazione impiegata

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. **M.A.E. A6000-S** a **24 bit** di risoluzione), collegato a geofoni verticali a frequenza propria di **4.5Hz.** 

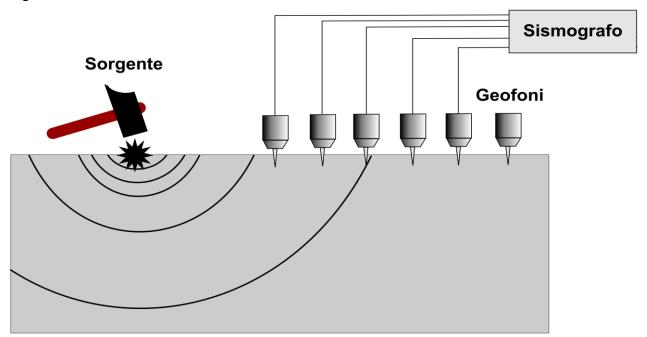


Fig. 1 – Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 2,0 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 10,0 m dal geofono n° 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 0,5 ms, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 24db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.



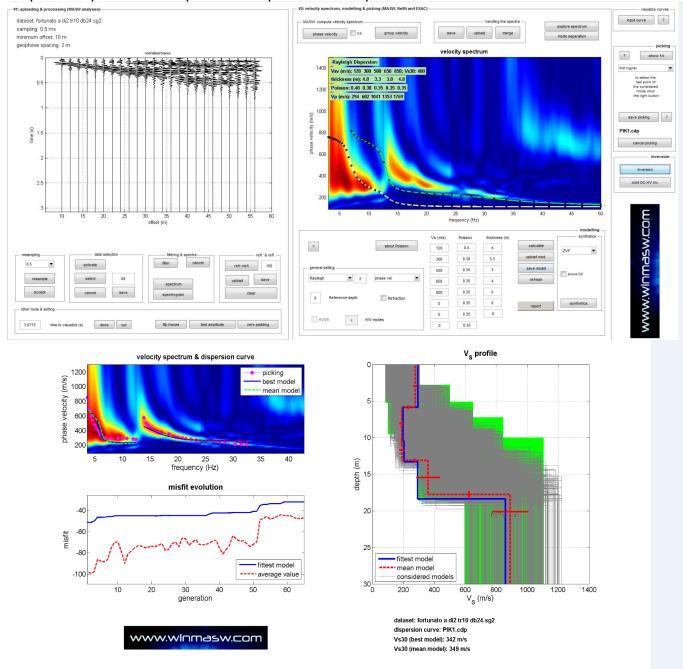
**Figura 2.** Stendimento sismico. Nel caso si utilizzi una sorgente ad impatto verticale e geofoni a componente verticale, si acquisiranno dati utili all'analisi delle onde di Rayleigh.

#### Software

Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software *winMASW* 7.0 Lite (www.eliosoft.it). *Elaborazione* 

I dati acquisiti (Figura 2) sono stati elaborati (determinazione spettro di velocità, identificazione curve di dispersione, inversione/modellazione di queste ultime) per ricostruire il profilo verticale della velocità delle onde di taglio (VS).

Il *dataset* appare dominato dal modo fondamentale delle onde di Rayleigh, con alcuni segnali a freguenze superiori a 25Hz pertinenti al primo modo superiore.



**Fig. 3.** Risultati dell'inversione della curva di dispersione determinata tramite analisi di dati MASW. In alto a sinistra: spettro osservato, curve di dispersione piccate e curve del modello individuato dall'inversione. Sulla destra il profilo verticale VS identificato (vedi anche Tabella 1). In basso a sinistra l'evolversi del modello al passare delle "generazioni" (l'algoritmo utilizzato per l'inversione

delle curve di dispersione appartiene alla classe degli Algoritmi Genetici – Dal Moro e tal., 2007).

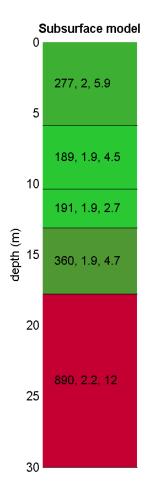
## **TABELLA .1**

| Spessore (m) | VS (m/s) e deviazioni<br>standard | Modulo di taglio<br>stimati (MPa) |
|--------------|-----------------------------------|-----------------------------------|
| 5,9          | 277                               | 153                               |
| 4,5          | 189                               | 67                                |
| 2,7          | 191                               | 68                                |
| 4,7          | 360                               | 253                               |
| semi-spazio  | 890                               | 1721                              |

Tab. 1. Modello medio individuato (Vs30 del modello medio dal p.c.: 349m/s).

## Ubicazione indagini





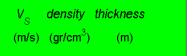


Fig. 5 Stratigrafia

## Conclusioni

L'analisi della dispersione delle onde di Rayleigh a partire da dati di sismica attiva (*MASW*) ha consentito di determinare il profilo verticale della VS (e del modulo di taglio) e, di conseguenza, del parametro **Vs30**, risultato per *il modello medio pari a 349m/s* (considerando come riferimento il piano campagna).

In questo caso appare evidente un livello superficiale sciolto, spesso mediamente 17,8 m con velocità delle  $Vs = 360 \, m/s$  (che ne fa un terreno  $tipo \, C$  fino alla quota di - 17,8 m circa) che poggia su uno strato più compatto a velocità  $Vs > 890 \, m/s$  (considerando come riferimento il p.c.).

Rispetto le norme tecniche per le costruzioni (DM 14 gennaio 2008, ex DM 14/09/2005) il sito in esame rientra quindi nella **categoria E** .

Schema di calcolo per i primi 17,8 m dal p.c.:

| STRATO | PROFODITA' | Altezza | Vs  | hi/Vsi |
|--------|------------|---------|-----|--------|
| 1      | 5,9        | 5,9     | 277 | 0,0213 |
| 2      | 10,4       | 4,5     | 189 | 0,0238 |
| 3      | 13,1       | 2,7     | 191 | 0,0141 |
| 4      | 17,8       | 4,7     | 360 | 0,0130 |
| Tot.   | <u> </u>   | 17,8    |     | 0,0722 |

Vs30 = 246,5 m/s

E - Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).

Salerno, Novenbre, 2016

Direttore Tecnico

Dr. Geol. Corrado D'Agnes

### **APPENDICE**

### REPORT ANALISI

Vs (m/s): 277, 189, 191, 360, 890

Standard deviations (m/s): 13, 17, 18, 76, 117

Thickness (m): 5.9, 4.5, 2.7, 4.7

Standard deviations (m/s): 0.3, 0.5, 0.2, 0.5

Density (gr/cm3) (approximate values): 2.00, 1.88, 1.86, 1.95, 2.17 Shear modulus (MPa) (approximate values): 153 67 68 253 1721

Analyzing Phase velocities

Considered dispersion curve: PIK1.cdp

Analysis: Rayleigh Waves

Approximate values for Vp and Poisson (please, see manual)

Vp (m/s): 789, 494, 441, 650, 1627 Poisson: 0.43 0.41 0.38 0.28 0.29

Vs30 (m/s): 349

La classificazione del terreno è di pertinenza dell'utente che ne deve valutare la tipologia sulla base della normativa e del profilo verticale Vs.

Dalla normativa (modifiche del D.M. 14/09/2005 Norme Tecniche per le Costruzioni, emanate con D.M. Infrastrutture del 14/01/2008, pubblicato su Gazzetta Ufficiale Supplemento ordinario n° 29 del 04/02/2008):

- A Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi, caratterizzati da valori di VS30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.
- B Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).
- C Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra

180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).

- D Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o terreni a grana fine scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 inferiori a 180 m/s (ovvero NSPT30 < 15 nei terreni a grana grossa e cu30 < 70 kPa nei terreni a grana fina).
- E Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).
- S1 Depositi di terreni caratterizzati da valori di VS30 inferiori 100 m/s (ovvero 10 < cuS30 < 20 kPa) che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includano almeno 3 m di torba o argille altamente organiche.
  S2 Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive, o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

## winMASW - Surface Waves & Beyond

www.winmasw.com

Software per la determinazione dello spettro di velocità, la modellazione, l'inversione delle curve di dispersione e l'analisi delle curve di attenuzione per la stima dei fattori di qualità Q secondo il metodo MASW - Multichannel Analysis of Surface Waves

www.eliosoft.it

### Riferimenti

Dal Moro G., Pipan M. & Gabrielli P., 2007, Rayleigh Wave Dispersion Curve Inversion via Genetic Algorithms and Posterior Probability Density Evaluation, J. Appl. Geophysics, 61, 39-55
Park C. B., Miller R. D., & Xia J., 1999, Multichannel analysis of surface waves, Geophysics, 64, 3; 800–808

## GEO CONSULTING SERVICES S.a.s.

Via Medaglie D'Oro,38 – 84132 Salerno – Tel. e Fax. 089/2960190; E-mail: <a href="mailto:geoconsultingservice@libero.it">geoconsultingservice@libero.it</a> e geoconsultingservices@pec.it C.F. e P. IVA 04625470655 Iscrizione CdC di Salerno al n° 04625470655 REA 381666

## COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI

Provincia di Salerno

PROSPEZIONE SISMICA MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves)

Committente: C.M. Risto s.r.l.

**Lavoro**: Permesso a costruire in santaria di un pergolato in legno

Località: Via Bissido, 18, loc. Abramo

Salerno, Maggio, 2016

G.C.S. - Geo Consulting Services s.a.s.

Via Medagle D'Oro 38

84132 SAVERNO (SA)

C.F. e PIVA (4625470655)

Direttore Tecnico

Geol, Corrado D'Agnes

## **INDICE**

- 1. INTRODUZIONE
- 2. ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI
- 3. UBICAZIONE INDAGINI
- 4. CONCLUSIONI
- 5. APPENDICE

## **INTRODUZIONE**

La *G.C.S., Geo Consulting Services S.a.s.* ha ricevuto incarico dal *Geol. Raffaele Sica*, per conto della *C.M. Risto Srl*, di eseguire una indagine sismica Masw; è stata eseguita una indagine geofisica per determinare il valore del V<sub>S30</sub>, ai sensi dell'O.P.C.M. 3274/03 e succ. mod. ed integr., per il "*Permesso a costruire in santaria di un pergolato in legno"* nel *Comune di Giffoni Sei Casali (SA)*, in *Loc. Abramo* in "*Via Bissido, 18"*.

A tale scopo sono state effettuate le seguenti indagini:

• n° 1 profilo sismico tipo *M.A.S.W.* (multichannel analysis of surface waves).

È stata inoltre condotta un'analisi della risposta sismica locale e sono stati confrontati gli spettri calcolati con quelli normativi (O.P.C.M. 3274/03).

## ACQUISIZIONE ED ELABORAZIONE DATI

#### Introduzione

Al fine di caratterizzare la risposta sismica del sito in esame è stata effettuata una serie di acquisizioni *MASW* (*Multi-channel Analysis of Surface Waves*, analisi della dispersione delle onde di Rayleigh da misure di sismica attiva – e.g. Park et al., 1999) utili a definire il profilo verticale della VS (velocità di propagazione delle onde di taglio).

Nel loro insieme, le procedure adottate sono state eseguite in accordo alle norme tecniche per le costruzioni del DM 14 gennaio 2008 (ex DM 14/09/2005).

Queste, in buona misura, fanno risalire la stima dell'effetto di sito alle caratteristiche del profilo di velocità delle onde di taglio (VS).

La classificazione dei terreni è stata quindi svolta sulla base del valore della Vs30 (il valore *medio ponderato* della VS nei primi 30m di profondità) definita dalla relazione:

$$V_S 30 = \frac{30}{\sum \frac{h_t}{V_{S_t}}}$$

in cui Vsi e hi sono rispettivamente la velocità delle onde di taglio e lo spessore dell'i-esimo strato.

## Strumentazione impiegata

#### Hardware

L'acquisizione è avvenuta tramite sismografo a 24 canali (mod. **M.A.E. A6000-S** a **24 bit** di risoluzione), collegato a geofoni verticali a freguenza propria di **4.5Hz.** 

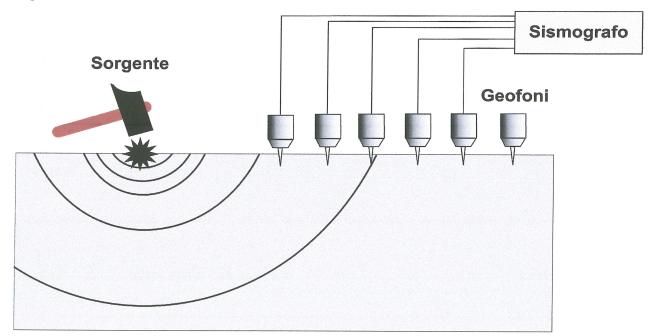


Fig. 1 — Sismografo M.A.E. A6000-S utilizzato per le indagini effettuate.

Lo stendimento è stato sviluppato posizionando 24 geofoni delle caratteristiche su dette, con distanza intergeofonica di 2,0 m. l'offset (trigger) è stato posizionato in asse allo stendimento a una distanza di 10 m dal geofono n°. 1.

La frequenza di campionamento è stata impostata a 0,5 ms, ed è stato utilizzato un guadagno unico per tutti i geofoni di 24db.

L'energizzazione è avvenuta con l'ausilio di una massa battente di 8 kg su di una piastra metallica adagiata al suolo.



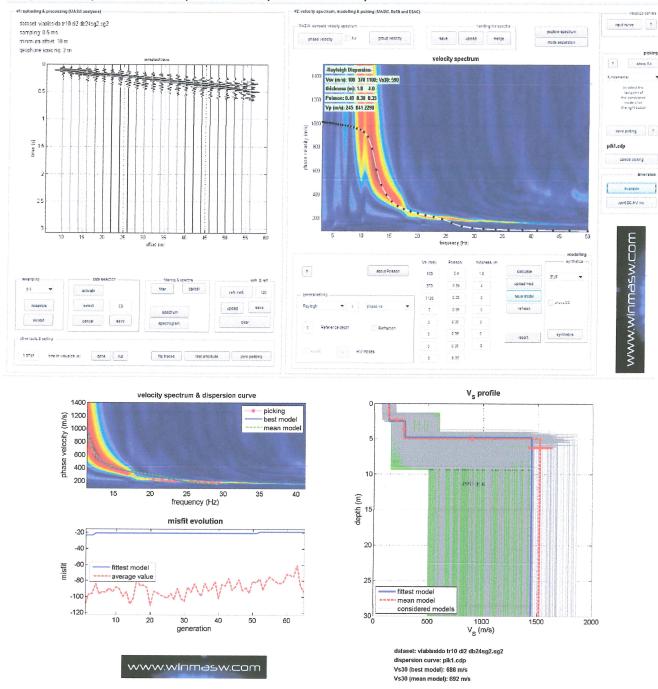
**Figura 2.** Stendimento sismico. Nel caso si utilizzi una sorgente ad impatto verticale e geofoni a componente verticale, si acquisiranno dati utili all'analisi delle onde di Rayleigh.

#### Software

Per le analisi dei dati acquisiti si è adottato il software *winMASW* 7.0 Lite (www.eliosoft.it). *Elaborazione* 

I dati acquisiti (Figura 2) sono stati elaborati (determinazione spettro di velocità, identificazione curve di dispersione, inversione/modellazione di queste ultime) per ricostruire il profilo verticale della velocità delle onde di taglio (VS).

Il *dataset* appare dominato dal modo fondamentale delle onde di Rayleigh, con alcuni segnali a frequenze superiori a 25Hz pertinenti al primo modo superiore.



**Fig. 3.** Risultati dell'inversione della curva di dispersione determinata tramite analisi di dati MASW. In alto a sinistra: spettro osservato, curve di dispersione piccate e curve del modello individuato dall'inversione. Sulla destra il profilo verticale VS identificato (vedi anche Tabella 1).

In basso a sinistra l'evolversi del modello al passare delle "generazioni" (l'algoritmo utilizzato per l'inversione delle curve di dispersione appartiene alla classe degli Algoritmi Genetici – Dal Moro e tal., 2007).

## **TABELLA.1**

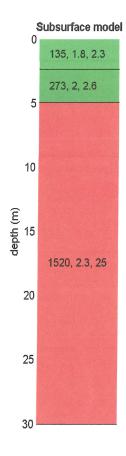
| Spessore (m) | VS (m/s) e deviazioni<br>standard | Modulo di taglio<br>stimati (MPa) |
|--------------|-----------------------------------|-----------------------------------|
| 2,3          | 135                               | 33                                |
| 2,6          | 273                               | 146                               |
| semi-spazio  | 1520                              | 5378                              |

Tab. 1. Modello medio individuato (Vs30 del modello medio dal p.c.: 692 m/s).

## Ubicazione indagini



Fig. 4 - Foto indagine Masw loc. Abramo, Via Bissido, 18 - Giffoni Sei Casali (SA)



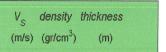


Fig. 5 Stratigrafia

### Conclusioni

L'analisi della dispersione delle onde di Rayleigh a partire da dati di sismica attiva (MASW) ha consentito di determinare il profilo verticale della VS (e del modulo di taglio) e, di conseguenza, del parametro **Vs30**, risultato per *il modello medio pari a* **692m/s** (considerando come riferimento il piano campagna).

Rispetto le norme tecniche per le costruzioni (DM 14 gennaio 2008, ex DM 14/09/2005) il sito in esame rientra quindi nella **categoria B** 

B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).



### **APPENDICE**

#### REPORT ANALISI

#### Mean model

Vs (m/s): 135, 273, 1520

Standard deviations (m/s): 10, 21, 111

Thickness (m): 2.3, 2.6

Standard deviations (m/s): 0.2, 0.4

Density (gr/cm3) (approximate values): 1.80, 1.96, 2.33 Shear modulus (MPa) (approximate values): 33 146 5378

Analyzing Phase velocities

Considered dispersion curve: pik1.cdp

Analysis: Rayleigh Waves

Approximate values for Vp and Poisson (please, see manual)

Vp (m/s): 348, 669, 3079 Poisson: 0.41 0.40 0.34

Vs30 (m/s): 692

La classificazione del terreno è di pertinenza dell'utente che ne deve valutare la tipologia sulla base della normativa e del profilo verticale Vs.

Dalla normativa (modifiche del D.M. 14/09/2005 Norme Tecniche per le Costruzioni, emanate con D.M. Infrastrutture del 14/01/2008, pubblicato su Gazzetta Ufficiale Supplemento ordinario n° 29 del 04/02/2008):

- A Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi, caratterizzati da valori di VS30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.
- B Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero NSPT30 > 50 nei terreni a grana grossa e cu30> 250 kPa nei terreni a grana fina).

- C Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero 15 < NSPT30 < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < cu30 < 250 kPa nei terreni a grana fina).
- D Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o terreni a grana fine scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori del VS30 inferiori a 180 m/s (ovvero NSPT30 < 15 nei terreni a grana grossa e cu30 < 70 kPa nei terreni a grana fina).
- E Terreni dei sottosuoli dei tipi C o D per spessori non superiori a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con VS > 800 m/s).
- S1 Depositi di terreni caratterizzati da valori di VS30 inferiori 100 m/s (ovvero 10 < cuS30 < 20 kPa) che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includano almeno 3 m di torba o argille altamente organiche.
- S2 Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive, o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

## winMASW - Surface Waves & Beyond

www.winmasw.com

Software per la determinazione dello spettro di velocità, la modellazione, l'inversione delle curve di dispersione e l'analisi delle curve di attenuzione per la stima dei fattori di qualità Q secondo il metodo MASW - Multichannel Analysis of Surface Waves

www.eliosoft.it

#### Riferimenti

Dal Moro G., Pipan M. & Gabrielli P., 2007, Rayleigh Wave Dispersion Curve Inversion via Genetic Algorithms and Posterior Probability Density Evaluation, J. Appl. Geophysics, 61, 39-55
Park C. B., Miller R. D., & Xia J., 1999, Multichannel analysis of surface waves, Geophysics, 64, 3; 800–808

G.C.S. - Geo Consulting Services s.a.s.

Via Medaglia D'Oro 38

84/32 SALPRNO (SA)

C.F/e PJVA (4625470655



Indagini e Consulenze Geofisiche dei Geologi S.Lamberti & D.Viappiani

## COMUNE DI GIFFONI SEI CASALI FRAZ. CAPITIGNANO

COMMITTENTE: Dott. Geol. Sergio Migliozzi

**OGGETTO**: Relazione geofisica per la realizzazione di un fabbricato nell'ambito del comune di Giffoni sei Casali- Capitignano

San Mango P.te, Giungo 2007

Dott. Geol Geol Daniela VIAPPIANI Albo N° 2148



## - AGEAP SWH - Indagini e Consulenze Geofisiche dei geologi S. Lamberti & D. Viappiani

Via P.co Gardenia 21, S.Mango P.te tol. 081 5179641 cell. 3471406141 - 3470189353

## PROSPEZIONE SISMICA A RIFRAZIONE: STESA N.1

Committente: Dott. Geol. Sergio MIGLIOZZI

Località: Capitignano (SA)

Data: 21/06/07

Orientamento:

N-S

Lunghezza stesa:

55m

Off-set:

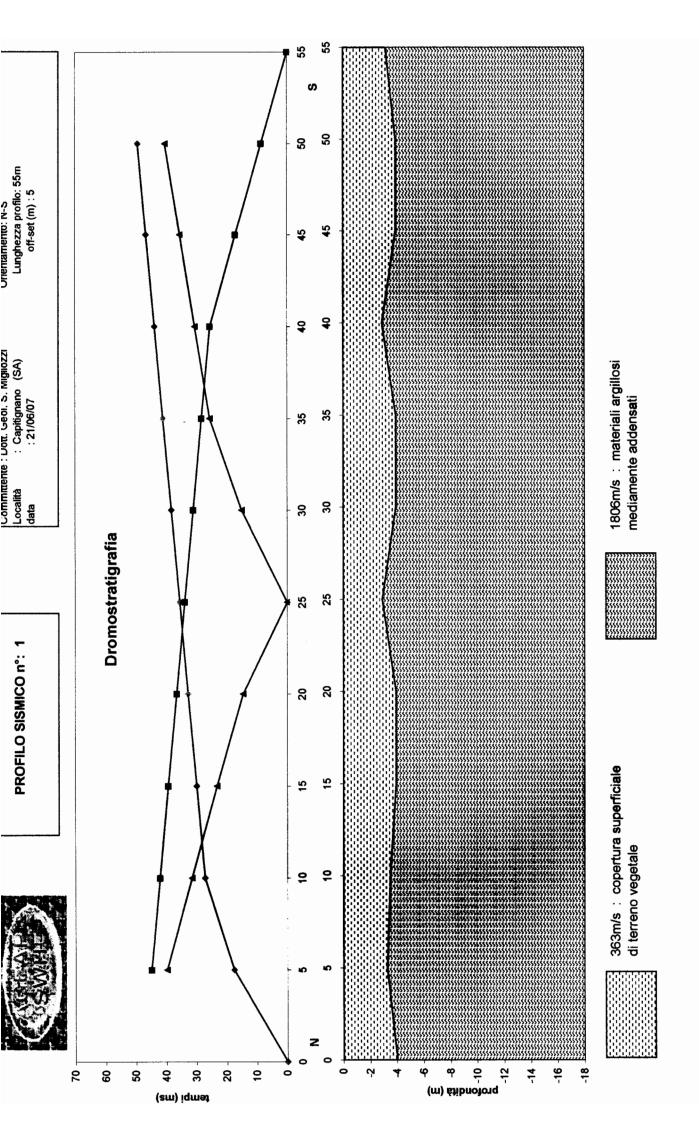
5 m

#### Parametri Sismici Calcolati

| Stratigrafia | Velocità | Angoli | di incidenza | rifraz.crit. | Inclinazione | Prof. Teorica da modello<br>(m) |      | Prof.<br>Calcolata<br>(m) | spessore<br>(m) |
|--------------|----------|--------|--------------|--------------|--------------|---------------------------------|------|---------------------------|-----------------|
| litotipo     | m/s      | α°     | β°           | 80           | po           | min                             | max  | media                     | medio           |
| 1            | 363      | 11     | 11           | 11           | 0            | 2,89                            | 6,18 | 3,61                      | 3,61            |
| 2            | 1806     |        |              |              |              |                                 |      |                           |                 |

## Profondità calcolata per ciascun orizzonte di rifrazione (in m. dal p.c.)

| stazione | orizzonte 1 | orizzonte 2 | orizzonte 3 | orizzonte 4 | orizzonte 5 | orizzonte 6 | orizzonte 7 | orizzonte 8 |
|----------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|
| 0        | 4,01        |             |             |             |             |             |             |             |
| 5        | 3,26        |             |             |             |             |             |             |             |
| 10       | 3,50        |             |             |             |             |             |             |             |
| 15       | 3,93        |             |             |             |             |             |             |             |
| 20       | 3,93        |             |             |             |             |             |             |             |
| 25       | 2,91        |             |             |             |             |             |             |             |
| 30       | 3,93        |             |             |             |             |             |             |             |
| 35       | 3,93        |             |             |             |             |             |             |             |
| 40       | 2,90        |             |             |             |             |             |             |             |
| 45       | 3,93        |             |             |             |             |             |             |             |
| 50       | 3,93        |             |             |             |             |             |             |             |
| 55       | 3,18        |             |             |             |             |             |             |             |



PROFILO SISMICO nº: 1

# PROFILO SISMICO A RIFRAZIONE

| Comune:<br>Località: |   | GIFFONI SI<br>Capitignano |          |           |                 |      | S 1      |
|----------------------|---|---------------------------|----------|-----------|-----------------|------|----------|
| Cantiere:            |   | Realizzazione             | e audito | rium-sala | cinematografica | -    | <u> </u> |
| Profilo              | 1 | Lunghezza                 | mt       | 60        |                 | Data | 23/01/02 |

| DA      | TI SPE   | RIME  | VTALI    | DI CA | MPAG      | NA     |
|---------|----------|-------|----------|-------|-----------|--------|
| GEOFONI | Punti di | QUOTE | DISTANZE | TEMPI | DI ARRIVO | (msec) |
| n°      | scoppio  | m     | m        | Α     | С         | В      |
|         | Α        | 0,0   | 0,0      |       |           |        |
| 1       |          | 0,0   | 2,5      | 7,8   | 28,8      | 53,6   |
| 2       |          | 0,1   | 7,5      | 20,5  | 26,5      | 50,2   |
| 3       |          | 0,2   | 12,5     | 26,0  | 25,0      | 48,9   |
| 4       |          | 0,6   | 17,5     | 31,3  | 23,0      | 47,6   |
| 5       |          | 0,9   | 22,5     | 35,5  | 20,5      | 45,7   |
| 6       |          | 1,8   | 27,5     | 41,0  | 15,3      | 43,8   |
|         | С        | 1,8   | 30,0     |       |           |        |
| 7       |          | 1,8   | 32,5     | 46,0  | 11,3      | 42,5   |
| 8       |          | 1,8   | 37,5     | 48,3  | 23,3      | 38,9   |
| 9       |          | 1,8   | 42,5     | 49,5  | 27,8      | 35,0   |
| 10      |          | 1,8   | 47,5     | 50,8  | 33,0      | 27,5   |
| 11      |          | 1,8   | 52,5     | 53,0  | 35,0      | 22,7   |
| 12      |          | 1,8   | 57,5     | 55,3  | 36,5      | 10,7   |
|         | В        | 1,8   | 60,0     |       |           |        |

|         |            | $\overline{DATI}$              | ELABO | ORATI    |            |          |  |
|---------|------------|--------------------------------|-------|----------|------------|----------|--|
| GEOFONO | 1° St      | trato                          | 2° 5  | Strato   | 3° Strato  |          |  |
|         | Profondità | à Velocità Profondità Velocità |       | Velocità | Profondità | Velocità |  |
| n°      | m          | m/sec                          | m     | m/sec    | m          | m/sec    |  |
| 1       | 2,59       | 356                            | 15,85 | 1239     |            | 2799     |  |
| 2       | 2,60       | 332                            | 15,30 | 1262     |            | 2799     |  |
| 3       | 2,59       | 309                            | 14,68 | 1286     |            | 2799     |  |
| 4       | 2,54       | 285                            | 14,00 | 1309     |            | 2799     |  |
| 5       | 2,48       | 261                            | 13,25 | 1366     |            | 2799     |  |
| 6       | 2,38       | 237                            | 12,42 | 1267     |            | 2799     |  |
| 7       | 2,40       | 251                            | 12,58 | 1225     |            | 2799     |  |
| 8       | 2,41       | 265                            | 12,68 | 1226     |            | 2799     |  |
| 9       | 2,41       | 278                            | 12,74 | 1184     |            | 2799     |  |
| 10      | 2,39       | 292                            | 12,75 | 1142     |            | 2799     |  |
| 11      | 2,36       | 306                            | 12,71 | 1100     |            | 2799     |  |
| 12      | 2,32       | 320                            | 12,63 | 1058     |            | 2799     |  |

|                                                          | Tabella dei valori medi |       |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |  |
|----------------------------------------------------------|-------------------------|-------|-------|-------------------|---------|--------------------|--------------------|--------------------|--|--|--|
| Strato Profond. Velocità onde y Coeffic. Moduli elastici |                         |       |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |  |
|                                                          | media                   | Vp    | Vs    |                   | di      | Young              | Taglio             | Compres.           |  |  |  |
| n°                                                       | mt                      | m/sec | m/sec | g/cm <sup>3</sup> | Poisson | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> |  |  |  |
| 1                                                        | 2,46                    | 291   | 98    |                   | 0,44    |                    |                    |                    |  |  |  |
| 2                                                        | 13,47                   | 1222  | 485   |                   | 0,41    |                    |                    |                    |  |  |  |
| 3                                                        |                         | 2799  |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |  |

Committente:
Località:
Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

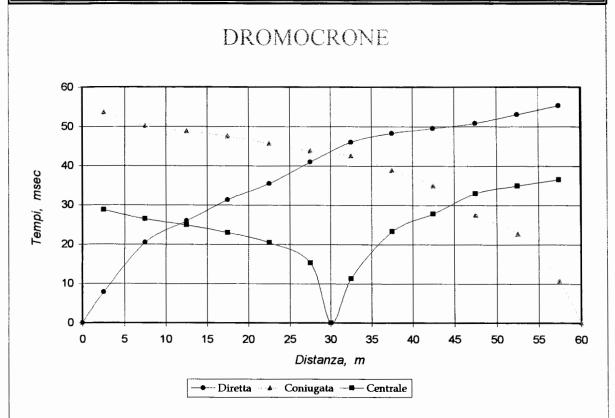
Cantiere:

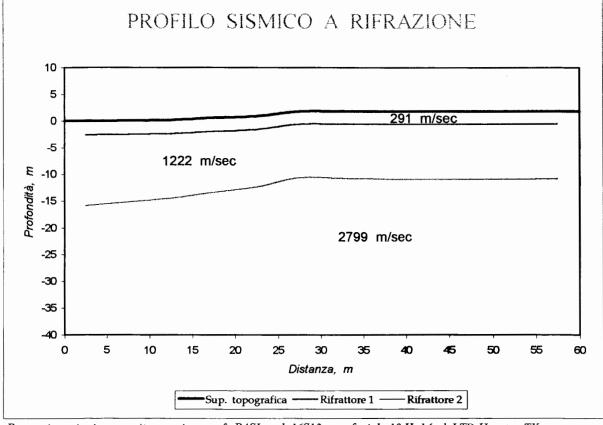
Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:

Cantiere:





Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16S12 e geofoni da 10 Hz Mark LTD Houston TX Elaborazione eseguita mediante programma GRM (Generalized Reciprocal Method), da Palmer D. 1980

G.G.1. s.a.s.

Geoffsica Georgeologia Via G. Garibaldi, nº 16 - Casagiove (CE) Tcl. 0823/493980 - Ccll. 339/7271088

## PROFILO SISMICO A RIFRAZIONE

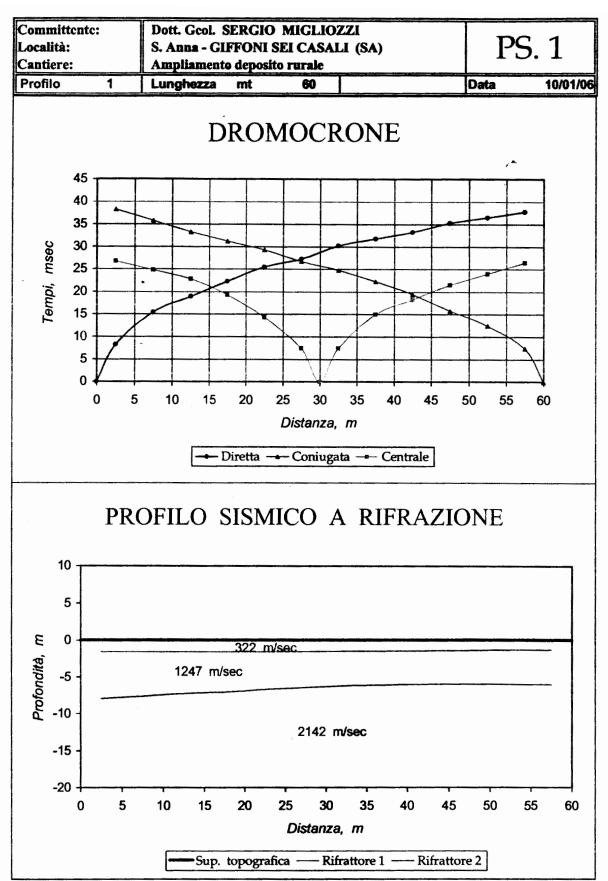
Committente: Dott. Geol. SERGIO MIGLIOZZI
Località: S. Anna - GIFFONI SEI CASALI (SA)
Cantiere: Ampliamento deposito rurale

Profilo 1 Lunghezza mt 60 Data 10/01/06

| $D_{\lambda}$ | ATI SPE  | RIMEN | VTALI I  | OI CAN | <i>IPAGN</i> | A      |
|---------------|----------|-------|----------|--------|--------------|--------|
| GEOFONI       | Punti di | QUOTE | DISTANZE | TEMPIC | I ARRIVO     | (msec) |
| п°            | scoppio  | m     | m        | Α      | С            | В      |
|               | Α        |       | 0,0      |        |              |        |
| 1             |          |       | 2,5      | 8,3    | 26,8         | 38,3   |
| 2             |          |       | 7,5      | 15,5   | 24,8         | 35,8   |
| 3             |          |       | 12,5     | 19,0   | 22,8         | 33,3   |
| 4             |          |       | 17,5     | 22,3   | 19,3         | 31,3   |
| - 5           | į        | i     | 22,5     | 25,5   | 14,3         | 29,3   |
| 6             |          |       | 27,5     | 27,3   | 7,5          | 26,8   |
|               | С        |       | 30,0     |        |              |        |
| 7             |          |       | 32,5     | 30,3   | 7,5          | 24,8   |
| 8             |          |       | 37,5     | 31,8   | 15,0         | 22,3   |
| 9             |          |       | 42,5     | 33,3   | 18,3         | 19,5   |
| 10            |          |       | 47,5     | 35,3   | 21,5         | 15,8   |
| 11            |          |       | 52,5     | 36,5   | 24,0         | 12,5   |
| 12            |          |       | 57,5     | 37,8   | 26,5         | 7,5    |
|               | В        |       | 60,0     |        |              |        |

|         |                     | DATI  | ELABO      | RATI     |            |          |  |
|---------|---------------------|-------|------------|----------|------------|----------|--|
| GEOFONO | 1° Stra             | ito   | 2° S       | trato    | 3° Strato  |          |  |
|         | Profondità Velocità |       | Profondità | Velocità | Profondità | Velocità |  |
| n°      | m                   | m/sec | m          | m/sec    | m          | m/sec    |  |
| 1       | 1,57                | 289   | 7,91       | 1213     |            | 2328     |  |
| 2       | 1,58                | 298   | 7,58       | 1212     |            | 2284     |  |
| 3       | 1,58                | 307   | 7,24       | 1216     |            | 2241     |  |
| 4       | 1,58                | 316   | 7,02       | 1218     |            | 2197     |  |
| 5       | 1,58                | 324   | 6,66       | 1220     |            | 2154     |  |
| 6       | 1,57                | 333   | 6,42       | 1222     |            | 2111     |  |
| 7       | 1,52                | 333   | 6,18       | 1237     |            | 2097     |  |
| 8       | 1,48                | 333   | 6,06       | 1253     |            | 2084     |  |
| 9       | 1,43                | 333   | 5,94       | 1269     |            | 2071     |  |
| 10      | 1,39                | 333   |            | 1284     |            | 2057     |  |
| 11      | 1,34                | 333   | 5,96       | 1300     |            | 2044     |  |
| 12      | 1,30                | 333   |            | 1315     |            | 2030     |  |

|                                                          | Tabella dei valori medi |       |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |
|----------------------------------------------------------|-------------------------|-------|-------|-------------------|---------|--------------------|--------------------|--------------------|--|--|
| Strato Spessore Velocità onde y Coeffic. Moduli elastici |                         |       |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |
|                                                          | medio                   | Vp    | Vs    | ,                 | di      | Young              | Taglio             | Bulk               |  |  |
| n°                                                       | mt                      | m/sec | m/sec | g/cm <sup>3</sup> | Poisson | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> |  |  |
| 1                                                        | 1,49                    | 322   |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |
| 2                                                        | 5,08                    | 1247  |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |
| 3                                                        |                         | 2142  |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |



Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16 S 12 e geofoni da 10 Hz Mark LTD Houston TX Elaborazione eseguita mediante programma GRM (Generalized Reciprocal Method), da Palmer D. 1980

# PROFILO SISMICO A RIFRAZIONE

| Comune:   | GIFFONI SEI CASALI (SA)                       |               |
|-----------|-----------------------------------------------|---------------|
| Località: | Masseria Macina                               | PS 1          |
| Cantiere: | Realizzazione struttura turistico-alberghiera | 10.1          |
| Profilo 1 | Lunghezza mt 120                              | Data 21/01/02 |

| DA      | TI SPE   | RIME  | $\overline{NTALI}$ | DI CA | MPAG                   | NA   |  |  |  |  |
|---------|----------|-------|--------------------|-------|------------------------|------|--|--|--|--|
| GEOFONI | Punti di | QUOTE | DISTANZE           | TEMPI | TEMPI DI ARRIVO (msec) |      |  |  |  |  |
| n°      | scoppio  | m     | m                  | A     | ဂ                      | В    |  |  |  |  |
|         | Α        | -     | 0,0                |       |                        |      |  |  |  |  |
| 1       |          |       | 5,0                | 25,3  | 52,8                   | 85,2 |  |  |  |  |
| 2       |          |       | 15,0               | 43,3  | 50,9                   | 82,4 |  |  |  |  |
| 3       |          |       | 25,0               | 45,9  | 46,0                   | 79,2 |  |  |  |  |
| 4       |          |       | 35,0               | 49,9  | 43,4                   | 75,0 |  |  |  |  |
| 5       |          |       | 45,0               | 56,6  | 30,1                   | 70,4 |  |  |  |  |
| 6       |          |       | 55,0               | 61,2  | 19,8                   | 66,8 |  |  |  |  |
|         | С        |       | 60,0               |       | ***                    |      |  |  |  |  |
| 7       | •        |       | 65,0               | 65,9  | 14,6                   | 62,0 |  |  |  |  |
| 8       |          |       | 75,0               | 70,0  | 26,3                   | 57,0 |  |  |  |  |
| 9       |          |       | 85,0               | 74,5  | 32,4                   | 53,1 |  |  |  |  |
| 10      |          |       | 95,0               | 77,8  | 35,3                   | 42,5 |  |  |  |  |
| 11      |          |       | 105,0              | 81,2  | 40,2                   | 36,6 |  |  |  |  |
| 12      |          |       | 115,0              | 84,0  | 42,8                   | 18,1 |  |  |  |  |
|         | В        |       | 120,0              |       |                        |      |  |  |  |  |

|         | DATI ELABORATI |          |            |          |            |          |  |  |  |  |  |  |
|---------|----------------|----------|------------|----------|------------|----------|--|--|--|--|--|--|
| GEOFONO | 1° St          | rato     | 2° :       | Strato   | 3° Strato  |          |  |  |  |  |  |  |
|         | Profondità     | Velocità | Profondità | Velocità | Profondità | Velocità |  |  |  |  |  |  |
| n°      | m              | m/sec    | m          | m/sec    | m          | m/sec    |  |  |  |  |  |  |
| 1       | 3,41           | 214      | 20,08      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 2       | 3,35           | 235      | 21,05      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 3       | 3,41           | 256      | 22,36      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 4       | 4,12           | 277      | 22,99      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 5       | 4,15           | 297      | 22,72      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 6       | 4,55           | 294      | 21,70      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 7       | 5,45           | 290      | 19,65      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| . 8     | 5,40           | 287      | 19,72      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 9       | 5,53           | 283      | 20,53      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 10      | 5,41           | 280      | 21,44      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 11      | 5,35           | 276      | 22,59      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |
| 12      | 5,28           | 274      | 23,09      | 1718     |            | 2329     |  |  |  |  |  |  |

|        | Tabella dei valori medi                                  |       |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |  |  |  |
|--------|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------------------|---------|--------------------|--------------------|--------------------|--|--|--|--|--|
| Strato | Strato Profond. Velocità onde y Coeffic. Moduli elastici |       |       |                   |         |                    |                    |                    |  |  |  |  |  |
|        | media                                                    | Vp    | Vs    |                   | di [    | Young              | Taglio             | Compres.           |  |  |  |  |  |
| n°     | mt                                                       | m/sec | m/sec | g/cm <sup>3</sup> | Poisson | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> |  |  |  |  |  |
| 1      | 4,62                                                     | 272   | 96    |                   | 0,43    |                    |                    |                    |  |  |  |  |  |
| 2      | 21,49                                                    | 1718  | 738   |                   | 0,39    |                    |                    |                    |  |  |  |  |  |
| 3      |                                                          | 2329  | 995   |                   | 0,39    |                    |                    |                    |  |  |  |  |  |

Comune:
Località:
Cantiere:

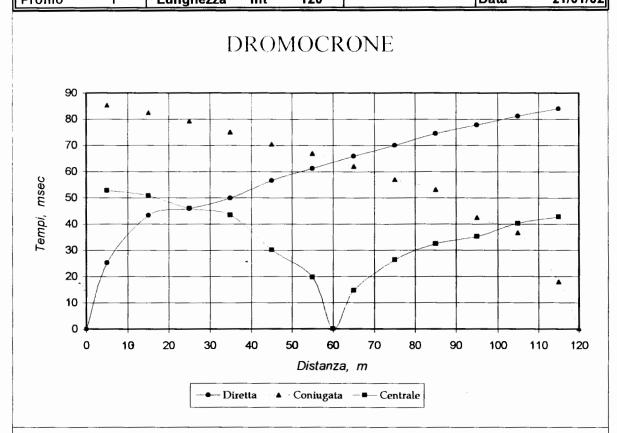
Profilo

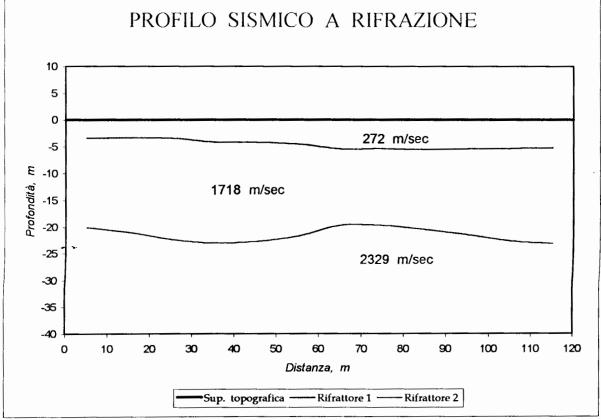
GIFFONI SEI CASALI (SA)
Masseria Macina
Realizzazione struttura turistico-alberghiera

Profilo

Lunghezza mt 120

Data 21/01/02





Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16S12 e geofoni da 10 Hz Mark LTD Houston TX Elaborazione eseguita mediante programma GRM (Generalized Reciprocal Method), da Palmer D. 1980



SR5

## SISMICA A RIFRAZIONE

Dott. Migliozzi Sergio Committente:

Protocollo n.:

CA/015/03

Cantiere: Loc. Colonna Serroni - Giffoni Sei Casali (SA)

Data esecuzione prova:

28/01/2003

Stendimento (n): R1

Data emissione certificato:

06/02/2003

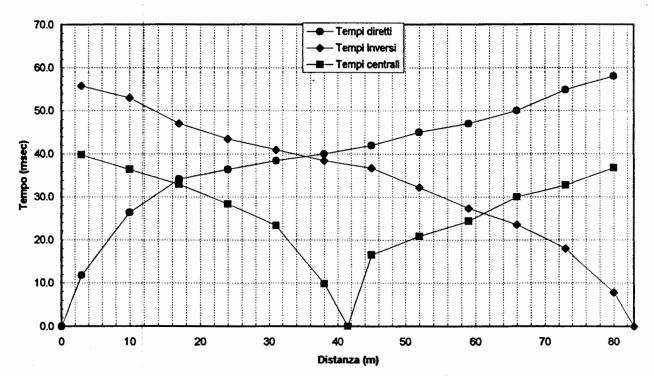
## CARATTERISTICHE DELLO STENDIMENTO SISMICO

Lunghezza stendimento (m): 83.00

Distanza intergeofonica (m): 7.00

Distanza di offset (m): 3.00

|              | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |              |                 |                      | DROMO               | CRON         | E               |       |                     |              |                        |
|--------------|---------------------------------------|--------------|-----------------|----------------------|---------------------|--------------|-----------------|-------|---------------------|--------------|------------------------|
|              | Profilo                               | diretto      | •               | Profilo centrale ■ . |                     |              |                 | 1 .   | Profilo i           | nverso       | <b>♦</b>               |
| Geof.<br>(n) | Quota<br>(m s.l.m.)                   | Dist.<br>(m) | Tempo<br>(msec) | Geof.                | Quota<br>(m s.l.m.) | Dist.<br>(m) | Tempo<br>(msec) | Geof. | Quota<br>(m s.l.m.) | Dist.<br>(m) | Tempo<br>(msec)        |
| • •          | n.d.                                  | 0.0          | 0.00            |                      | n.d.                | 3.0          | 39.80           |       | n.d.                | 83.0         | 0.00                   |
| 1            | n.d.                                  | 3.0          | 11.80           | 1                    | n.d.                | 10.0         | 36.50           | 1     | n.d.                | 80.0         | 7.80                   |
| 2            | n.d.                                  | 10.0         | 26.30           | 2                    | n.d.                | 17.0         | <b>33.00</b>    | 2     | n.d.                | 73.0         | 18.00                  |
| 3            | n.d.                                  | 17.0         | 34.30           | 3                    | n.d.                | 24.0         | 28.30           | 3     | n.d.                | 66.0         | 23.50                  |
| 4            | n.d.                                  | 24.0         | 36.50           | 4                    | n.d.                | 31.0         | 23.30           | 4     | n.d.                | 59.0         | 27.30                  |
| 5            | n.d.                                  | 31.0         | 38.50           | 5                    | n.d.                | 38.0         | 9.80            | 5     | n.d.                | 52.0         | 32.30                  |
| 6            | n.d.                                  | 38.0         | 40.00           | 6                    | n.d.                | 41.5         | 0.00            | 6     | n.d.                | <b>45</b> .0 | 36.80                  |
| 7            | n.d.                                  | 45.0         | 42.00           | 7                    | n.d.                | <b>45.0</b>  | 16.50           | 7     | n.d.                | 38.0         | 38.50                  |
| 8            | n.d.                                  | 52.0         | 45.00           | 8                    | n.d.                | <b>52.0</b>  | 20.80           | 8     | n.d.                | 31.0         | 41.00                  |
| 9            | n.d.                                  | 59.0         | 47.00           | 9                    | n.d.                | <b>59.0</b>  | 24.30           | 9     | n.d.                | 24.0         | 43.50                  |
| 10           | n.d.                                  | 66.0         | <b>50.00</b>    | 10                   | n.d.                | 66.0         | 30.00           | 10    | n.d.                | 17.0         | 47.00                  |
| 11           | n.d.                                  | 73.0         | 54.80           | 11                   | n.d.                | <b>73</b> .0 | <b>32.80</b>    | 11    | n.d.                | 10.0         | <b>53</b> . <i>0</i> 0 |
| 12           | n.d.                                  | 80.0         | 58.00           | 12                   | n.d.                | 80.0         | 36.80           | 12    | n.d.                | 3.0          | <b>5</b> 5. <b>8</b> 0 |







SR5

Committente:

Dott. Migliozzi Sergio

Protocollo n.:

Cantiere: Loc. Colonna Serroni - Giffoni Sei Casali (SA)

Data esecuzione prova:

CA/015/03

Stendimento (n):

28/01/2003

Data emissione certificato:

06/02/2003

### CARATTERISTICHE DELLO STENDIMENTO SISMICO

Lunghezza stendimento (m):

83.00

Distanza intergeofonica (m):

7.00

Distanza di offset (m):

3.00

## **STRATIGRAFIA**

| Geofono    | Distanza     | Strato 1 Quota geofoni | Velocità  | Profondità<br>dal p.c. | Geofono .  | Distanza             | Strato 2 Quota geofoni | Velocità  | Profondità |
|------------|--------------|------------------------|-----------|------------------------|------------|----------------------|------------------------|-----------|------------|
| (n)        | (m)          | (m s.l.m.)             | (m/sec)   | (m)                    | (n)        | (m)                  | (m s.l.m.)             | (m/sec)   | (m)        |
| S. diretto | 0.0          | n.d.                   |           |                        | S. diretto | 0.0                  | n.d.                   |           |            |
| 1          | 3.0          | n.d.                   | 354.82    | <i>-4.58</i>           | 1          | 3.0                  | n.d.                   | 2224.45   |            |
| 2          | 10.0         | n.d.                   | 340.79    | -4.16                  | 2          | 10.0                 | n.d.                   | 2236.83   |            |
| 3          | 17.0         | n.d.                   | 326.75    | -3.77                  | 3          | 17.0                 | n.d.                   | 2249.20   |            |
| 4          | 24.0         | n.d.                   | 312.71    | -3.33                  | 4          | 24.0                 | n.d.                   | 2261.57   |            |
| 5          | 31.0         | n.d.                   | 298.68    | -3.20                  | 5          | 31.0                 | n.d.                   | 2528.40   |            |
| 6          | 38.0         | n.d.                   | 284.64    | -2.71                  | 6          | 38.0                 | n.d.                   | 2254.39   |            |
| 7          | <b>45.0</b>  | n.d.                   | 327.23    | -3.34                  | 7          | 45.0                 | n.d.                   | 2528.40   |            |
| 8          | <b>52.0</b>  | n.d.                   | 369.82    | -2.81                  | 8          | <b>52.0</b>          | n.d.                   | 2528.40   |            |
| 9          | 59.0         | n.d.                   | 412.40    | -3.23                  | 9          | 59.0                 | n.d.                   | 1983.90   |            |
| 10         | 66.0         | n.d.                   | 454.99    | -3.63                  | 10         | 66. <i>0</i>         | n.d.                   | 2023.12   |            |
| 11         | <b>73</b> .0 | n.d.                   | 497.58    | -4.05                  | 11         | <b>73</b> .0         | n.d.                   | 2062.35   |            |
| 12         | <b>80.0</b>  | n.d.                   | 540.17    | -4.49                  | 12         | <b>8</b> 0. <b>0</b> | n.d.                   | 2101.57   |            |
| S. inverso | 83.0         | n.d.                   |           |                        | S. inverso | 83.0                 | n.d.                   |           |            |
| Velocita m | edia dello   | strato 1 (m/s          | sec): 377 |                        | Velocita m | edia dello           | strato 2 (m/           | sec): 224 | 9          |

|            |              | Strato 3         |          |                        |            |              | Strato 4         |          |                        |
|------------|--------------|------------------|----------|------------------------|------------|--------------|------------------|----------|------------------------|
| Geofono    | Distanza     | Quota<br>geofoni | Velocità | Profondità<br>dal p.c. | Geofono    | Distanza     | Quota<br>geofoni | Velocità | Profondità<br>dal p.c. |
| (n)        | (m)          | (m s.l.m.)       | (m/sec)  | (m)                    | (n)        | (m)          | (m s.l.m.)       | (m/sec)  | (m)                    |
| S. diretto | 0.0          | n.d.             |          |                        | S. diretto | 0.0          | n.d.             |          |                        |
| 1          | 3.0          | n.d.             |          |                        | 1          | 3.0          | n.d.             |          |                        |
| 2          | 10.0         | n.d.             |          |                        | 2          | 10.0         | n.d.             |          |                        |
| 3          | 17.0         | n.d.             |          |                        | 3          | 17.0         | n.đ.             |          |                        |
| 4          | 24.0         | n.d.             |          |                        | 4          | 24.0         | n.d.             |          |                        |
| 5          | 31.0         | n.d.             |          |                        | 5          | 31.0         | n.d.             |          |                        |
| 6          | <b>38</b> .0 | n.d.             |          |                        | 6          | 38. <i>0</i> | n.d.             |          |                        |
| 7          | 45.0         | n.d.             |          |                        | 7          | 45.0         | n.d.             |          |                        |
| 8          | 52.0         | n.d.             |          |                        | 8          | 52.0         | n.d.             |          |                        |
| 9          | <b>59</b> .0 | n.d.             |          |                        | 9          | <b>59</b> .0 | n.d.             |          |                        |
| 10         | 66.0         | n.d.             |          |                        | 10         | 66.0         | n.d.             |          |                        |
| 11         | <b>73.0</b>  | n.d.             |          |                        | 11         | 73.0         | n.d.             |          |                        |
| 12         | <b>80.0</b>  | n.d.             |          |                        | 12         | <i>80.0</i>  | n.d.             |          |                        |
| S. inverso | <b>83</b> .0 | n.d.             |          |                        | S. inverso | <b>83</b> .0 | n.d.             |          |                        |
| Velocita m | edia dello   | strato 3 (m/s    | sec):    |                        | Velocita m | edia dello   | strato 3 (m/     | sec):    |                        |



SR5

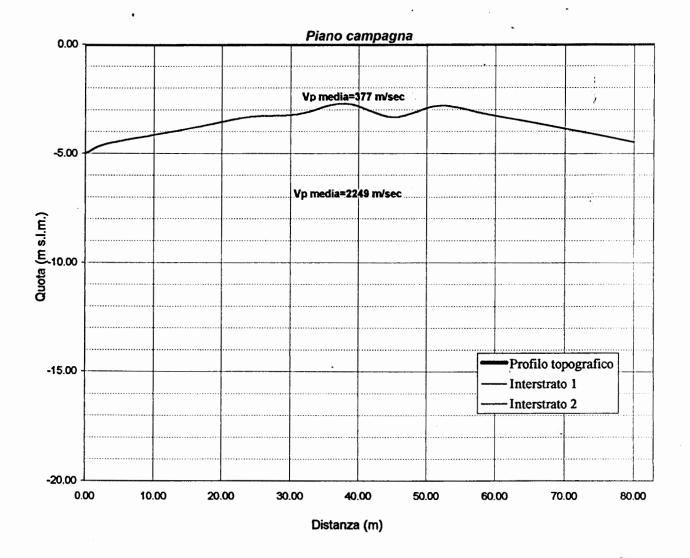
## SISMICA A RIFRAZIONE

Committente: Dott. Migliozzi Sergio Protocollo n.: CA/015/03

Cantiere: Loc. Colonna Serroni - Giffoni Sei Casali (SA) Data esecuzione prova: 28/01/2003

Stendimento (n): R1 Data emissione certificato: 06/02/2003

## RAPPRESENTAZIONE SCHEMATICA DEL PROFILO SISMOSTRATOGRAFICO







Dott. Migliozzi Sergio Committente:

Protocollo n.:

CA/015/03

Cantiere: Loc. Colonna Serroni - Giffoni Sei Casali (SA)

Data esecuzione prova:

28/01/2003

Stendimento (n):

R2

Data emissione certificato:

06/02/2003

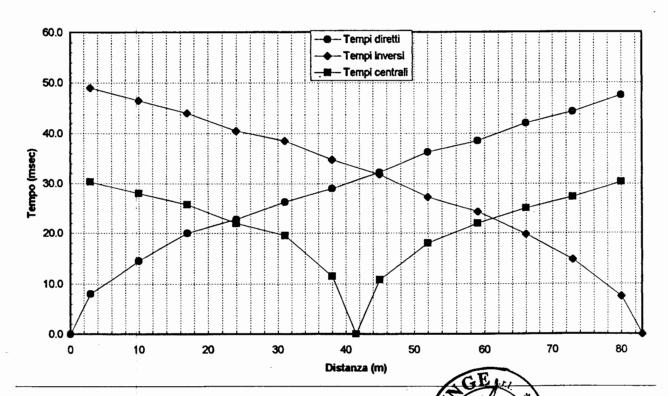
## CARATTERISTICHE DELLO STENDIMENTO SISMICO

Lunghezza stendimento (m): 83.00

Distanza intergeofonica (m): 7.00

Distanza di offset (m):

|              |                     |              |                 |                    | DROMO               | CRON         | E               |                   |                     |              |                        |
|--------------|---------------------|--------------|-----------------|--------------------|---------------------|--------------|-----------------|-------------------|---------------------|--------------|------------------------|
|              | Profilo             | diretto      | •               | Profilo centrale ■ |                     |              |                 | Profilo inverso ◆ |                     |              |                        |
| Geof.<br>(n) | Quota<br>(m s.l.m.) | Dist.<br>(m) | Tempo<br>(msec) | Geof.              | Quota<br>(m s.l.m.) | Dist.<br>(m) | Tempo<br>(msec) | Geof.             | Quota<br>(m s.l.m.) | Dist.<br>(m) | Tempo<br>(msec)        |
| ` •          | n.d.                | 0,0          | 0.00            |                    | n.d.                | 3.0          | 30.30           |                   | n.d.                | <b>83</b> .0 | 0.00                   |
| 1            | n.d.                | 3.0          | 8.00            | 1                  | n.d.                | 10.0         | 28.00           | 1                 | n.d.                | 80.0         | 7.50                   |
| 2            | n.d.                | 10.0         | 14.50           | 2                  | n.d.                | 17.0         | 25.80           | 2                 | n.d.                | 73.0         | 14.80                  |
| 3            | n.d.                | 17.0         | 20.00           | 3                  | n.d.                | 24.0         | 22.00           | 3                 | n.d.                | 66.0         | 19.80                  |
| 4            | n.d.                | 24.0         | 22.80           | 4                  | n.d.                | 31.0         | 19.50           | 4                 | n.d.                | <b>59.0</b>  | 24.30                  |
| 5            | n.d.                | 31.0         | 26.30           | 5                  | n.d.                | 38.0         | 11.50           | 5                 | n.d.                | <b>52.0</b>  | 27.30                  |
| 6            | n.d.                | 38.0         | 29.00           | 6                  | n.d.                | 41.5         | 0.00            | 6                 | n.d.                | <b>45</b> .0 | 31.80                  |
| 7            | n.d.                | 45.0         | 32.30           | 7                  | n.d.                | 45.0         | 10.80           | 7                 | n.d.                | <b>38.0</b>  | 34.80                  |
| 8            | n.d.                | 52.0         | 36.30           | 8                  | n.d.                | <b>52.0</b>  | 18.00           | 8                 | n.d.                | 31.0         | 38.50                  |
| 9            | n.d.                | 59.0         | 38.50           | 9                  | n.d.                | <b>59</b> .0 | 22.00           | 9                 | n.d.                | 24.0         | 40.50                  |
| 10           | n.d.                | 66.0         | 42.00           | 10                 | n.d.                | 66.0         | <b>25.00</b>    | 10                | n.d.                | 17.0         | 44.00                  |
| 11           | n.d.                | 73.0         | 44.30           | 11                 | n.d.                | <b>73.0</b>  | 27.30           | 11                | n.d.                | 10.0         | 46.50                  |
| 12           | n.d.                | 80.0         | 47.50           | 12                 | n.d.                | 80.0         | <b>30.3</b> 0   | 12                | n.d.                | 3.0          | <b>4</b> 9. <b>0</b> 0 |





SR6

Committente:

Dott. Migliozzi Sergio

Protocollo n.:

CA/015/03

Cantiere: Loc. Colonna Serroni - Giffoni Sei Casali (SA)

Data esecuzione prova:

Stendimento (n):

R2

28/01/2003

Data emissione certificato:

06/02/2003

## CARATTERISTICHE DELLO STENDIMENTO SISMICO

Lunghezza stendimento (m):

Distanza intergeofonica (m):

Distanza di offset (m):

3.00

## **STRATIGRAFIA**

| Geofono    | Distanza             | Strato 1 Quota | Velocità  | Profondità | Geofono    | Distanza   | Strato 2<br>Quota<br>geofoni | Velocità  | Profondità<br>dal p.c. |
|------------|----------------------|----------------|-----------|------------|------------|------------|------------------------------|-----------|------------------------|
| (n)        | (m)                  | (m s.l.m.)     | (m/sec)   | (m)        | (n)        | (m)        | (m s.l.m.)                   | (m/sec)   | (m)                    |
| S. diretto | 0.0                  | n.d.           |           |            | S. diretto | 0.0        | n.d.                         |           |                        |
| 1          | 3.0                  | n.d.           | 375.29    | -2.24      | 1          | 3.0        | n.d.                         | 2160.87   |                        |
| 2          | 10.0                 | n.d.           | 363.07    | -2.74      | 2          | 10.0       | n.d.                         | 2079.68   |                        |
| 3          | 17.0                 | n.d.           | 350.86    | -2.50      | 3          | 17.0       | n.d.                         | 2079.68   |                        |
| 4          | 24.0                 | n.d.           | 338.65    | -2.61      | 4          | 24.0       | n.d.                         | 2079.68   |                        |
| 5          | 31.0                 | n.d.           | 326.43    | -2.38      | 5          | 31.0       | n.d.                         | 2095.16   |                        |
| 6          | 38.0                 | n.d.           | 314.22    | -2.33      | 6          | 38.0       | n.d.                         | 2185.90   |                        |
| 7          | 45.0                 | n.d.           | 328.52    | -2.44      | 7          | 45.0       | n.d.                         | 2095.1.6  |                        |
| 8          | <b>52.0</b>          | n.d.           | 342.82    | -2.43      | 8          | 52.0       | n.d.                         | 2095.16   |                        |
| 9          | 59.0                 | n.d.           | 357.13    | -2.34      | 9          | 59.0       | n.d.                         | 1995.27   |                        |
| 10         | 66.0                 | n.d.           | 371.43    | -1.95      | 10         | 66.0       | n.d.                         | 1995.27   |                        |
| 11         | <b>73</b> . <i>0</i> | n.d.           | 385.73    | -2.21      | 11         | 73.0       | n.d.                         | 2083.24   |                        |
| 12         | 80.0                 | n.d.           | 400.03    | -2.49      | 12         | 80.0       | n.d.                         | 2171.21   |                        |
| S. inverso | <b>83</b> .0         | n.d.           |           |            | S. inverso | 83.0       | n.d.                         |           | j                      |
| Velocita m | edia dello           | strato 1 (m/   | sec): 355 |            | Velocita m | edia dello | strato 2 (m/                 | sec): 209 | 3                      |

|            |                      | Strato 3         |          |                        |            |              | Strato 4                 |          |                        |
|------------|----------------------|------------------|----------|------------------------|------------|--------------|--------------------------|----------|------------------------|
| Geofono    | Distanza             | Quota<br>geofoni | Velocità | Profondità<br>dal p.c. | Geofono    | Distanza     | Quota<br>geofoni         | Velocità | Profondità<br>dal p.c. |
| (n)        | (m)                  | (m s.l.m.)       | (m/sec)  | (m)                    | (n)        | (m)          | (m s.i.m.)               | (m/sec)  | (m)                    |
| S. diretto | 0.0                  | n.d.             |          |                        | S. diretto | 0.0          | n.d.                     |          |                        |
| 1          | <b>3</b> . <b>0</b>  | n.d.             |          |                        | 1          | <b>3</b> .0  | n.d.                     |          |                        |
| 2          | 10.0                 | n.d.             |          |                        | 2          | 10.0         | n.d.                     |          |                        |
| 3          | 17.0                 | n.d.             |          |                        | 3          | 17.0         | n.d.                     |          |                        |
| 4          | 24.0                 | n.d.             |          |                        | 4          | 24.0         | n.d.                     |          |                        |
| 5          | 31.0                 | n.d.             |          |                        | 5          | 31.0         | n.d.                     |          |                        |
| 6          | 38. <i>0</i>         | n.d.             |          |                        | 6          | 38. <i>0</i> | n.d.                     |          |                        |
| 7          | 45.0                 | n.d.             |          |                        | 7          | 45.0         | n.d.                     |          |                        |
| 8          | 52.0                 | n.d.             |          |                        | 8          | <b>52.0</b>  | n.d.                     |          |                        |
| 9          | <b>59.0</b>          | n.d.             | ς        |                        | 9          | <b>59.0</b>  | n.d.                     |          |                        |
| 10         | 66.0                 | n.d.             |          |                        | 10         | 66.0         | n.d.                     |          |                        |
| 11         | <b>73</b> .0         | n.d.             |          | ,                      | 11         | 73.0         | n.d.                     |          |                        |
| 12         | <b>8</b> 0. <b>0</b> | n.d.             |          |                        | 12         | <i>80.0</i>  | n.d.                     |          | *                      |
| S. inverso | <b>83</b> .0         | n.d.             |          |                        | S. inverso | 83.0         | n.d.                     |          |                        |
| Velocita m | edia dello           | strato 3 (m/s    | sec):    |                        | Velocita m | edia delle   | <del>stra</del> to 3 (m/ | sec):    |                        |

IL RESPONSABILE DEL SETTORE

Dott. Geol. Giuseppe Riello





Committente:

Dott. Migliozzi Sergio

Protocollo n.:

CA/015/03

Cantiere: Loc. Colonna Serroni - Giffoni Sei Casali (SA)

Data esecuzione prova:

28/01/2003

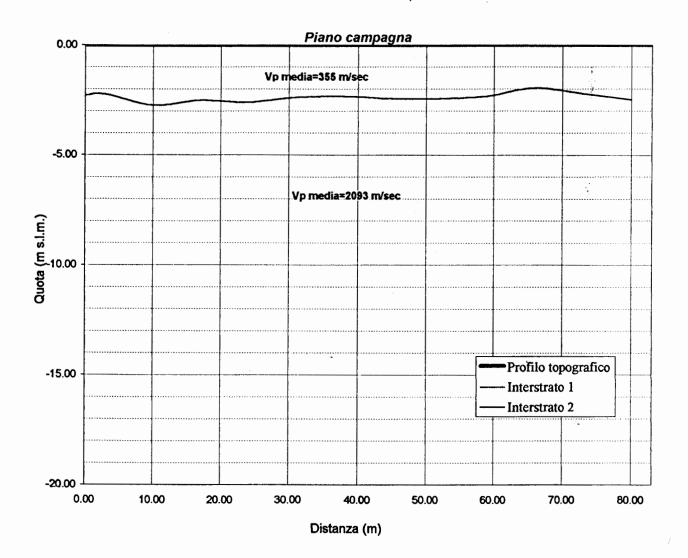
Stendimento (n):

R2

Data emissione certificato:

06/02/2003

## RAPPRESENTAZIONE SCHEMATICA DEL PROFILO SISMOSTRATOGRAFICO





# PROFILO SISMICO A RIFRAZIONE

| Comune:      | GIFFONI SEI CASALI (SA)           |      |          |
|--------------|-----------------------------------|------|----------|
| Località:    | Toppola                           | l PS | 1        |
| Cantiere:    | Impianto imbottigliamento METAGAS | 10.  |          |
| Profilo n° 1 | Lunghezza mt 120                  | Data | 05/03/02 |

|               | ACCIONE        | ID (1) (T) | TOTO A T T | D I (C ( ) | (D (C)                 | T 4  |  |  |  |
|---------------|----------------|------------|------------|------------|------------------------|------|--|--|--|
| $D_{\lambda}$ | <i>4TI SPE</i> | RIMEN      | VTALI I    | DI CAN     | <i>APAGN</i>           | A    |  |  |  |
| GEOFONI       | Punti di       | QUOTE      | DISTANZE   | TEMPL      | TEMPI DI ARRIVO (msec) |      |  |  |  |
| n°            | scoppio        | m          | m          | Α          | С                      | В    |  |  |  |
|               | Α              | 0,0        | 0,0        |            |                        |      |  |  |  |
| 1             |                | 0,0        | 5,0        | 14,8       | 44,0                   | 68,8 |  |  |  |
| 2             |                | 0,0        | 15,0       | 26,0       | 39,3                   | 64,8 |  |  |  |
| 3             |                | 0,0        | 25,0       | 30,0       | 34,8                   | 60,3 |  |  |  |
| 4             |                | 0,0        | 35,0       | 34,8       | 29,0                   | 57,3 |  |  |  |
| 5             |                | 0,0        | 45,0       | 40,8       | 23,3                   | 52,8 |  |  |  |
| 6             |                | 0,0        | 55,0       | 46,3       | 15,3                   | 45,8 |  |  |  |
|               | С              | 0,0        | 60,0       |            |                        |      |  |  |  |
| 7             |                | 0,0        | 65,0       | 49,8       | 13,3                   | 38,3 |  |  |  |
| 8             |                | 1,6        | 75,0       | 56,0       | 20,5                   | 35,5 |  |  |  |
| 9             |                | 1,7        | 85,0       | 58,5       | 28,8                   | 27,0 |  |  |  |
| 10            |                | 1,8        | 95,0       | 61,5       | 32,8                   | 21,0 |  |  |  |
| 11            |                | 1,9        | 105,0      | 65,8       | 36,0                   | 17,8 |  |  |  |
| 12            |                | 2,0        | 115,0      | 67,8       | 40,5                   | 11,0 |  |  |  |
|               | В              | 2,1        | 120,0      |            |                        |      |  |  |  |

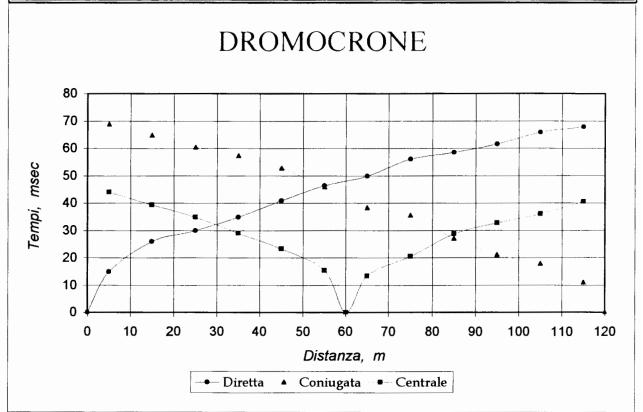
| DATI ELABORATI |            |          |            |          |            |          |  |  |  |
|----------------|------------|----------|------------|----------|------------|----------|--|--|--|
| GEOFONO        | 1° Stra    | ito      | 2° S       | Strato   | 3° Strato  |          |  |  |  |
|                | Profondità | Velocità | Profondità | Velocità | Profondità | Velocità |  |  |  |
| n°             | m          | m/sec    | m          | m/sec    | m          | m/sec    |  |  |  |
| 1              | 3,01       | 331      | 19,87      | 1892     |            | 2809     |  |  |  |
| 2              | 2,93       | 335      | 20,23      | 1917     |            | 2809     |  |  |  |
| 3              | 2,88       | 339      | 20,39      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 4              | 2,74       | 343      | 20,69      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 5              | 2,76       | 347      | 19,89      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 6              | 2,80       | 351      | 18,99      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 7              | 1,84       | 369      | 19,09      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 8              | 3,68       | 386      | 19,87      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 9              | 4,34       | 403      | 20,40      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 10             | 3,67       | 420      | 21,24      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 11             | 3,34       | 437      | 21,97      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |
| 12             | 2,72       | 455      | 21,65      | 1942     |            | 2809     |  |  |  |

|        | Tabella dei valori medi           |       |          |                 |         |                    |                    |        |     |  |  |
|--------|-----------------------------------|-------|----------|-----------------|---------|--------------------|--------------------|--------|-----|--|--|
| Strato | Profond. Velocità onde γ Coeffic. |       | Coeffic. | Moduli elastici |         |                    |                    |        |     |  |  |
|        | media                             | Vp    | Vs       |                 | di      | Young              | Taglio             | Compre | s.  |  |  |
| n°     | mt                                | m/sec | m/sec    | g/cm³           | Poisson | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm  | 2   |  |  |
| 1      | 3,06                              | 376   | 128      | 1,85            | 0,43    | 887                | 309                | 22     | 261 |  |  |
| 2      | 20,36                             | 1936  | 865      | 1,95            | 0,38    | 40950              | 14888              | 547    | 709 |  |  |
| 3      |                                   | 2809  | 1350     | 2,00            | 0,35    | 100411             | 37194              | 1114   | 438 |  |  |

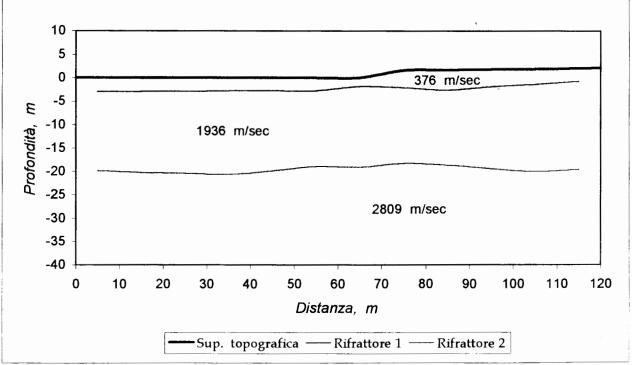
Comune:
Località:
Cantiere:

GIFFONI SEI CASALI (SA)
Toppola
Impianto imbottigliamento METAGAS

Profilo n° 1 Lunghezza mt 120
Data 05/03/02



## PROFILO SISMICO A RIFRAZIONE



Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16S12 e geofoni da 10 Hz Mark LTD Houston TX Elaborazione eseguita mediante programma GRM (Generalized Reciprocal Method), da Palmer D. 1980

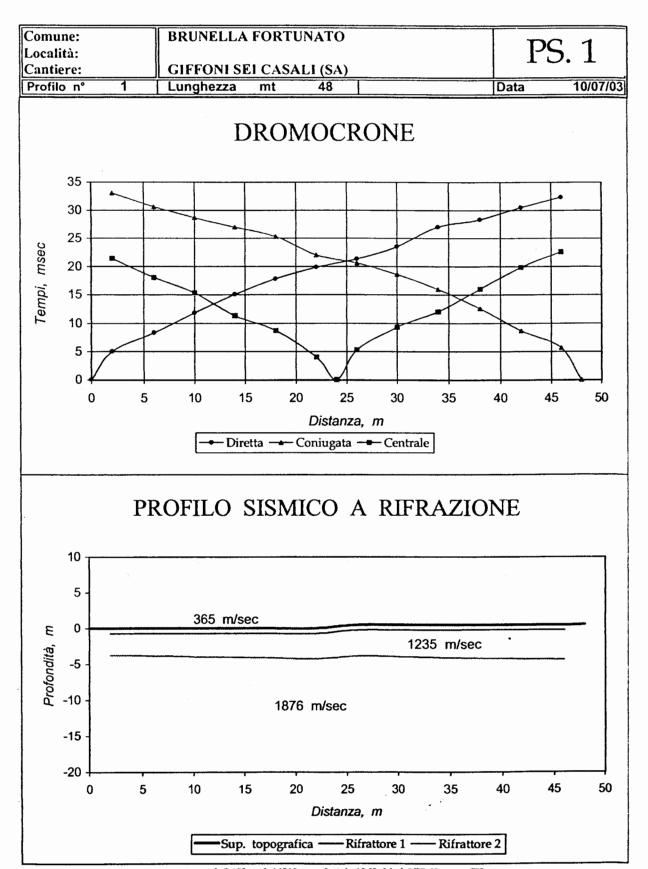
# PROFILO SISMICO A RIFRAZIONE

| Comune:      | BRUNELLA FORTUNATO      |      |             |
|--------------|-------------------------|------|-------------|
| Località:    |                         | P    | $S 1 \mid$  |
| Comune:      | GIFFONI SEI CASALI (SA) |      | <u>U. 1</u> |
| Profilo n° 1 | Lunghezza mt 48         | Data | 10/07/03    |

| DA      | DATI SPERIMENTALI DI CAMPAGNA |       |          |                        |      |      |  |  |  |  |
|---------|-------------------------------|-------|----------|------------------------|------|------|--|--|--|--|
| GEOFONI | Punti di                      | QUOTE | DISTANZE | TEMPI DI ARRIVO (msec) |      |      |  |  |  |  |
| n°      | scoppio                       | m     | m        | Α                      | С    | В    |  |  |  |  |
|         | Α                             | 0,0   | 0,0      | ,                      |      |      |  |  |  |  |
| 1       |                               | 0,0   | 2,0      | 5,0                    | 21,4 | 33,0 |  |  |  |  |
| 2       |                               | 0,0   | 6,0      | 8,3                    | 18,0 | 30,6 |  |  |  |  |
| 3       |                               | 0,0   | 10,0     | 11,8                   | 15,3 | 28,6 |  |  |  |  |
| 4       |                               | 0,0   | 14,0     | 15,0                   | 11,3 | 27,0 |  |  |  |  |
| 5       |                               | 0,0   | 18,0     | 17,8                   | 8,7  | 25,3 |  |  |  |  |
| 6       |                               | 0,0   | 22,0     | 19,8                   | 4,0  | 22,0 |  |  |  |  |
|         | С                             | 0,0   | 24,0     |                        |      |      |  |  |  |  |
| 7       |                               | 0,5   | 26,0     | 21,3                   | 5,3  | 20,6 |  |  |  |  |
| 8       |                               | 0,5   | 30,0     | 23,5                   | 9,3  | 18,6 |  |  |  |  |
| 9       |                               | 0,5   | 34,0     | 27,0                   | 12,0 | 16,0 |  |  |  |  |
| 10      |                               | 0,5   | 38,0     | 28,3                   | 16,0 | 12,6 |  |  |  |  |
| 11      |                               | 0,5   | 42,0     | 30,5                   | 19,8 | 8,7  |  |  |  |  |
| 12      |                               | 0,5   | 46,0     | 32,3                   | 22,6 | 5,7  |  |  |  |  |
|         | В                             | 0,6   | 48,0     |                        |      |      |  |  |  |  |

| DATI ELABORATI |            |          |            |          |            |          |  |  |  |
|----------------|------------|----------|------------|----------|------------|----------|--|--|--|
| GEOFONO        | 1° St      | rato     | 2° S       | strato   | 3° Strato  |          |  |  |  |
|                | Profondità | Velocità | Profondità | Velocità | Profondità | Velocità |  |  |  |
| n°             | m          | m/sec    | m          | m/sec    | m          | m/sec    |  |  |  |
| 1              | . 0,76     | 380      | 3,76       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 2              | 0,76       | 377      | 3,86       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 3              | 0,76       | 375      | 3,97       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 4              | 0,76       | 372      | 4,07       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 5              | 0,75       | 369      | 4,17       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 6              | 0,75       | 367      | 4,28       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 7              | 0,75       | 364      | 4,38       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 8              | 0,75       | 361      | 4,48       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 9              | 0,75       | 359      | 4,59       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 1 10           | . 0,74     | 356      | 4,69       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 11             | 0,74       | 354      | 4,79       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |
| 12             | 0,74       | 351      | 4,89       | 1235     |            | 1876     |  |  |  |

| Γ | Tabella dei valori medi |          |          |       |       |          |                    |                    |                    |  |  |
|---|-------------------------|----------|----------|-------|-------|----------|--------------------|--------------------|--------------------|--|--|
| Γ | Strato                  | Profond. | Velocità | onde  | γ     | Coeffic. | Moduli elastici    |                    |                    |  |  |
| l |                         | media    | Vp       | Vs    |       | di       | Young              | Taglio             | Compres.           |  |  |
| ١ | n°                      | mt       | m/sec    | m/sec | g/cm³ | Poisson  | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> | Kg/cm <sup>2</sup> |  |  |
| Γ | 1                       | 0,75     | 365      | 130   | 1,30  | 0,43     | 640                | 224                | 1472               |  |  |
| ľ | 2                       | 4,33     | . 1235   | 510   | 1,75  | 0,40     | 12979              | 4645               | 21043              |  |  |
|   | 3                       |          | 1876     | 875   | 1,90  | 0,36     | 40404              | 14844              | 48441              |  |  |



Prospezione sismica eseguita con sismografo PASI mod. 16S12 e geofoni da 10 Hz Mark LTD Houston TX Elaborazione eseguita mediante programma GRM (Generalized Reciprocal Method), da Palmer D. 1980