



## Piano Urbanistico Generale

### QUADRO CONOSCITIVO ASPETTI GEOLOGICI, GEOMORFOLOGICI SISMICI ED IDRAULICI



# QC.GE.R1

## INDAGINI GEOGNOSTICHE E GEOFISICHE

**Sindaco** Matteo Nasciuti

**Assessore  
all'Urbanistica** Claudio Pedroni

**Ufficio di  
Piano** ing. Matteo Nasi  
*(Responsabile dell'Ufficio di Piano)*  
ing. Elisabetta Mattioli  
dott.ssa Ilaria Medici  
dott.ssa Claudia Giardinà  
dott.ssa Ilde De Chiara  
dott.ssa Rita Carotenuto  
*(Garante della comunicazione e della  
partecipazione)*

**Progettisti incaricati** arch. Fabio Ceci  
arch. Gianfranco Pagliettini  
arch. Luca Pagliettini  
dott. urb. Alex Massari  
avv. Roberto Ollari  
dott. Lorenzo Gianoli  
geol. Gian Pietro Mazzetti  
arch. Denis Aldedja

**Collaboratori** arch. Beatrice Salati  
arch. Elisa Cantone

Assunzione Proposta PUG  
Del. C.C. n. del. . .

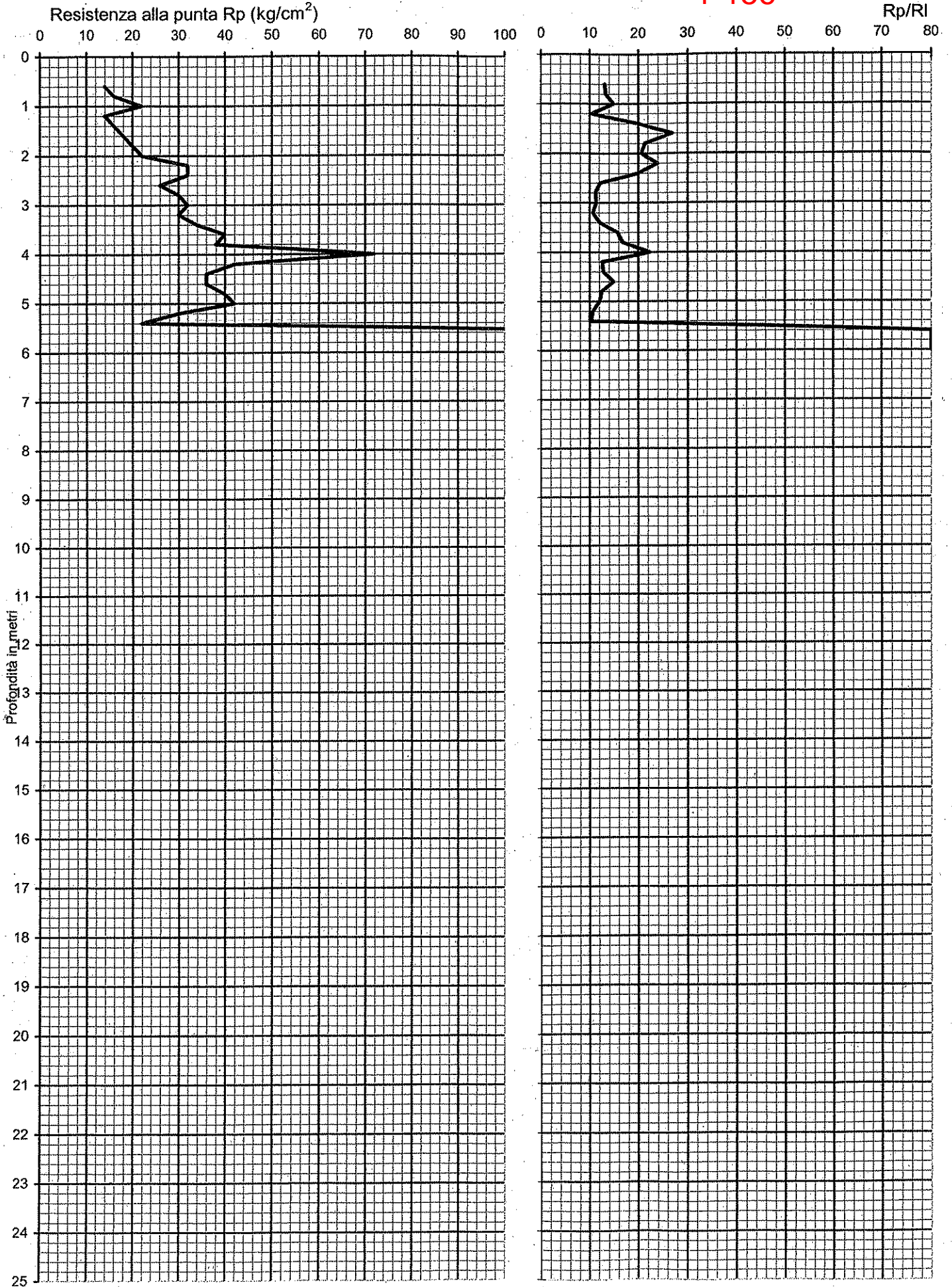
Adozione Proposta PUG  
Del. C.C. n. del. . .

Approvazione PUG  
Del. C.C. n. del. . .

*Data elaborazione*  
**Dicembre 2023**



1-156





Prof. (m)	P (kg/cm <sup>2</sup> )	P+L (kg/cm <sup>2</sup> )	Rp (kg/cm <sup>2</sup> )	RI (kg/cm <sup>2</sup> )	Rp/RI [-]
0,20					
0,40					
0,60	14	30	14	1,07	13,13
0,80	16	34	16	1,20	13,33
1,00	22	44	22	1,47	15,00
1,20	14	34	14	1,33	10,50
1,40	16	28	16	0,80	20,00
1,60	18	28	18	0,67	27,00
1,80	20	34	20	0,93	21,43
2,00	22	38	22	1,07	20,63
2,20	32	52	32	1,33	24,00
2,40	32	56	32	1,60	20,00
2,60	26	58	26	2,13	12,19
2,80	30	70	30	2,67	11,25
3,00	32	74	32	2,80	11,43
3,20	30	72	30	2,80	10,71
3,40	34	76	34	2,80	12,14
3,60	40	78	40	2,53	15,79
3,80	38	72	38	2,27	16,76
4,00	72	120	72	3,20	22,50
4,20	42	92	42	3,33	12,60
4,40	36	78	36	2,80	12,86
4,60	36	72	36	2,40	15,00
4,80	40	88	40	3,20	12,50
5,00	42	94	42	3,47	12,12
5,20	30	72	30	2,80	10,71
5,40	22	54	22	2,13	10,31
5,60	140		140		
5,80	180		180		
6,00	240		240		
6,20					
6,40					
6,60					
6,80					
7,00					
7,20					
7,40					
7,60					
7,80					
8,00					
8,20					
8,40					
8,60					
8,80					
9,00					
9,20					
9,40					
9,60					
9,80					
10,00					
10,20					
10,40					
10,60					
10,80					
11,00					
11,20					
11,40					
11,60					
11,80					
12,00					
12,20					
12,40					
12,60					
12,80					
13,00					
13,20					
13,40					
13,60					
13,80					
14,00					
14,20					
14,40					
14,60					
14,80					
15,00					

Prof. (m)	P (kg/cm <sup>2</sup> )	P+L (kg/cm <sup>2</sup> )	Rp (kg/cm <sup>2</sup> )	RI (kg/cm <sup>2</sup> )	Rp/RI [-]
15,20					
15,40					
15,60					
15,80					
16,00					
16,20					
16,40					
16,60					
16,80					
17,00					
17,20					
17,40					
17,60					
17,80					
18,00					
18,20					
18,40					
18,60					
18,80					
19,00					
19,20					
19,40					
19,60					
19,80					
20,00					
20,20					
20,40					
20,60					
20,80					
21,00					
21,20					
21,40					
21,60					
21,80					
22,00					
22,20					
22,40					
22,60					
22,80					
23,00					
23,20					
23,40					
23,60					
23,80					
24,00					
24,20					
24,40					
24,60					
24,80					
25,00					
25,20					
25,40					
25,60					
25,80					
26,00					
26,20					
26,40					
26,60					
26,80					
27,00					
27,20					
27,40					
27,60					
27,80					
28,00					
28,20					
28,40					
28,60					
28,80					
29,00					
29,20					
29,40					
29,60					
29,80					
30,00					

## PROVA PENETROMETRICA STATICA LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA

CPT 1

3.010496-121

- committente: Dott. Geol. Bonvicini Andrea Camillo	- data prova : 12/05/2006
- lavoro: Prove penetrometriche statiche	- quota inizio : Piano Campagna
- località: La Strucca, Ventoso, Reggio Emilia	- prof. falda : Falda non rilevata
- resp. cantiere:	
- assist. cantiere:	- data emiss. : 12/05/2006

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	9,0	17,0	9,0	1,00	9,0	5,20	70,0	135,0	70,0	6,00	12,0
0,40	15,0	30,0	15,0	1,13	13,0	5,40	48,0	138,0	48,0	3,73	13,0
0,60	10,0	27,0	10,0	0,80	12,0	5,60	45,0	101,0	45,0	3,27	14,0
0,80	8,0	20,0	8,0	0,80	10,0	5,80	44,0	93,0	44,0	2,13	21,0
1,00	8,0	20,0	8,0	0,60	13,0	6,00	45,0	77,0	45,0	2,33	19,0
1,20	16,0	25,0	16,0	1,27	13,0	6,20	35,0	70,0	35,0	2,80	13,0
1,40	24,0	43,0	24,0	1,87	13,0	6,40	80,0	122,0	80,0	3,07	26,0
1,60	42,0	70,0	42,0	2,07	20,0	6,60	50,0	96,0	50,0	3,20	16,0
1,80	20,0	51,0	20,0	1,40	14,0	6,80	60,0	108,0	60,0	3,67	16,0
2,00	27,0	48,0	27,0	1,53	18,0	7,00	45,0	100,0	45,0	3,27	14,0
2,20	30,0	53,0	30,0	3,93	8,0	7,20	47,0	96,0	47,0	2,73	17,0
2,40	37,0	96,0	37,0	2,87	13,0	7,40	43,0	84,0	43,0	5,60	8,0
2,60	43,0	86,0	43,0	4,07	11,0	7,60	57,0	141,0	57,0	5,20	11,0
2,80	55,0	116,0	55,0	1,20	46,0	7,80	60,0	138,0	60,0	4,80	12,0
3,00	47,0	65,0	47,0	3,73	13,0	8,00	80,0	152,0	80,0	4,20	19,0
3,20	40,0	96,0	40,0	4,80	8,0	8,20	36,0	99,0	36,0	3,07	12,0
3,40	58,0	130,0	58,0	3,20	18,0	8,40	43,0	89,0	43,0	2,27	19,0
3,60	87,0	135,0	87,0	8,13	11,0	8,60	44,0	78,0	44,0	2,13	21,0
3,80	50,0	172,0	50,0	5,00	10,0	8,80	43,0	75,0	43,0	----	----
4,00	51,0	126,0	51,0	6,93	7,0	9,00	71,0	33,0	71,0	5,80	12,0
4,20	90,0	194,0	90,0	-----	----	9,20	71,0	158,0	71,0	6,53	11,0
4,40	49,0	12,0	49,0	6,33	8,0	9,40	50,0	148,0	50,0	2,93	17,0
4,60	111,0	206,0	111,0	3,47	32,0	9,60	48,0	92,0	48,0	2,73	18,0
4,80	57,0	109,0	57,0	2,33	24,0	9,80	49,0	90,0	49,0	3,27	15,0
5,00	111,0	146,0	111,0	4,33	26,0	10,00	45,0	94,0	45,0	----	----

- PENETROMETRO STATICO tipo da 20 t - (senza anello allargatore) -  
 - COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 10 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s  
 - punta meccanica tipo Begemann  $\varnothing = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)  
 - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

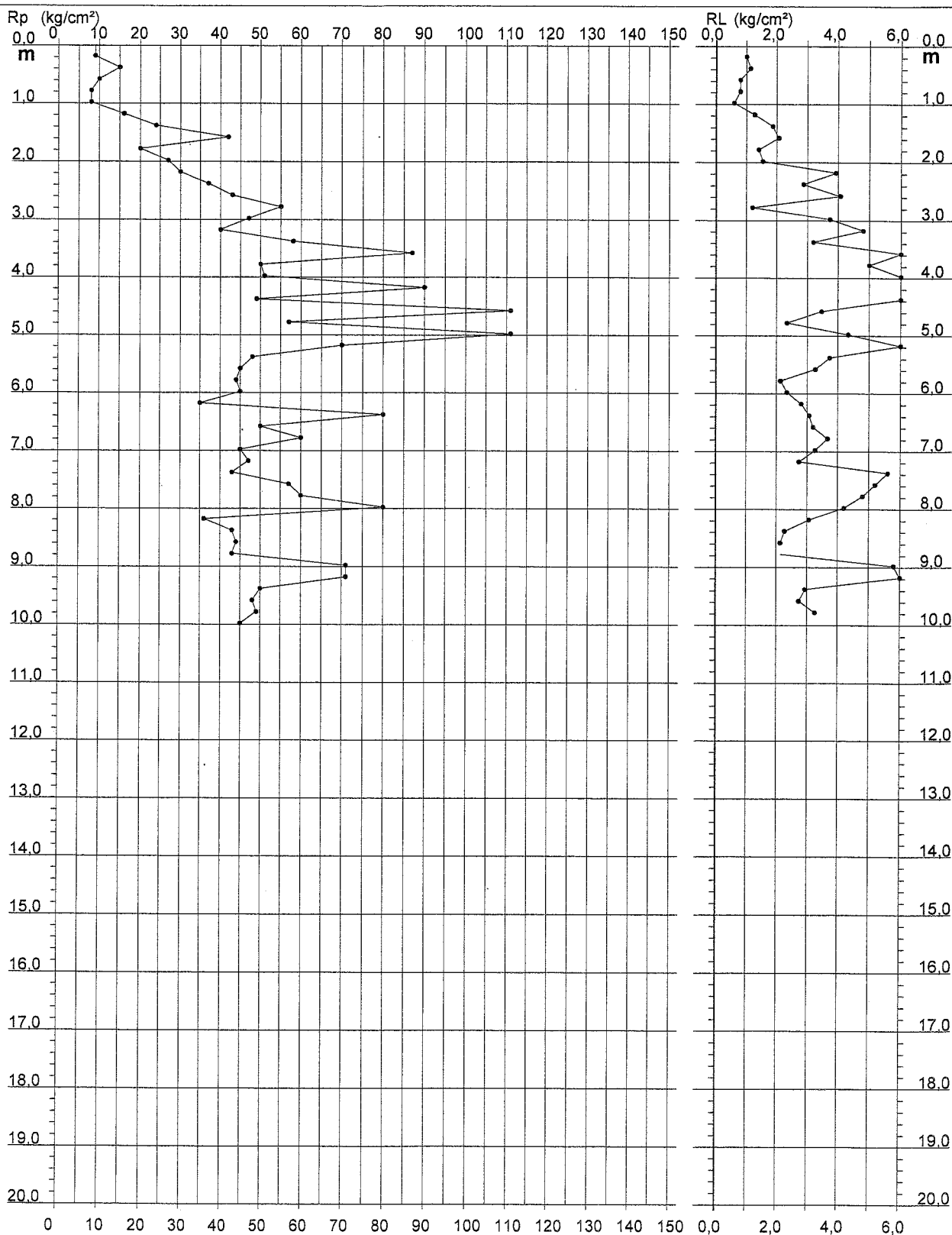
**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
DIAGRAMMA DI RESISTENZA**

**CPT 1**

3.010496-121

- committente: Dott. Geol. Bonvicini Andrea Camillo  
- lavoro: Prove penetrometriche statiche  
- località: La Strucca, Ventoso, Reggio Emilia  
- resp. cantiere:  
- assist. cantiere:

- data prova : 12/05/2006  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 100  
- data emiss. : 12/05/2006





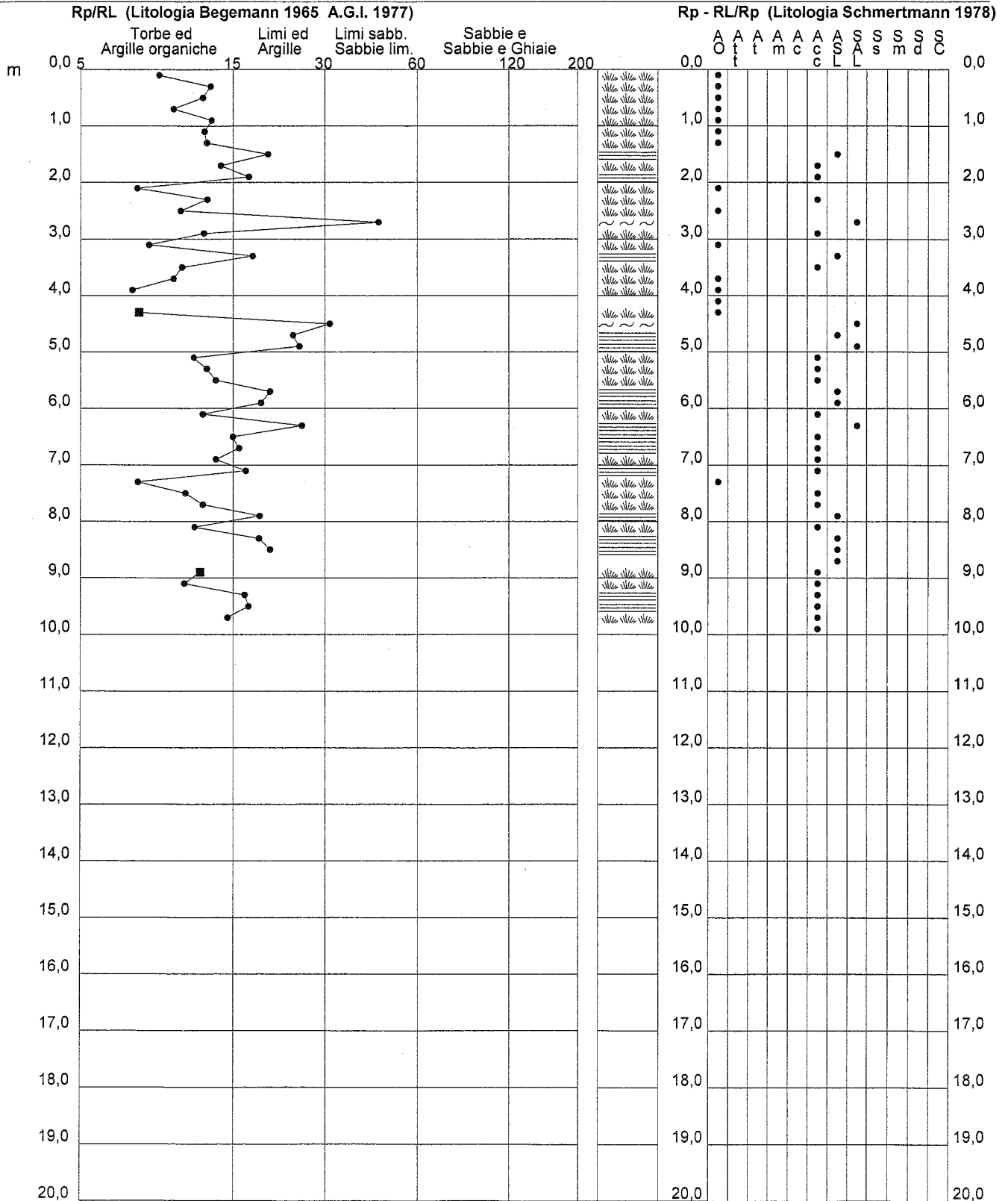
**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

**CPT 1**

3.010496-121

- committente: Dott. Geol. Bonvicini Andrea Camillo  
- lavoro: Prove penetrometriche statiche  
- località: La Strucca, Ventoso, Reggio Emilia  
- resp. cantiere:  
- assist. cantiere:

- data prova : 12/05/2006  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 100  
- data emiss. : 12/05/2006



**P3CPT3**

**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

**CPT 2**

3.010496-121

- committente: DOTT. BONVICINI - FERRARI GENESIO  
- lavoro: PROVE PENETROMETRICHE STATICHE  
- località: VENTOSO - VIA GOTI  
- resp. cantiere:  
- assist. cantiere:

- data prova : 17/04/2007  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- data emiss. : 17/04/2007

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	8,0	12,0	8,0	1,13	7,0	5,20	23,0	58,0	23,0	2,53	9,0
0,40	11,0	28,0	11,0	1,13	10,0	5,40	25,0	63,0	25,0	2,40	10,0
0,60	11,0	28,0	11,0	1,40	8,0	5,60	26,0	62,0	26,0	2,80	9,0
0,80	11,0	32,0	11,0	1,47	7,0	5,80	26,0	68,0	26,0	2,67	10,0
1,00	8,0	30,0	8,0	1,13	7,0	6,00	31,0	71,0	31,0	2,67	12,0
1,20	14,0	31,0	14,0	0,73	19,0	6,20	34,0	74,0	34,0	2,93	12,0
1,40	11,0	22,0	11,0	1,40	8,0	6,40	45,0	89,0	45,0	2,40	19,0
1,60	12,0	33,0	12,0	1,47	8,0	6,60	33,0	69,0	33,0	2,67	12,0
1,80	23,0	45,0	23,0	1,80	13,0	6,80	38,0	78,0	38,0	2,27	17,0
2,00	19,0	46,0	19,0	1,80	11,0	7,00	34,0	68,0	34,0	5,13	7,0
2,20	16,0	43,0	16,0	1,87	9,0	7,20	49,0	126,0	49,0	3,13	16,0
2,40	15,0	43,0	15,0	2,00	8,0	7,40	35,0	82,0	35,0	2,67	13,0
2,60	17,0	47,0	17,0	2,47	7,0	7,60	48,0	88,0	48,0	2,93	16,0
2,80	24,0	61,0	24,0	2,07	12,0	7,80	45,0	89,0	45,0	2,93	15,0
3,00	23,0	54,0	23,0	2,67	9,0	8,00	44,0	88,0	44,0	3,00	15,0
3,20	25,0	65,0	25,0	2,47	10,0	8,20	48,0	93,0	48,0	2,53	19,0
3,40	29,0	66,0	29,0	2,53	11,0	8,40	58,0	96,0	58,0	2,53	23,0
3,60	31,0	69,0	31,0	2,53	12,0	8,60	38,0	76,0	38,0	2,53	15,0
3,80	24,0	62,0	24,0	2,53	9,0	8,80	37,0	75,0	37,0	2,53	15,0
4,00	35,0	73,0	35,0	2,87	12,0	9,00	51,0	89,0	51,0	2,93	17,0
4,20	22,0	65,0	22,0	1,80	12,0	9,20	47,0	91,0	47,0	2,40	20,0
4,40	30,0	57,0	30,0	2,33	13,0	9,40	46,0	82,0	46,0	2,80	16,0
4,60	28,0	63,0	28,0	2,40	12,0	9,60	43,0	85,0	43,0	2,87	15,0
4,80	20,0	56,0	20,0	2,33	9,0	9,80	44,0	87,0	44,0	2,93	15,0
5,00	22,0	57,0	22,0	2,33	9,0	10,00	47,0	91,0	47,0	----	----

- PENETROMETRO STATICO tipo da 20 t - (senza anello allargatore) -  
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 10 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s  
- punta meccanica tipo Begemann ø = 35.7 mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)  
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

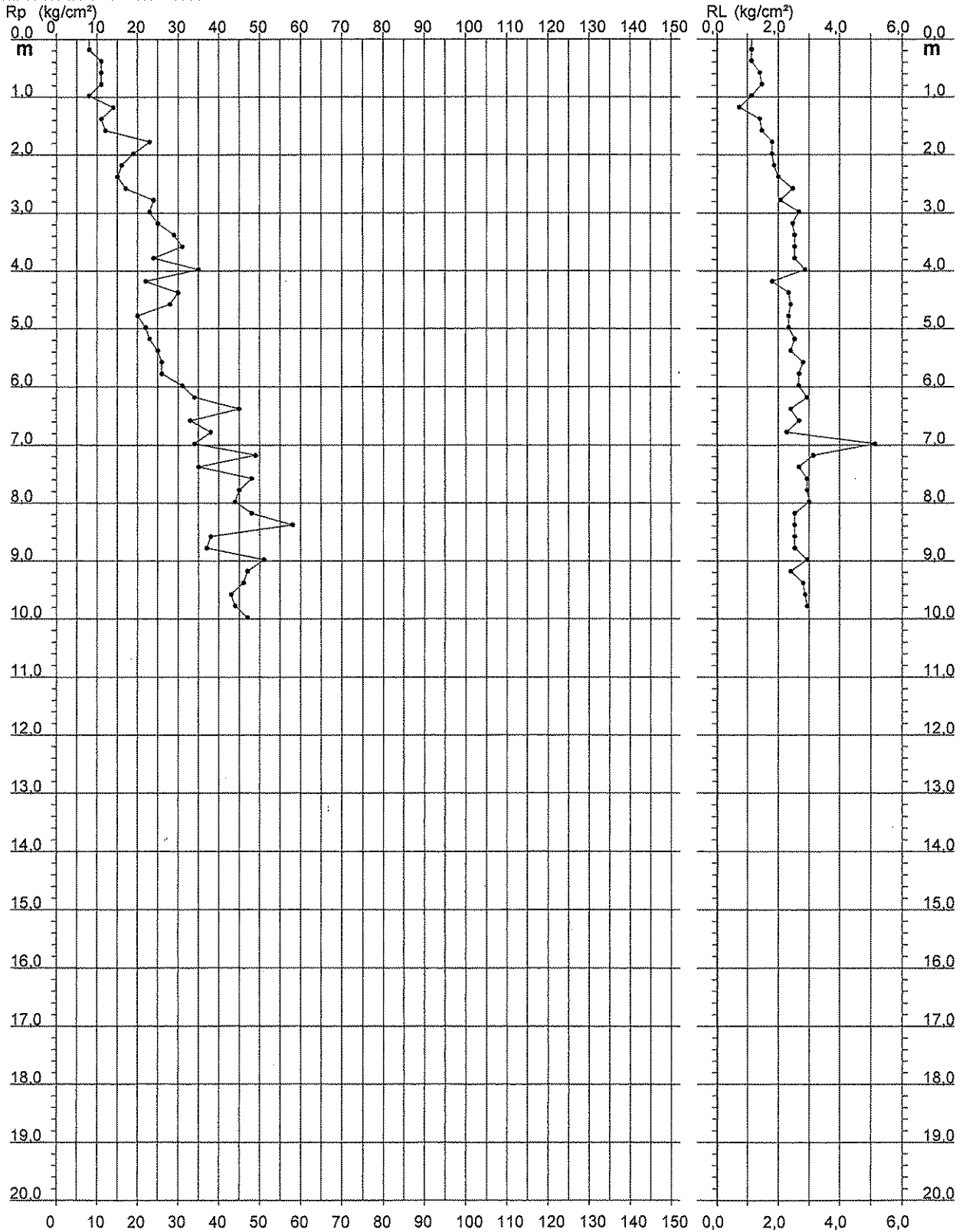
**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
DIAGRAMMA DI RESISTENZA**

**CPT 2**

3.010496-121

- committente: DOTT. BONVICINI - FERRARI GENESIO  
- lavoro: PROVE PENETROMETRICHE STATICHE  
- località: VENTOSO - VIA GOTI  
- resp. cantiere:  
- assist. cantiere:

- data prova : 17/04/2007  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 100  
- data emiss. : 17/04/2007









**P4CPT4**

**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

**CPT 3**

2.010496-059

- committente : Pellini Antonio - Marzia ed altri  
- lavoro : P.P.I.P. 10  
- località : Ventoso di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 23/06/2000  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	---	---	---	---	---	3,80	27,5	56,0	55,0	3,80	14,0
0,40	10,5	---	21,0	0,33	63,0	4,00	26,5	55,0	53,0	4,20	13,0
0,60	14,5	17,0	29,0	1,33	22,0	4,20	18,5	50,0	37,0	1,20	31,0
0,80	17,5	27,5	35,0	2,87	12,0	4,40	26,0	35,0	52,0	1,73	30,0
1,00	13,5	35,0	27,0	2,67	10,0	4,60	18,0	31,0	36,0	2,07	17,0
1,20	11,5	31,5	23,0	1,93	12,0	4,80	16,5	32,0	33,0	1,93	17,0
1,40	8,0	22,5	16,0	1,40	11,0	5,00	20,5	35,0	41,0	3,33	12,0
1,60	9,5	20,0	19,0	1,40	14,0	5,20	20,0	45,0	40,0	3,47	12,0
1,80	10,5	21,0	21,0	1,27	17,0	5,40	19,0	45,0	38,0	2,00	19,0
2,00	14,5	24,0	29,0	4,67	6,0	5,60	20,0	35,0	40,0	2,07	19,0
2,20	20,0	55,0	40,0	3,00	13,0	5,80	17,5	33,0	35,0	2,00	18,0
2,40	22,5	45,0	45,0	1,87	24,0	6,00	17,0	32,0	34,0	1,87	18,0
2,60	19,0	33,0	38,0	2,33	16,0	6,20	16,5	30,5	33,0	3,13	11,0
2,80	13,0	30,5	26,0	1,73	15,0	6,40	19,5	43,0	39,0	2,93	13,0
3,00	12,5	25,5	25,0	1,80	14,0	6,60	19,0	41,0	38,0	2,20	17,0
3,20	19,5	33,0	39,0	3,20	12,0	6,80	19,5	36,0	39,0	1,73	22,0
3,40	26,0	50,0	52,0	4,00	13,0	7,00	21,0	34,0	42,0	---	---
3,60	26,0	56,0	52,0	3,80	14,0						

- PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t - (con anello allargatore) -  
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s  
- punta meccanica tipo Begemann  $\phi = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)  
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)



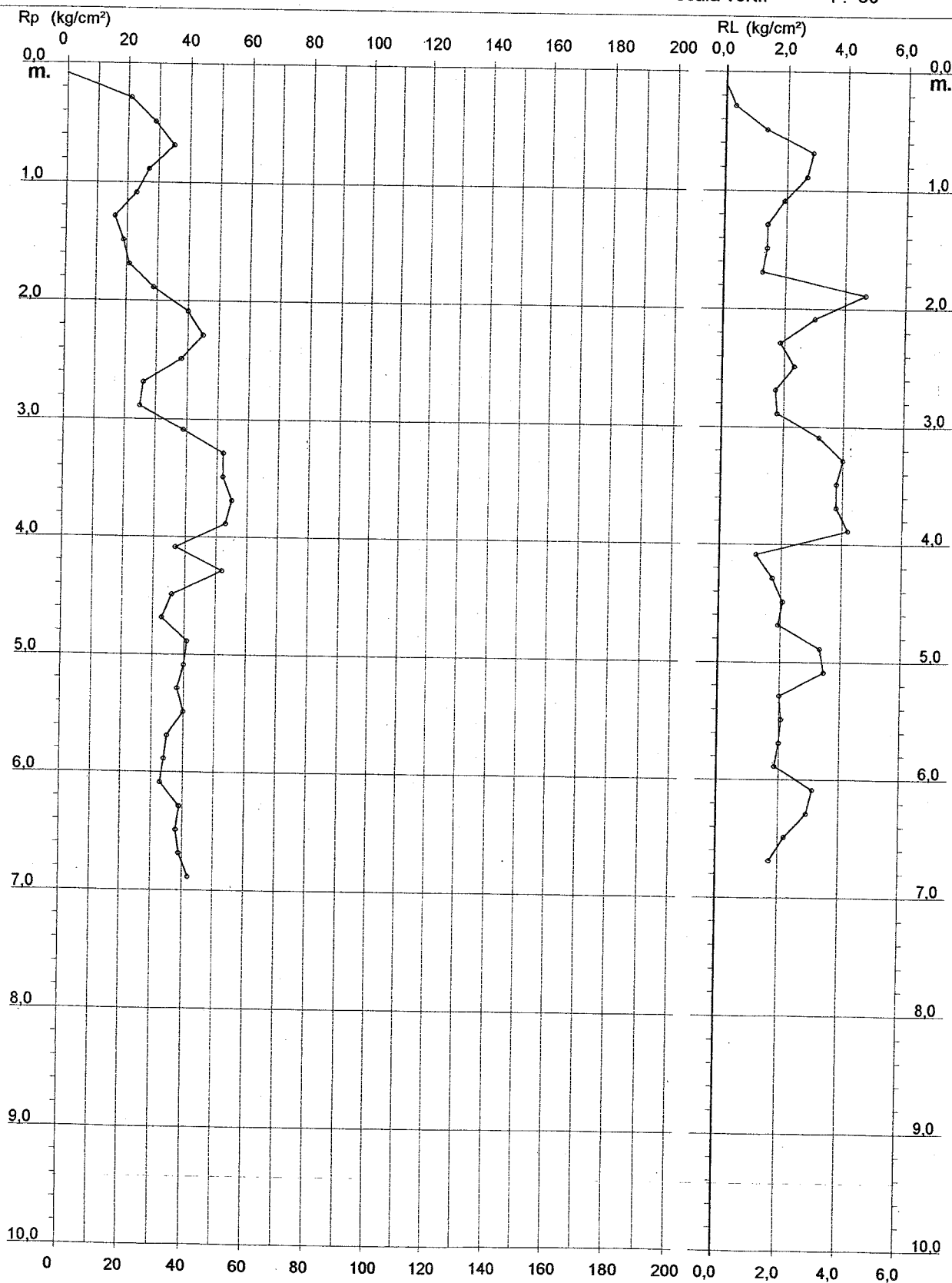
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

CPT 3

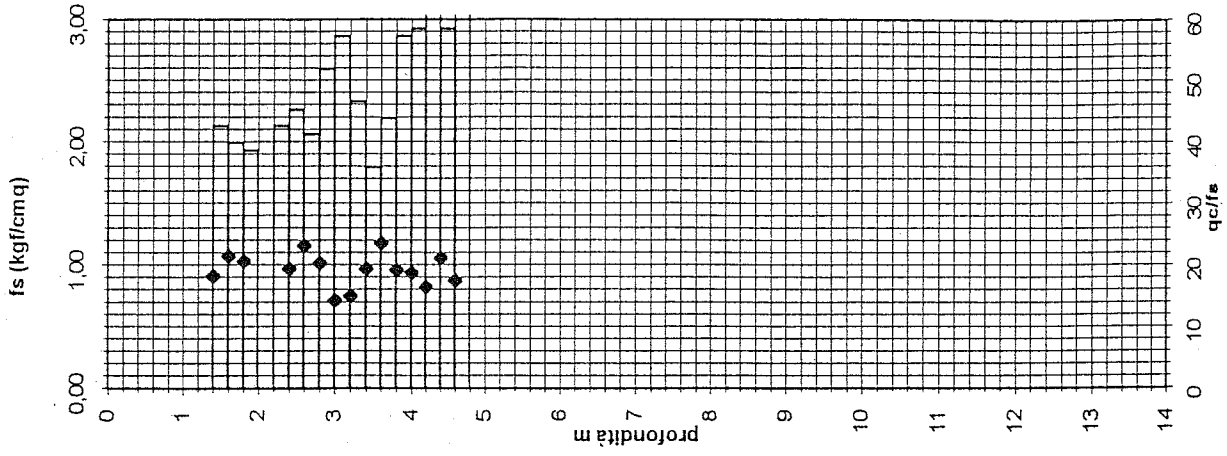
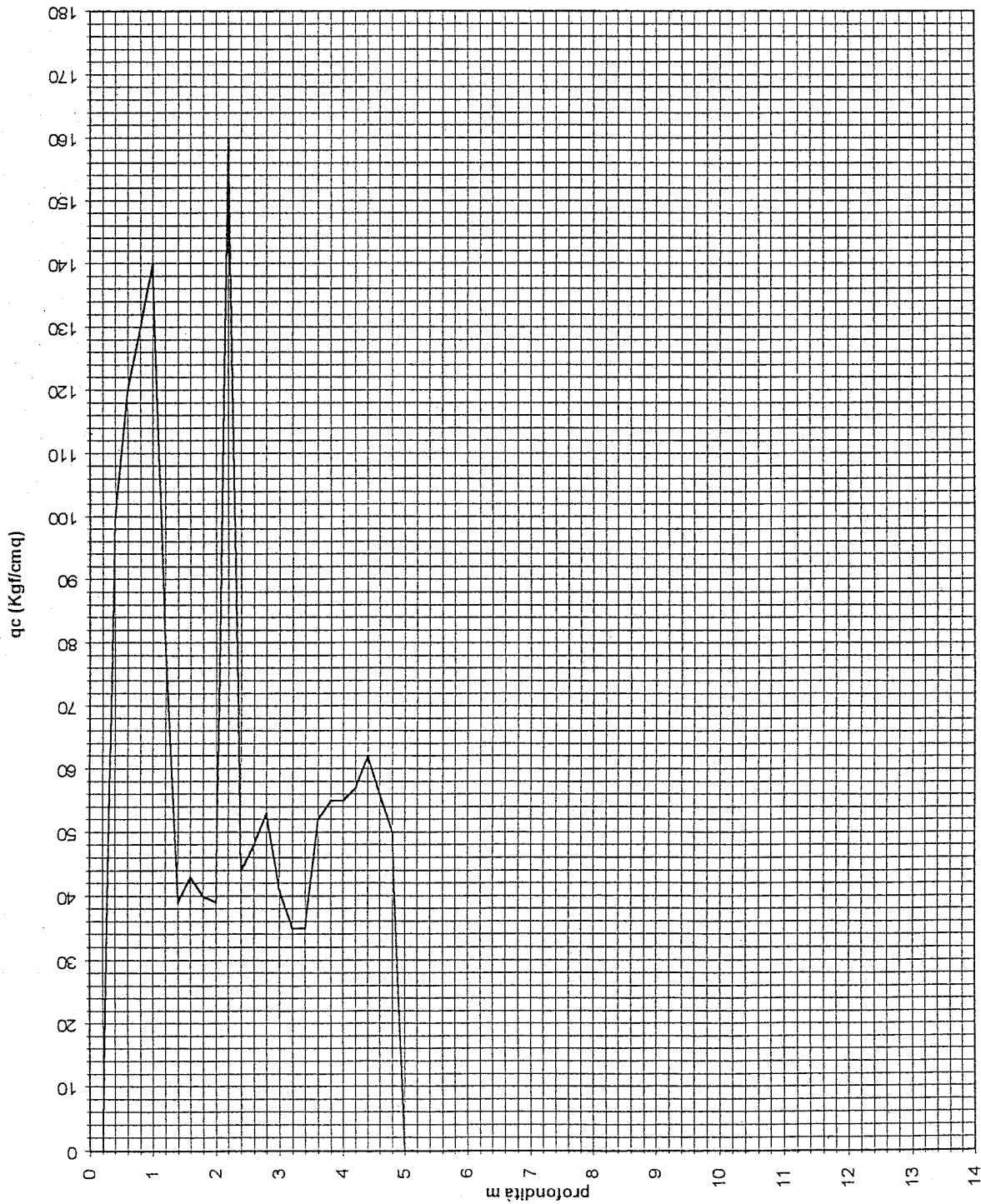
2.010496-059

- committente : Pellini Antonio - Marzia ed altri  
- lavoro : P.P.I.P. 10  
- località : Ventoso di Scandiano (RE)

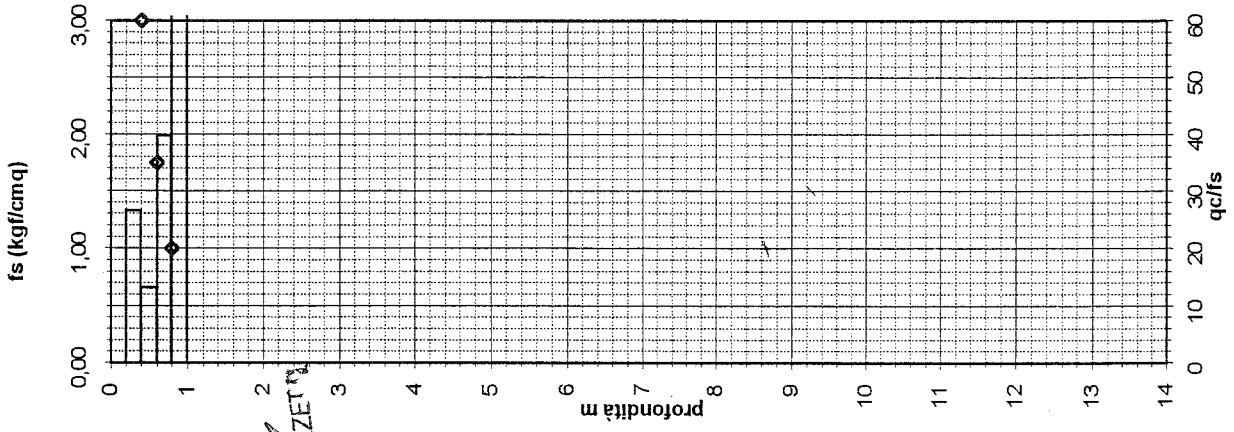
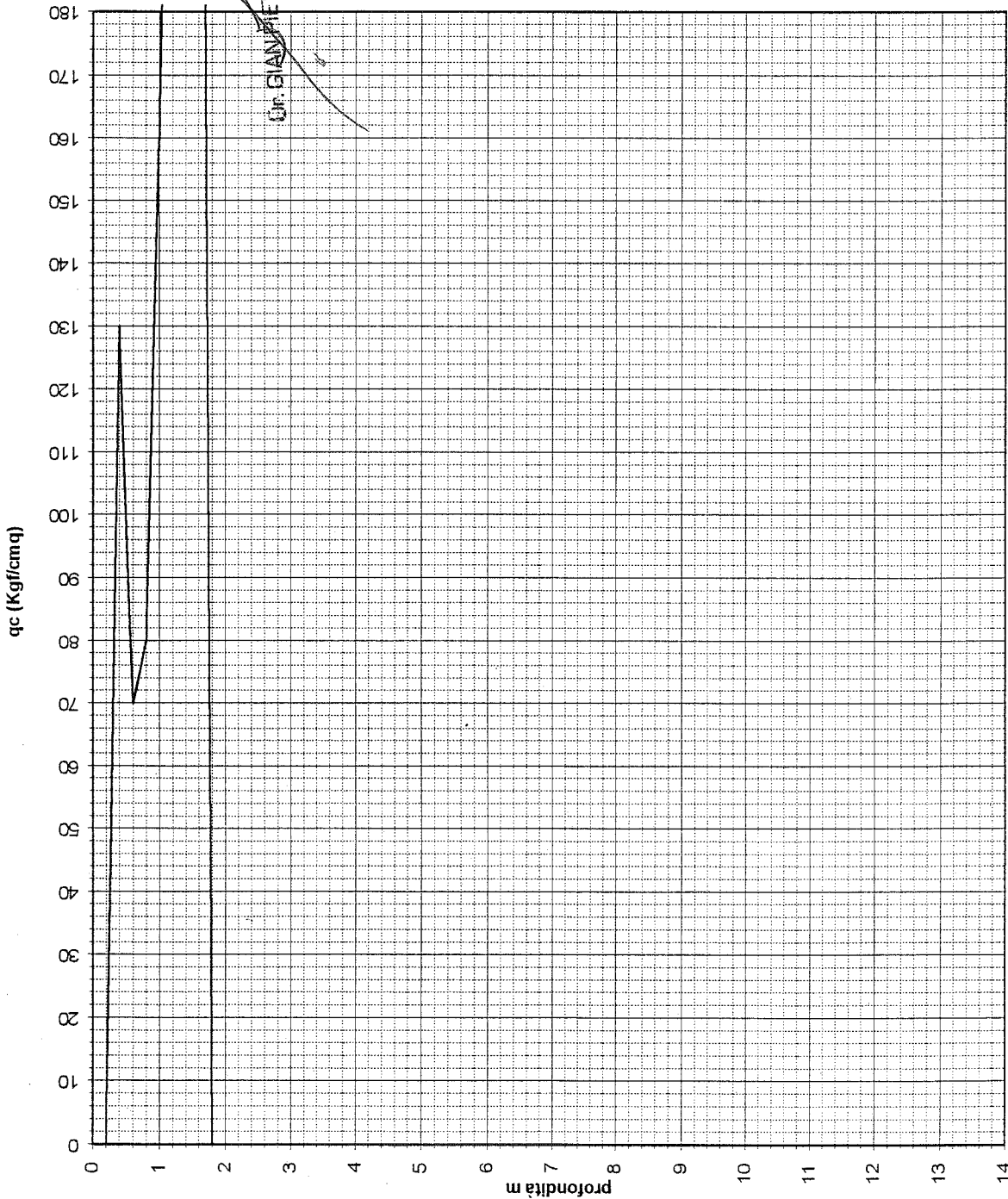
- data : 23/06/2000  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 50



STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 42	COMMITTENTE: AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: Scandiano (RE)
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 5,0 m PC	DATA: 31/10/96

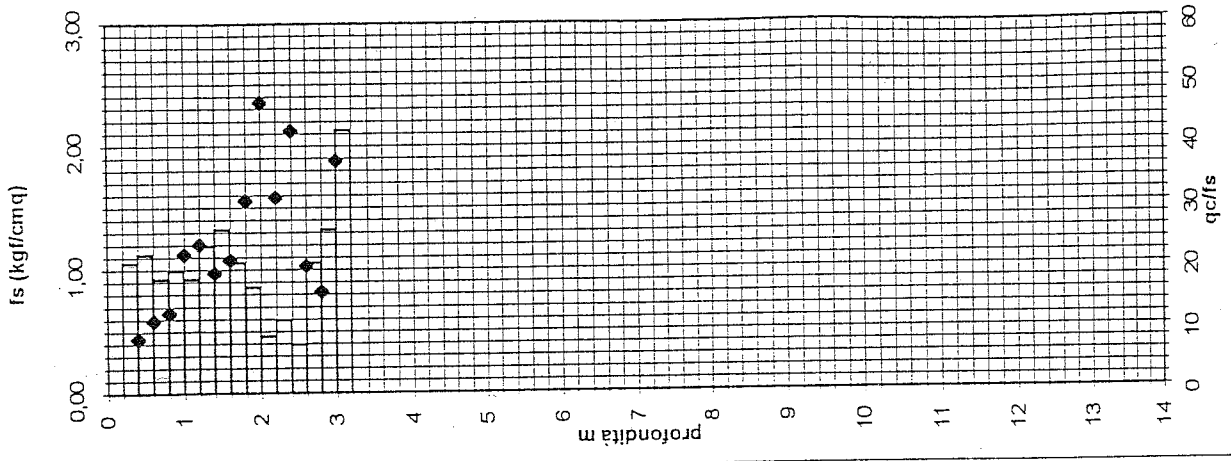
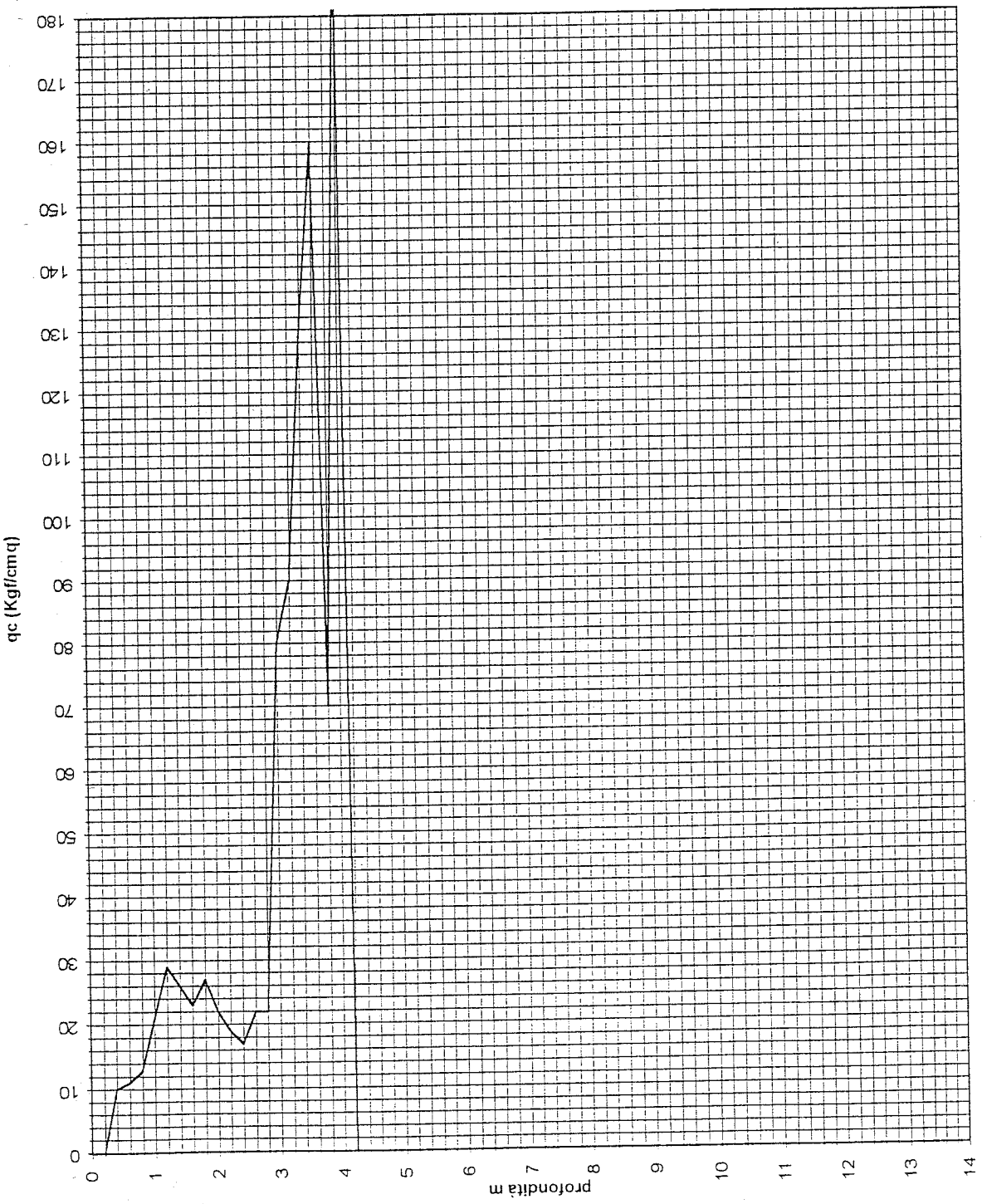


STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 24 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: VENTOSO
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 1,6 m p.c.	DATA: 27/05/98

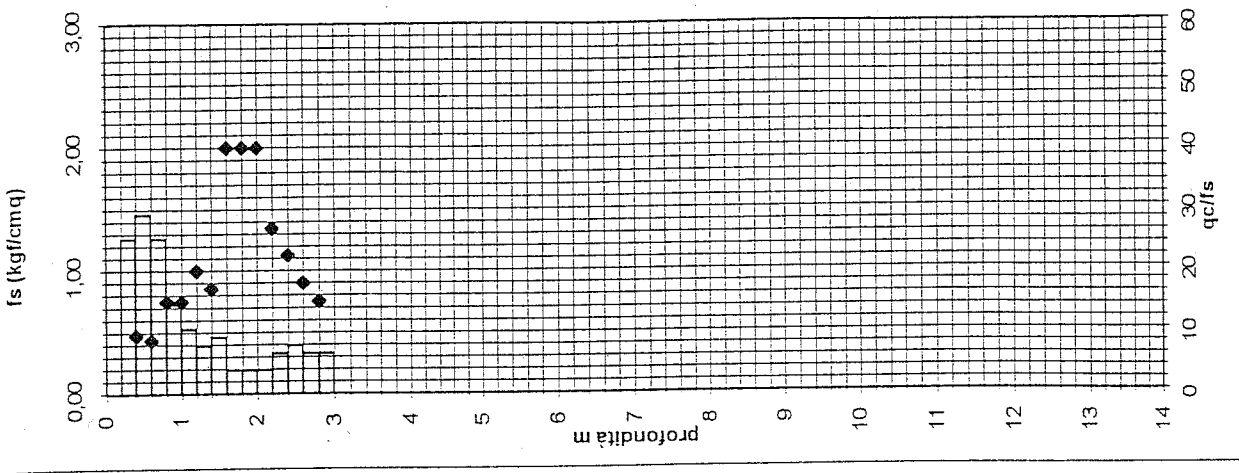
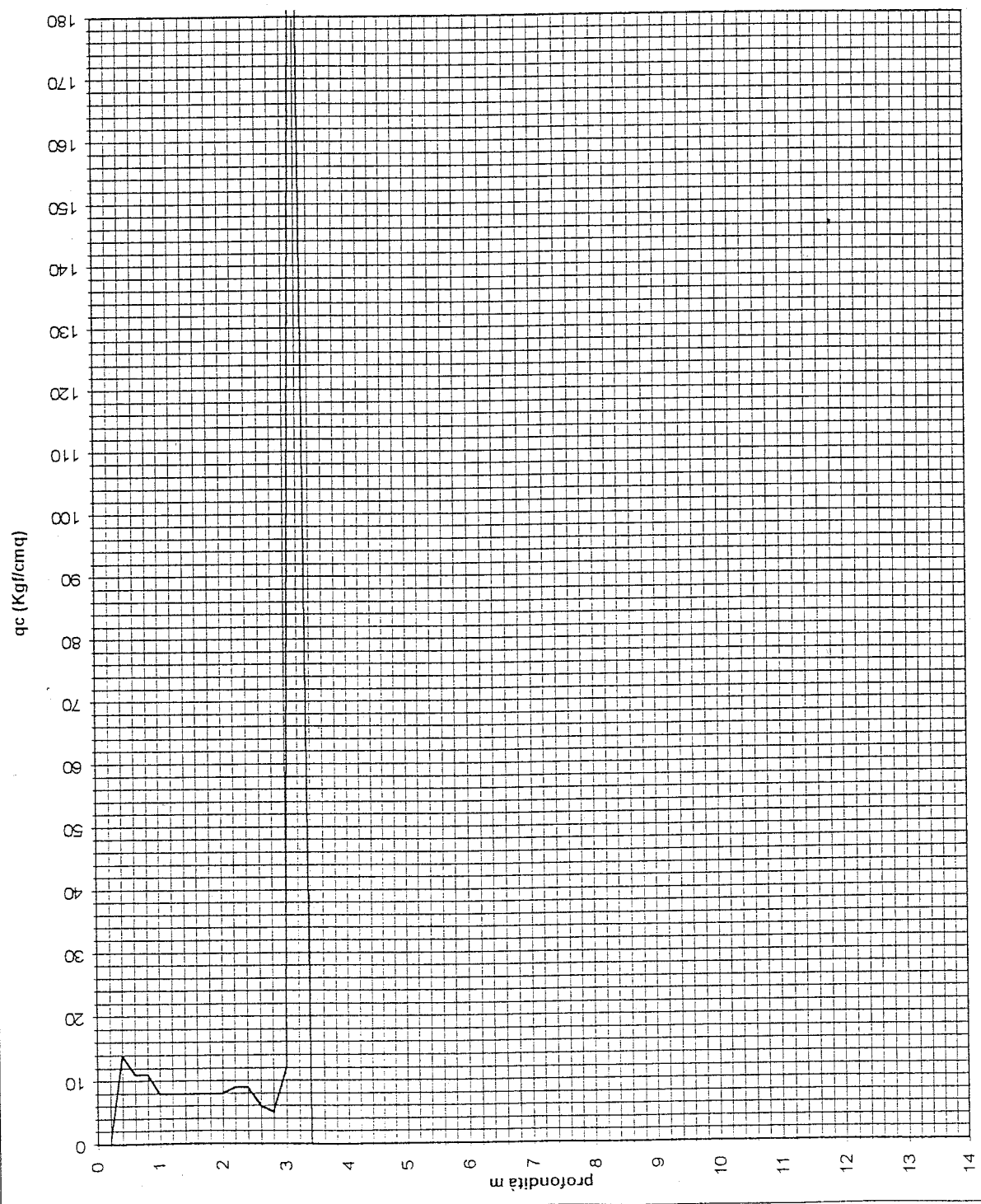




STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n. 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 37	COMMITTENTE: AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: Scandiano (RE)
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 4,0 m PC	DATA: 31/10/96

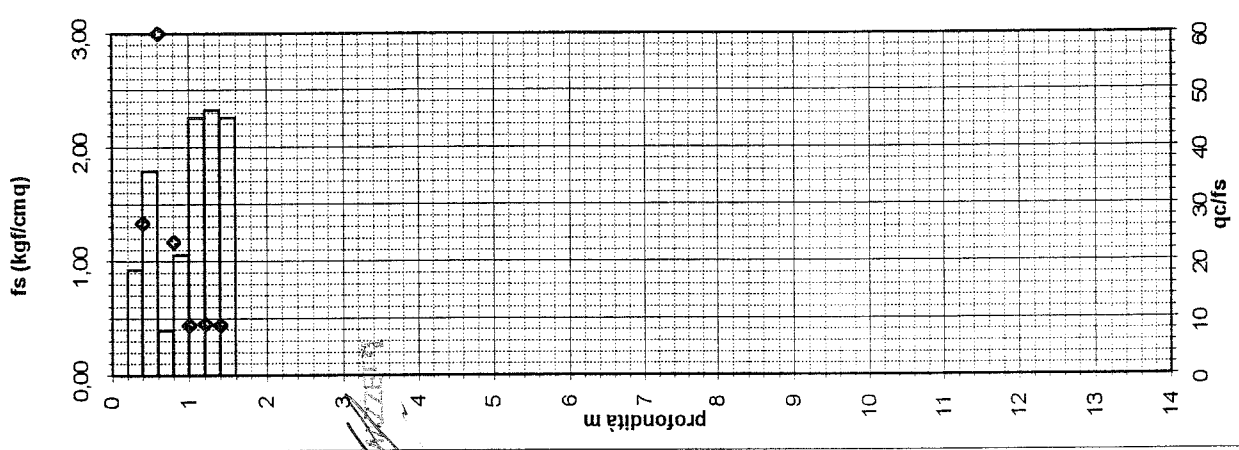
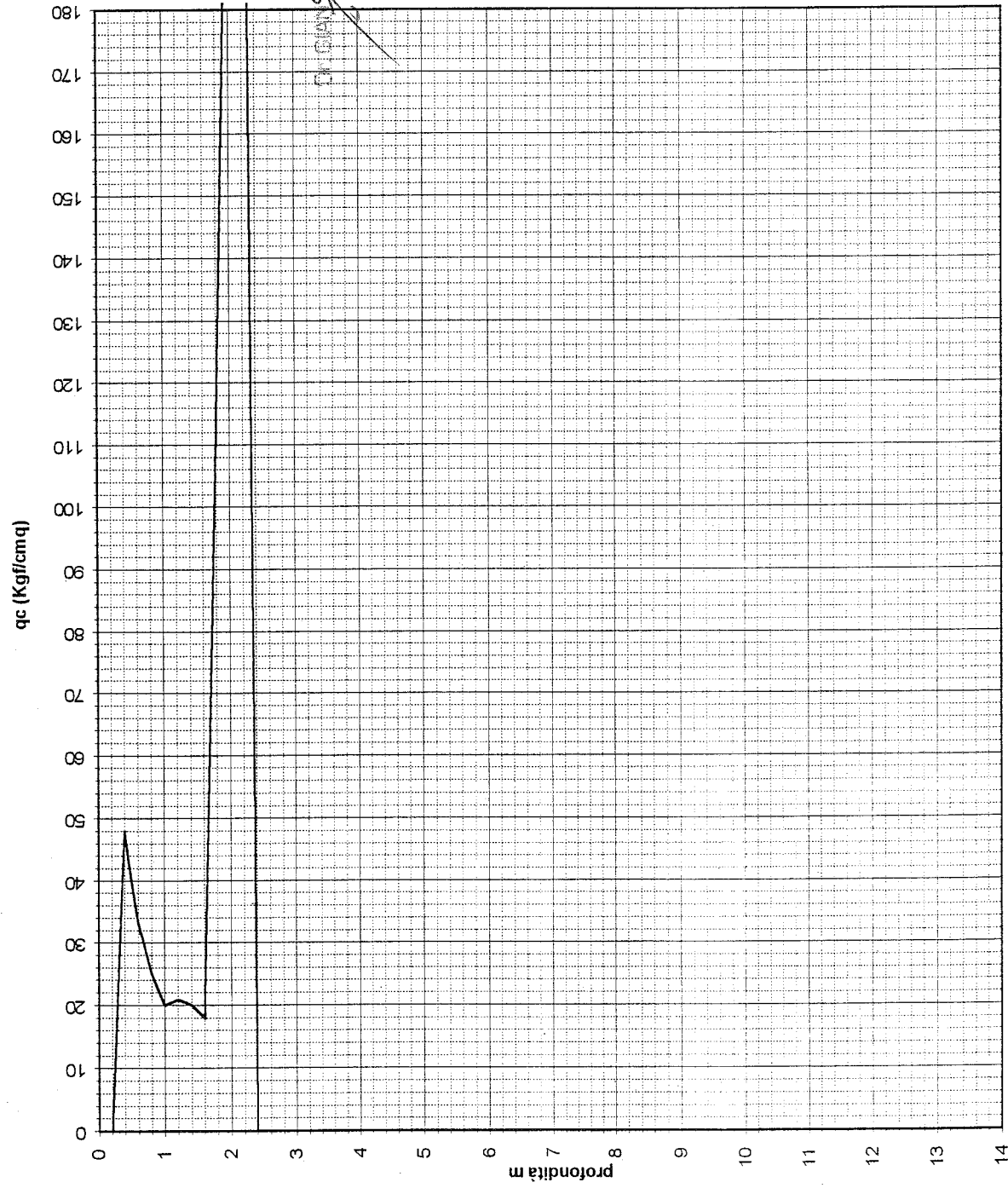


STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n. 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 38	COMMITTENTE: AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI piano campagna	ATTREZZO: Pen. statico TM16 Profondità falda: > 3,2 m PC	CANTIERE: Scandiano (RE)
QUOTA:		DATA: 31/10/96





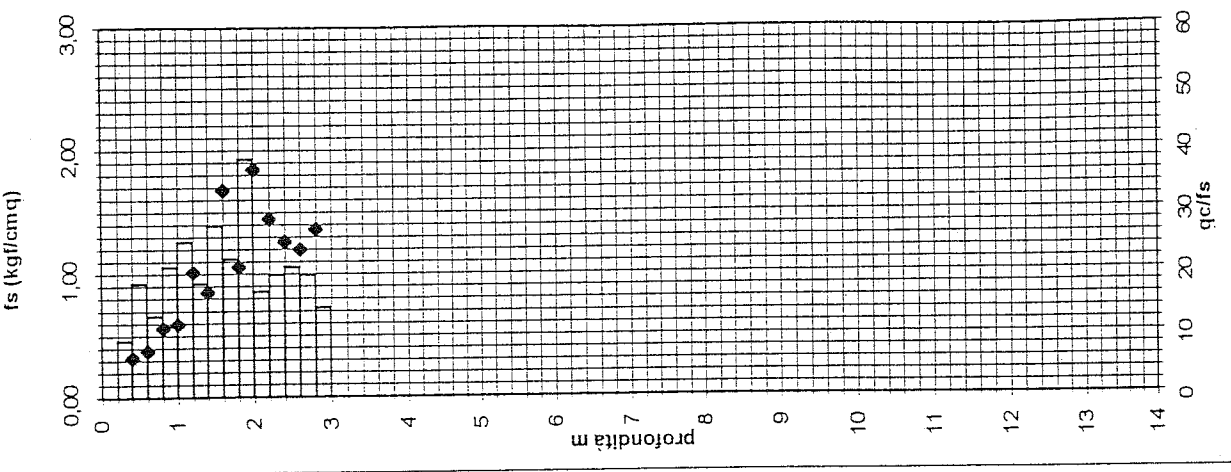
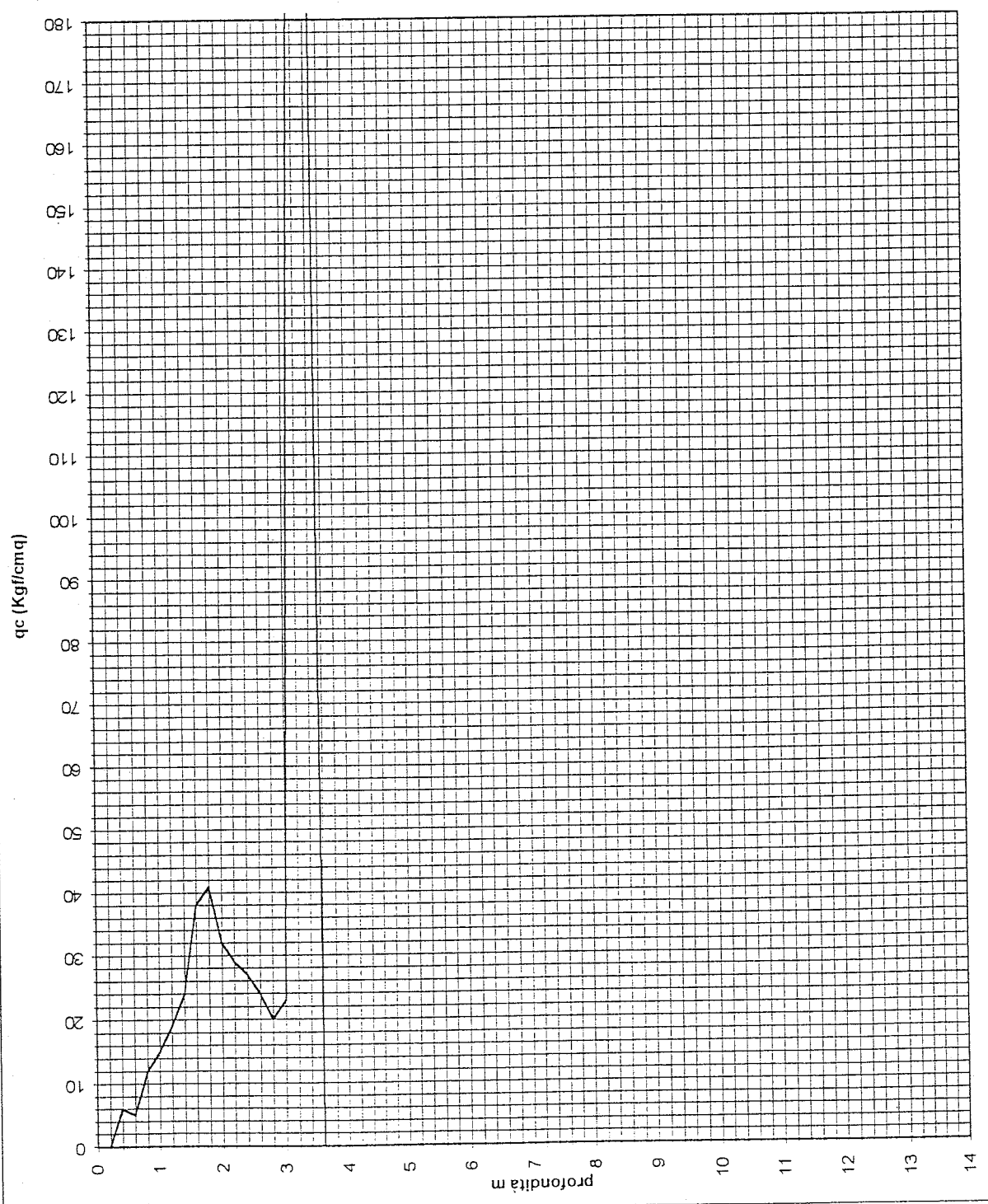
STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 16 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: JANO
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 2,2 m p.c.	DATA: 26/05/98



*Handwritten signature and stamp*



STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n. 6 (el. 0522/641001)	PROVA PENETRIMETRICA C.P.T. N° 16	AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: Scandiano (RE)
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 3,6 m PC	DATA: 31/10/96



**EDILGEO**

Committente

GRESMALT

Sondaggio

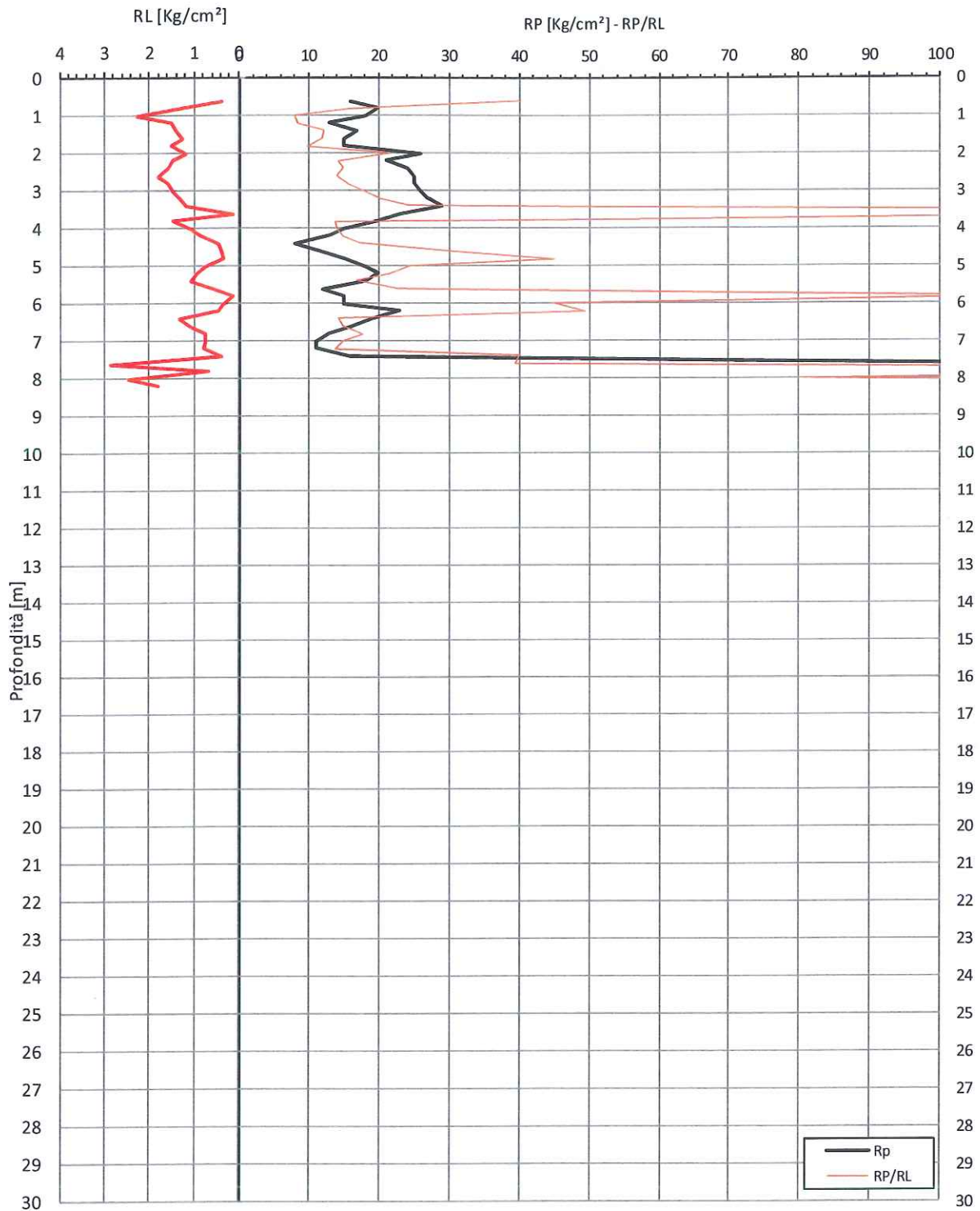
6

Viale Milano 21, Sassuolo (MO). Tel. 0536 - 870085

Località

Iano

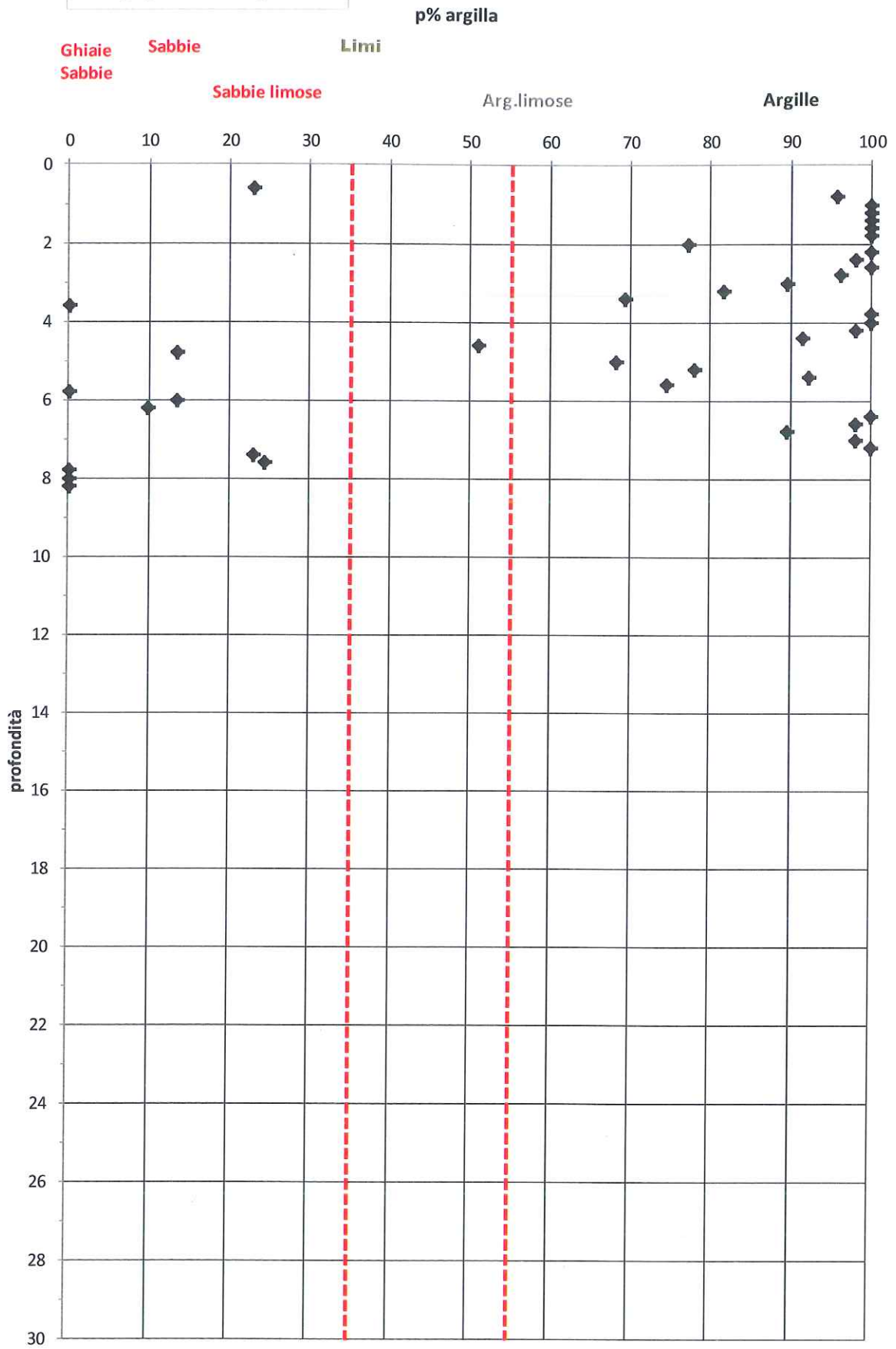
Falda	8							
Prof	L1	L2	Prof	L1	L2	Prof	L1	L2
0.2								
0.4								
0.6	16	22						
0.8	20	39						
1	18	52						
1.2	13	36						
1.4	17	38						
1.6	15	34						
1.8	15	38						
2	26	44						
2.2	21	43						
2.4	24	48						
2.6	25	52						
2.8	25	49						
3	26	48						
3.2	27	47						
3.4	29	47						
3.6	29	25						
3.8	20	42						
4	15	31						
4.2	13	26						
4.4	8	15						
4.6	12	18						
4.8	15	20						
5	18	29						
5.2	20	34						
5.4	18	34						
5.6	12	20						
5.8	15	17						
6	15	20						
6.2	23	30						
6.4	19	39						
6.6	16	32						
6.8	13	24						
7	11	22						
7.2	11	23						
7.4	16	22						
7.6	113	156						
7.8	132	142						
8	198	235						
8.2	328	355						



RP : Resistenza alla punta  
RP/RL : Rapporto stratigrafico

Prova penetrometrica statica CPT  
Penetrometro PAGANI TG73/Statica 100 kN  
Punta meccanica Begemann, cella di carico elettrica

Stratigrafia secondo Begemann



LOCALITA' Iano

SONDAGGIO N. 6



COMMITTENTE: Fin Maletti S.p.A. P.le Maletti n.1 - 42019 Scandiano T.C.V. s.r.l. Via Don Mazzolari n.7 - 42013 Casalgrande	<b>SONDAGGIO A ROTAZIONE N.1</b> DITTA ESECUTRICE GEOPROGETTI S.N.C. VIA DUCA D'ESTE 6 MEDOLLA (MO)	MODALITA' ESECUTIVE: carotaggio continuo verticale SONDA: Atlas Copco - Mustang A 65 CAROTIERE: <input checked="" type="checkbox"/> semplice <input type="checkbox"/> doppio $\phi$ 101-116 mm CASING: $\phi$ 131 e 113 mm	DATA INIZIO 17.01.2007 DATA FINE 19.01.2007
			CAPO SONDA Sig. Emilio Montanari DIREZIONE DI CANTIERE Dr.F. Campioli (OGER n. 617)

COORDINATE GEOGRAFICHE: \_\_\_\_\_ RIF. TAV. 2 QUOTA S.L.M. DEL PIANO CAMPAGNA: 95.5 m TAV. 3/a

PROF. DAL PIANO CAMPAGNA m	PERCENTUALE DI CAROTAGGIO	INDICE RQD	CAMPIONI Q2-Q3 SPEZZIONI DI CAROTA Q4-Q5 OSTERBERG $\phi$ SHELBY $\phi$	POCKET PENETROMETER kPa	VANE TEST (picco) kPa	VANE TEST (residuo) kPa	SPT					STRATIGRAFIA	DESCRIZIONE LITOLOGICA	ACQUA	LIVELLO PIEZOMETRICO
							MARTINO A SGANCIAMENTO AUTOMATICO MARCA NENZI	PESSO A METRO LINEARE DELLE ASTE 7 kg	CAMPIONATORE SPLIT BARREL STANDARD	TRATTO DI PROVA	POSIZIONE CARINO				
1													Terreno ghiaioso di riporto (sottofondo del piano d'asfalto)		
2													Argilla di colore nocciola con focature ocre, calcinelli da millimetrici a centimetrici e patine carbonatiche, di media consistenza		
3													Argilla limosa di colore nocciola con focature ocre e grige; talora si osservano clasti marnosi e calcarenitici completamente alterati oltre a calcinelli centimetrici. La compagine è consistente		
4													A partire da - 4 m i calcinelli e le patine carbonatiche sono sempre più frequenti		
5													Orizzonte costituito da concrezioni carbonatiche in matrice argillosa e limosa di colore nocciola		
6													Ghiaietto costituito da ciottoli calcarei di dimensioni centimetriche immersi in un'abbondante matrice argillosa e limosa di colore nocciola. A partire da - 5.6 m la matrice assume un colore bruno-rossastro		
7													Limo argilloso di colore grigio chiaro con patine rugginose		
8													Sabbia fine limosa di colore grigio chiaro		
9													Limo argilloso debolmente sabbioso di colore grigio chiaro con focature rugginose; si osservano abbondanti frammenti millimetrici di gusci di polmonati; la compagine è tenera		
10													Ghiaietto costituito da ciottoli calcarei di dimensioni centimetriche immersi in un'abbondante matrice limosa e sabbiosa di colore nocciola		
11													Argilla limosa di colore nocciola chiaro, tenera		
12													Ghiaietto costituito da ciottoli calcarei di dimensioni centimetriche immersi in un'abbondante matrice limosa e sabbiosa di colore nocciola. Tra - 12 e - 13 m si osservano patine di alterazione rugginose e ocre e qualche frustolo vegetale carbonioso di colore nero		
13													Limo argilloso debolmente sabbioso di colore nocciola con rari clasti arrotondati di dimensioni centimetriche		
14													Ghiaietto costituito da ciottoli calcarei di dimensioni centimetriche immersi in un'abbondante matrice limosa e sabbiosa di colore nocciola		
15													Argilla limosa di colore grigio con abbondanti frustoli carboniosi e rari ciottoli arrotondati		
16													Sabbia limosa di colore nocciola, tenera, con sottili livelli rugginosi		
17													Sabbia medio-fine con ghiaietto, di colore nocciola		
18													Ghiaietto centimetrico in matrice limo sabbiosa di colore nocciola		
19													Argilla limosa nocciola con abbondanti frustoli carboniosi		
20													Argilla di colore grigio, di media consistenza, con frustoli carboniosi		
21													Sabbia e sabbia limosa di colore nocciola con sottili livelli rugginosi		
22													Ghiaietto di dimensioni inferiori al cm in matrice limo sabbiosa nocciola		
23													Sabbia medio fine con ghiaietto di colore nocciola, con patine rugginose		
24													Limo argilloso debolmente sabbioso nocciola con frustoli carboniosi		
25													Ghiaietto di dimensioni centimetriche in matrice limo sabbiosa di colore grigio-nocciola		
26													Argilla di colore nocciola con focature grige; si notano calcinelli e patine carbonatiche; la compagine è consistente		
27													Argilla di colore grigio con focature nocciola, consistente; si notano calcinelli millimetrici e plurimillimetrici		
28													Argilla limosa di colore nocciola con focature grige, consistente; si notano calcinelli millimetrici e centimetrici		
29													Argilla grigia con focature nocciola, consistente e plastica; si osservano calcinelli millimetrici e frustoli carboniosi		
30													Argilla nocciola con focature grige, consistente; si osservano calcinelli millimetrici e centimetrici		
31													Argilla grigia con focature nocciola, consistente; si osservano calcinelli millimetrici e centimetrici e frustoli carboniosi		
32													Ghiaietto di dimensioni centimetriche in matrice limo sabbiosa		
33													Ghiaia eterometrica costituita da ciottoli calcarei arrotondati in matrice limo-sabbiosa di colore nocciola		
34													Argilla di colore nocciola chiaro		
35													Limo argilloso sabbioso di colore grigio, consistente		
36													Ghiaietto di dimensioni centimetriche in abbondante matrice limosa e sabbiosa; tra - 32.9 e - 33 m si nota un livello di sabbia limosa grigia		
37													Fine sondaggio		

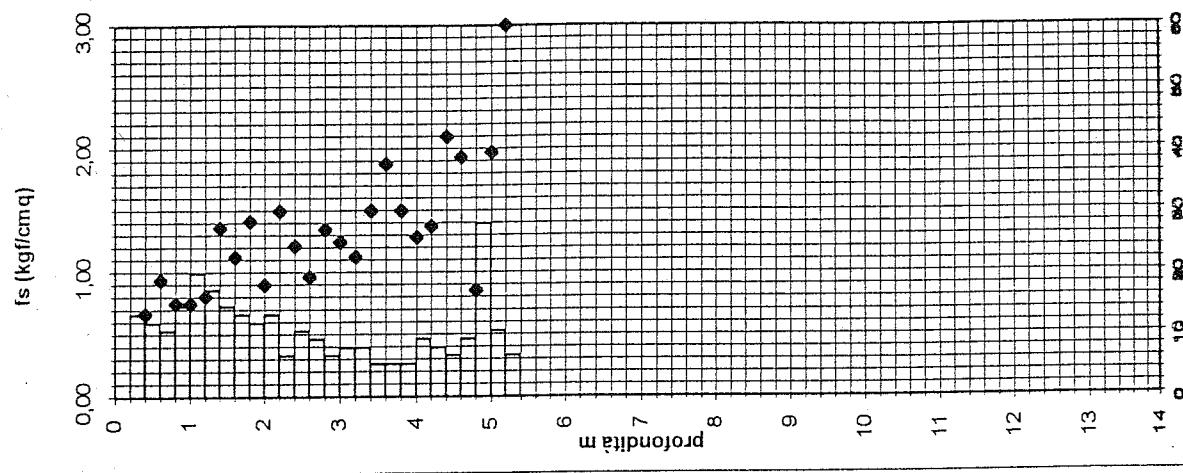
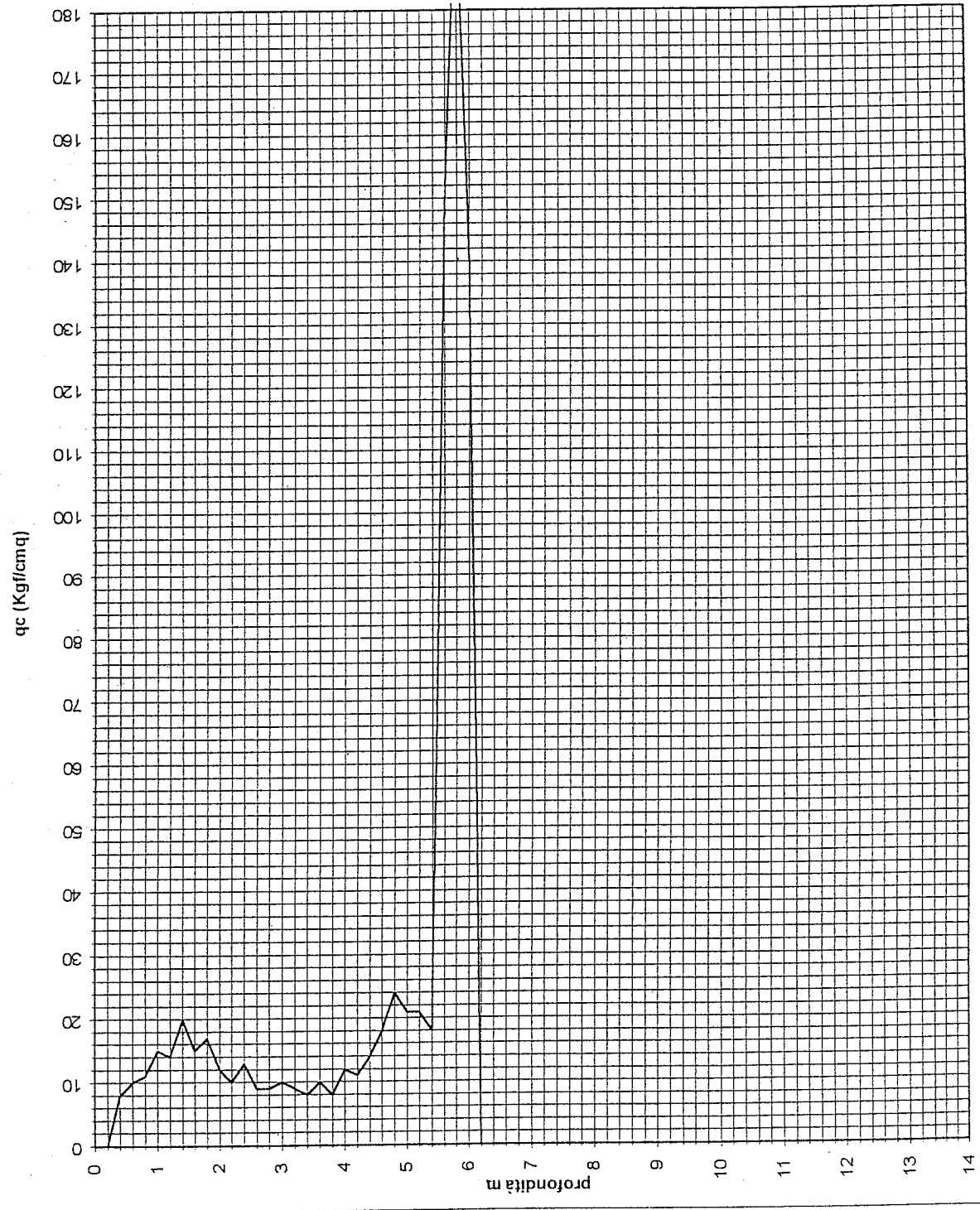
S1-160

COMMITTENTE :	ATS	SONDAGGIO N° :	8
LOCALITA' :	scandiano	TIPO SONDA :	rotazione
IMPRESA ESECUTRICE :	RCR	PERFORAZ. :	carotaggio continuo
DATA :	11/04/07	QUOTA p. c. :	0

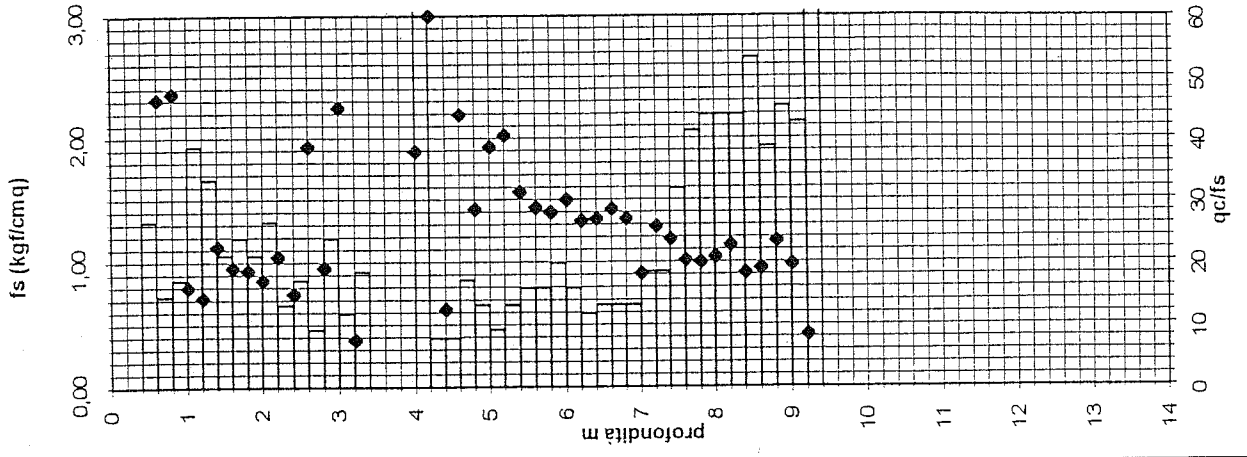
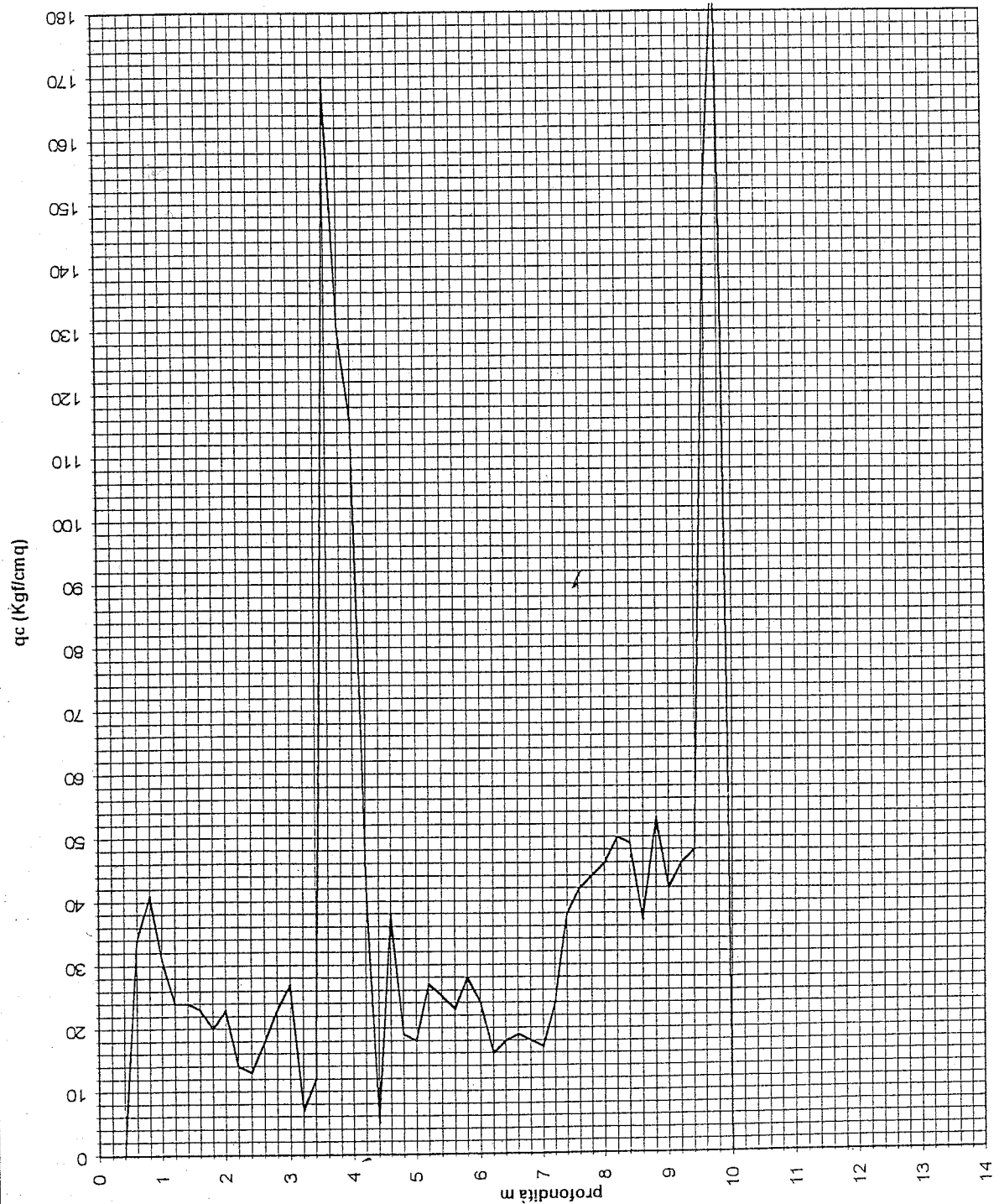
Profondità	Spessore	Carotiere	Rivestimento	Litologia	Descrizione litologica	% carotaggia	rgq	Invello falda	Campione	S.P.T.	Pocket p.	Vanetest
0,25												
0,50	0,70				terreno di riporto							
0,75	0,70											
1,00	1,00	0,30			argille limose							
1,25	1,30	0,30			ghiaia e sabbia							
1,50												
1,75												
2,00												
2,25												
2,50	2,00				argille limose nocciola							
2,75												
3,00												
3,25	3,30											
3,50												
3,75												
4,00	1,20				ghiaia e sabbia							
4,25												
4,50	4,50											
4,75												
5,00	0,60				ghiaia e sabbia in matrice argillosa							
5,25	5,10											
5,50	0,60				limi argillosi							
5,75	5,70											
6,00												
6,25												
6,50												
6,75												
7,00												
7,25												
7,50												
7,75												
8,00	4,30				ghiaie e sabbie in matrice limo-sabbiosa con intercalazioni limo-argillose							
8,25												
8,50												
8,75												
9,00												
9,25												
9,50												
9,75												
10,00	10,00											



STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 (tel. 0522/641001)	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 55	COMMITTENTE: AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: Scandiano (RE)
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 6,0 m	DATA: 13/12/96

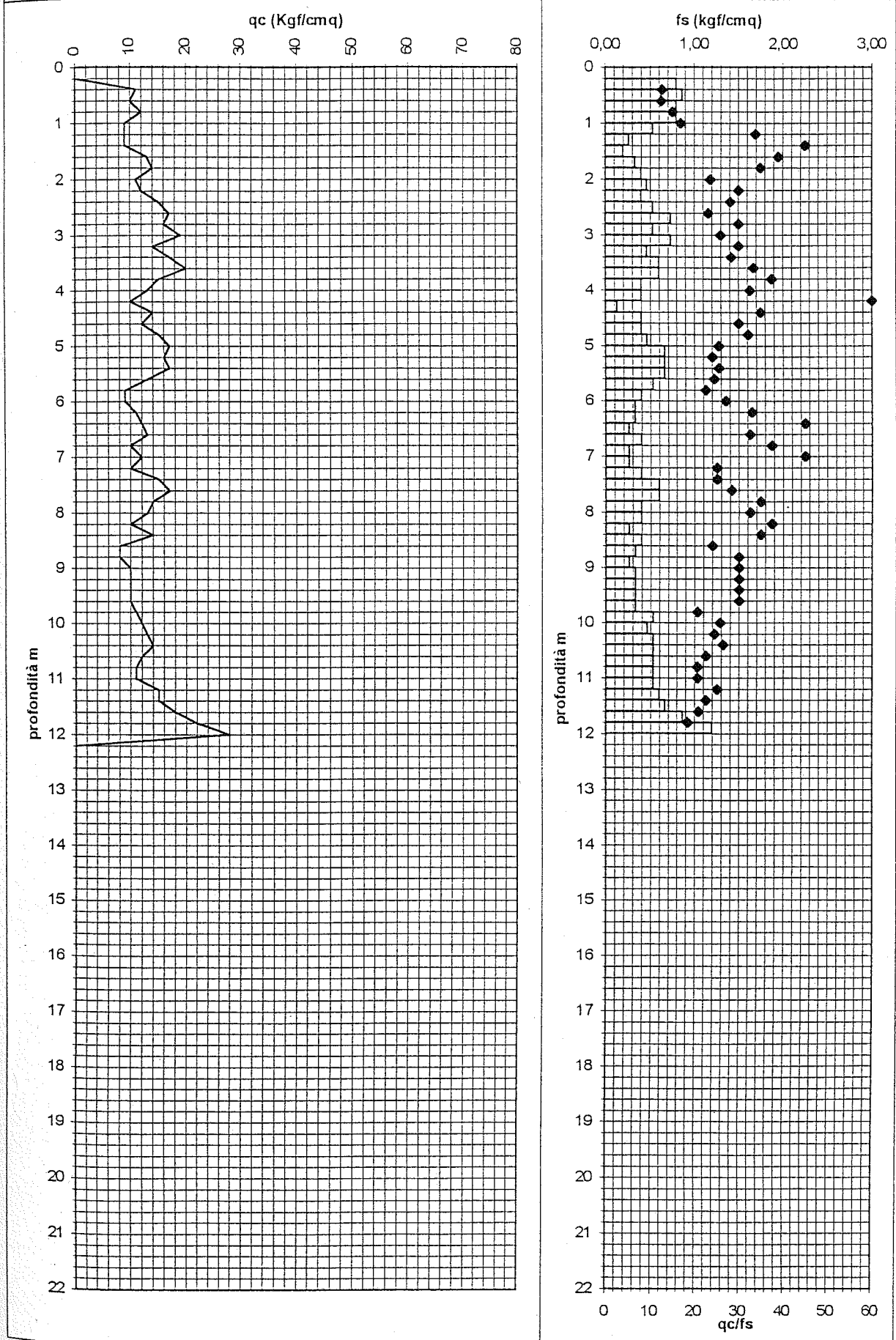


STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n. 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 50	COMMITTENTE: AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: Scandiano (RE)
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 0,0 m PC	DATA: 07/11/96





STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 1	COMMITTENTE: AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI-MAZZETTI	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE Scandiano (RE) LOCALITA': Cacciola
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: -1,23 m da pc	



## PROVA PENETROMETRICA STATICA LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA

CPT 2

3.010496-016

- committente: Ing. Francia  
 - lavoro: Nuovi fabbricati  
 - località: v. Serraglio, loc. Cacciola  
 - resp. cantiere:  
 - assist. cantiere:

- data prova : 17/06/2006  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : 1,80 m da quota inizio  
 - data emiss. : 17/06/2006

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	-	-	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	-	-	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	12,0	—	25,0	0,67	37,0	6,40	5,0	7,0	12,0	0,53	23,0
0,40	6,5	11,0	14,0	0,87	16,0	6,60	3,5	6,5	9,0	0,39	23,0
0,60	10,0	16,0	21,0	1,54	14,0	6,80	5,0	7,0	12,0	0,60	20,0
0,80	9,0	20,0	19,0	2,21	9,0	7,00	6,5	10,0	15,0	0,60	25,0
1,00	7,0	23,0	15,0	1,48	10,0	7,20	5,0	8,5	12,0	0,40	30,0
1,20	5,0	15,5	11,0	0,94	12,0	7,40	5,0	7,0	12,0	0,67	18,0
1,40	4,5	11,0	10,0	0,68	15,0	7,60	4,5	8,5	11,0	0,54	20,0
1,60	3,5	8,0	8,0	0,48	17,0	7,80	4,0	7,0	10,0	0,54	19,0
1,80	4,0	7,0	9,0	0,48	19,0	8,00	5,0	8,0	12,0	0,54	22,0
2,00	7,0	10,0	15,0	0,49	31,0	8,20	5,0	8,0	12,0	0,48	25,0
2,20	6,0	9,0	13,0	0,35	37,0	8,40	4,5	7,0	11,0	0,41	27,0
2,40	8,0	10,0	17,0	0,62	27,0	8,60	4,5	6,5	11,0	0,48	23,0
2,60	7,0	11,0	15,0	0,62	24,0	8,80	4,5	7,0	11,0	0,55	20,0
2,80	7,0	11,0	15,0	0,63	24,0	9,00	6,0	9,0	14,0	0,62	23,0
3,00	9,0	13,0	19,0	0,56	34,0	9,20	4,5	8,0	11,0	0,55	20,0
3,20	4,5	8,0	10,0	0,36	28,0	9,40	8,0	11,0	18,0	0,75	24,0
3,40	4,5	6,5	10,0	0,37	27,0	9,60	4,5	9,0	11,0	0,49	22,0
3,60	4,5	6,5	10,0	0,50	20,0	9,80	5,0	7,5	12,0	0,82	15,0
3,80	5,0	8,0	12,0	0,50	24,0	10,00	7,0	12,0	16,0	0,69	23,0
4,00	8,0	11,0	18,0	0,50	36,0	10,20	6,0	10,0	14,0	0,63	22,0
4,20	6,5	9,5	15,0	0,44	34,0	10,40	4,5	8,0	11,0	0,56	20,0
4,40	7,5	10,0	17,0	0,51	33,0	10,60	4,0	7,0	10,0	0,63	16,0
4,60	7,5	10,5	17,0	0,51	33,0	10,80	6,0	9,5	14,0	0,63	22,0
4,80	7,5	10,5	17,0	0,64	26,0	11,00	4,5	8,0	12,0	0,44	28,0
5,00	9,0	13,0	20,0	0,71	28,0	11,20	6,0	8,0	15,0	0,44	34,0
5,20	7,0	11,5	16,0	0,58	27,0	11,40	8,0	10,0	19,0	0,97	20,0
5,40	5,0	8,5	12,0	0,45	27,0	11,60	8,0	14,0	19,0	2,84	7,0
5,60	4,0	6,5	10,0	0,52	19,0	11,80	100,0	120,0	203,0	2,84	71,0
5,80	3,0	6,0	8,0	0,65	12,0	12,00	70,0	90,0	143,0	4,18	34,0
6,00	5,0	9,0	12,0	0,46	26,0	12,20	100,0	130,0	203,0	4,18	49,0
6,20	3,5	6,0	9,0	0,39	23,0	12,40	120,0	150,0	243,0	1,52	160,0
6,40	5,0	7,0	12,0	0,53	23,0	12,60	70,0	80,0	143,0	3,52	41,0
6,60	3,5	6,5	9,0	0,39	23,0	12,80	70,0	95,0	143,0	2,19	65,0
6,80	5,0	7,0	12,0	0,60	20,0	13,00	135,0	150,0	273,0	0,19	1452,0

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -  
 - COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s  
 - punta meccanica tipo Begemann  $\varnothing = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)  
 - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

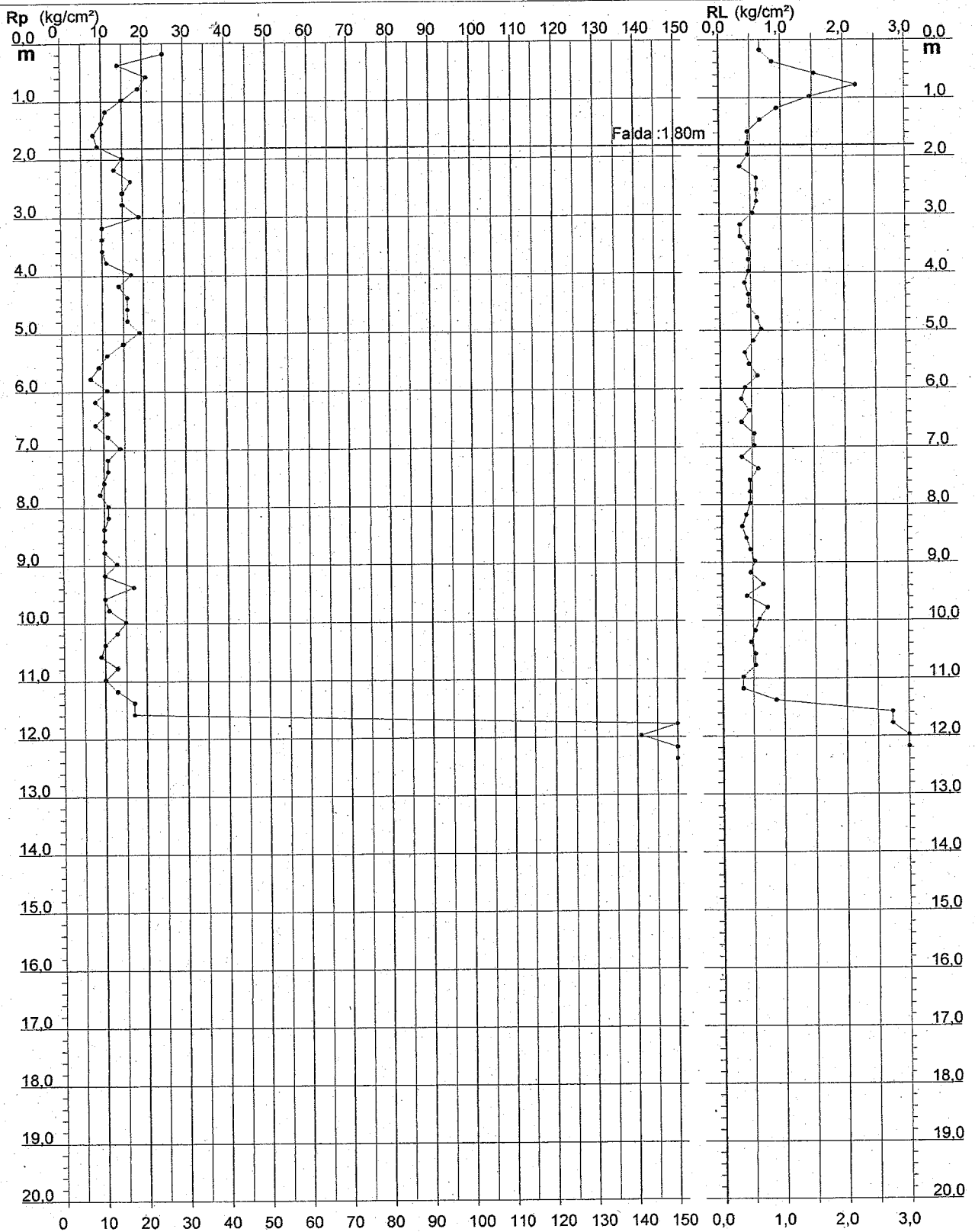
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

CPT 2

3.010496-016

- committente: Ing. Francia  
 - lavoro: Nuovi fabbricati  
 - località: v. Serraglio, loc. Cacciola  
 - resp. cantiere:  
 - assist. cantiere:

- data prova : 17/06/2006  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : 1,80 m da quota inizio  
 - scala vert.: 1 : 100  
 - data emiss. : 17/06/2006



**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
**LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

**CPT 3**

2.010496-059

- committente : Comune di Scandiano  
 - lavoro : Richiesta di variante al P.R.G.  
 - località : Arceto di Scandiano (RE)  
 - note :

- data : 16/07/2002  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	4,0	---	8,0	0,07	120,0	7,80	4,0	9,0	8,0	0,93	9,0
0,40	6,0	6,5	12,0	0,80	15,0	8,00	7,5	14,5	15,0	0,20	75,0
0,60	16,0	22,0	32,0	0,60	53,0	8,20	8,0	9,5	16,0	0,40	40,0
0,80	16,5	21,0	33,0	0,60	55,0	8,40	4,5	7,5	9,0	0,33	27,0
1,00	10,0	14,5	20,0	1,33	15,0	8,60	3,5	6,0	7,0	0,33	21,0
1,20	11,0	21,0	22,0	1,07	21,0	8,80	2,5	5,0	5,0	0,20	25,0
1,40	6,0	14,0	12,0	0,53	22,0	9,00	4,5	6,0	9,0	0,67	13,0
1,60	4,0	8,0	8,0	0,33	24,0	9,20	5,0	10,0	10,0	0,93	11,0
1,80	4,5	7,0	9,0	0,33	27,0	9,40	7,5	14,5	15,0	0,93	16,0
2,00	4,5	7,0	9,0	0,40	22,0	9,60	8,0	15,0	16,0	1,40	11,0
2,20	6,0	9,0	12,0	0,40	30,0	9,80	6,5	17,0	13,0	1,07	12,0
2,40	6,5	9,5	13,0	0,33	39,0	10,00	4,5	12,5	9,0	1,00	9,0
2,60	6,0	8,5	12,0	0,53	22,0	10,20	5,0	12,5	10,0	0,87	12,0
2,80	6,0	10,0	12,0	0,53	22,0	10,40	5,5	12,0	11,0	0,93	12,0
3,00	5,0	9,0	10,0	0,80	12,0	10,60	5,0	12,0	10,0	1,00	10,0
3,20	6,5	12,5	13,0	0,67	19,0	10,80	7,0	14,5	14,0	0,80	17,0
3,40	5,0	10,0	10,0	0,33	30,0	11,00	7,0	13,0	14,0	1,13	12,0
3,60	4,5	7,0	9,0	0,27	34,0	11,20	7,5	16,0	15,0	1,07	14,0
3,80	4,0	6,0	8,0	0,33	24,0	11,40	7,0	15,0	14,0	0,33	42,0
4,00	2,5	5,0	5,0	0,47	11,0	11,60	10,0	12,5	20,0	1,40	14,0
4,20	4,0	7,5	8,0	0,53	15,0	11,80	9,0	19,5	18,0	1,47	12,0
4,40	3,0	7,0	6,0	0,27	22,0	12,00	9,0	20,0	18,0	1,40	13,0
4,60	3,0	5,0	6,0	0,33	18,0	12,20	11,5	22,0	23,0	1,67	14,0
4,80	2,5	5,0	5,0	0,33	15,0	12,40	11,5	24,0	23,0	1,80	13,0
5,00	2,5	5,0	5,0	0,53	9,0	12,60	11,5	25,0	23,0	1,87	12,0
5,20	3,5	7,5	7,0	0,53	13,0	12,80	13,0	27,0	26,0	1,87	14,0
5,40	2,5	6,5	5,0	0,47	11,0	13,00	11,0	25,0	22,0	1,80	12,0
5,60	2,5	6,0	5,0	0,47	11,0	13,20	10,5	24,0	21,0	1,73	12,0
5,80	2,5	6,0	5,0	0,27	19,0	13,40	9,5	22,5	19,0	1,53	12,0
6,00	2,0	4,0	4,0	0,40	10,0	13,60	10,0	21,5	20,0	1,80	11,0
6,20	3,0	6,0	6,0	0,47	13,0	13,80	12,5	26,0	25,0	2,27	11,0
6,40	2,5	6,0	5,0	0,47	11,0	14,00	13,0	30,0	26,0	1,67	16,0
6,60	4,0	7,5	8,0	0,67	12,0	14,20	12,0	24,5	24,0	1,60	15,0
6,80	4,0	9,0	8,0	0,60	13,0	14,40	9,0	21,0	18,0	1,27	14,0
7,00	5,0	9,5	10,0	0,80	12,0	14,60	7,5	17,0	15,0	1,33	11,0
7,20	5,0	11,0	10,0	0,67	15,0	14,80	10,0	20,0	20,0	1,87	11,0
7,40	5,0	10,0	10,0	0,80	12,0	15,00	14,0	28,0	28,0	----	----
7,60	5,0	11,0	10,0	0,67	15,0						

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -  
 - COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s  
 - punta meccanica tipo Begemann ø = 35.7 mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)  
 - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)



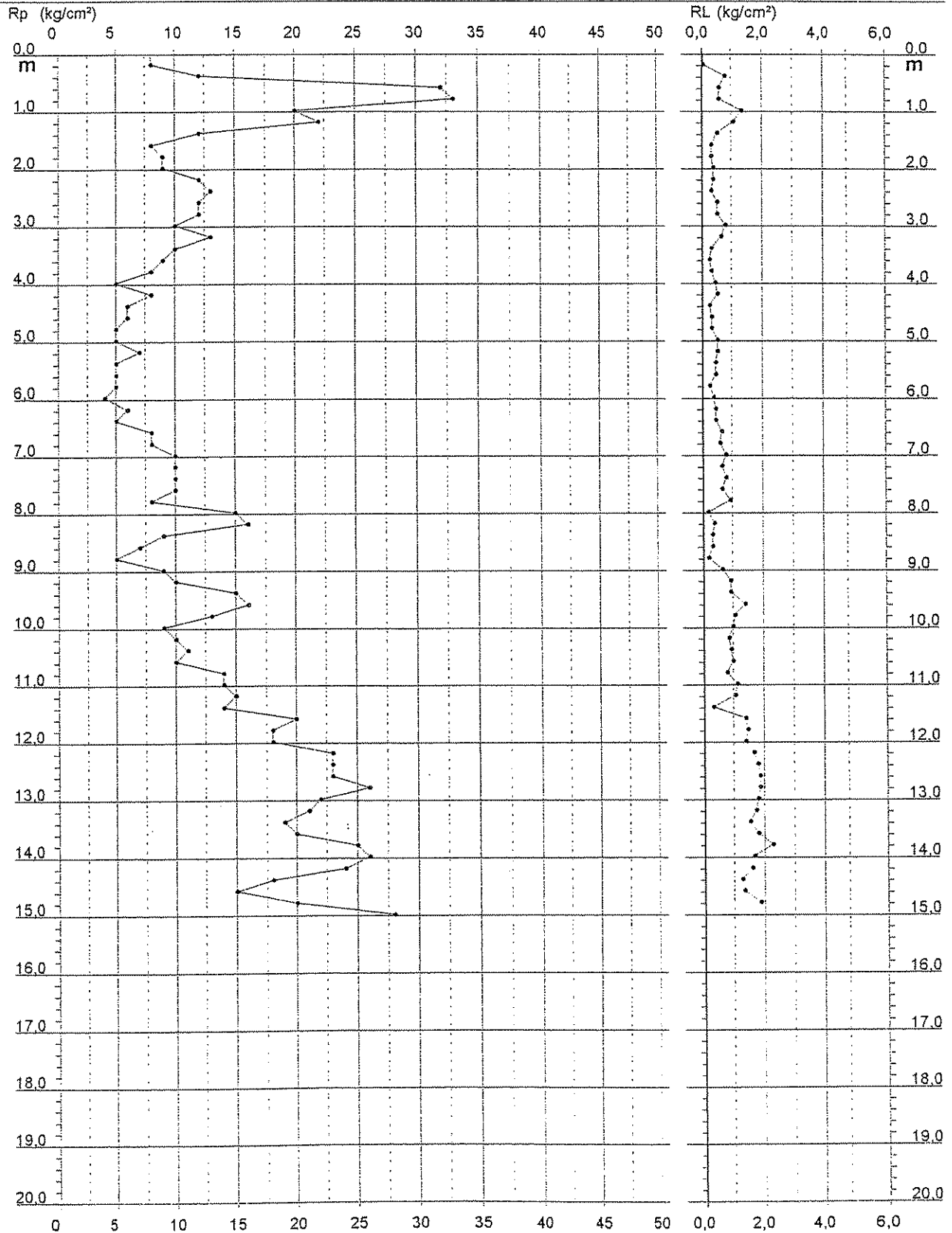
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

CPT 3

2.010496-059

- committente : Comune di Scandiano  
- lavoro : Richiesta di variante al P.R.G.  
- località : Arceto di Scandiano (RE)

- data : 16/07/2002  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 100



# PROVA PENETROMETRICA STATICA

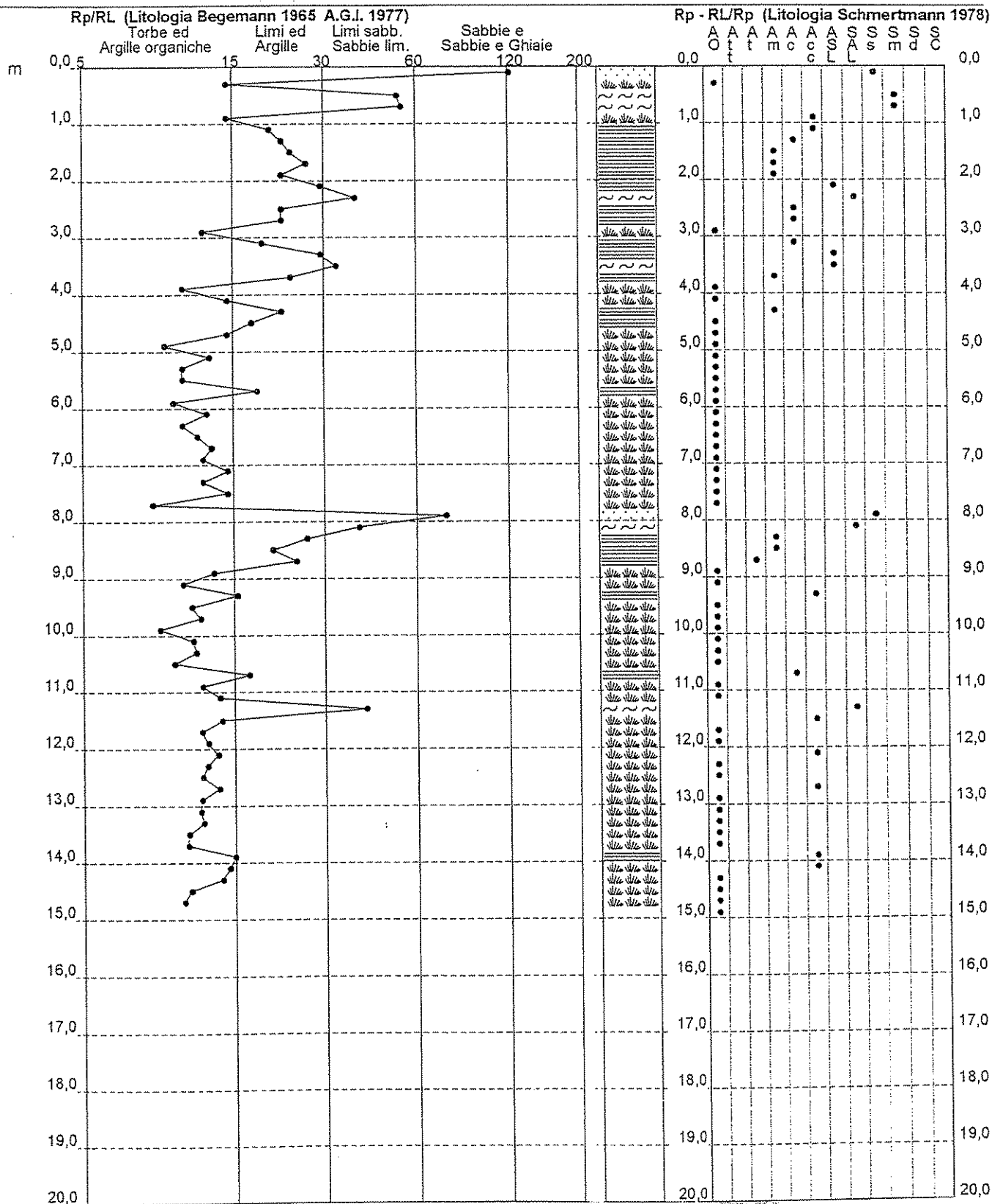
## VALUTAZIONI LITOLOGICHE

CPT 3

2.010496-059

- committente : Comune di Scandiano  
 - lavoro : Richiesta di variante al P.R.G.  
 - località : Arceto di Scandiano (RE)  
 - note :

- data : 16/07/2002  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - scala vert. : 1 : 100



**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
**TABELLA PARAMETRI GEOTECNICI**

**CPT 3**

2.010496-059

- committente : Comune di Scandiano  
- lavoro : Richiesta di variante al P.R.G.  
- località : Arceto di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 16/07/2002  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

Prof. m	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/Rl (-)	Natura Litol.	Y' v/m <sup>2</sup>	p'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	NATURA COESIVA			NATURA GRANULARE										
								Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr %	σ1s (°)	σ2s (°)	σ3s (°)	σ4s (°)	σdm (°)	σmy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>
0,20	8	120	4/3	1,85	0,04	0,40	99,9	68	102	35	66	37	39	41	43	40	26	0,146	13	20	24
0,40	12	15	2/III	1,85	0,07	0,57	80,8	97	146	45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0,60	32	53	3:III	1,85	0,11	-	-	-	-	-	86	40	42	43	45	42	29	0,211	53	80	96
0,80	33	55	3:III	1,85	0,15	-	-	-	-	-	81	39	41	43	44	41	29	0,192	55	83	99
1,00	20	15	4/3	1,85	0,19	0,80	39,2	136	204	60	58	36	38	40	43	37	27	0,125	33	50	60
1,20	22	21	4/3	1,85	0,22	0,85	33,4	144	216	66	57	36	38	40	43	37	28	0,121	37	55	66
1,40	12	22	2/III	1,85	0,26	0,57	16,9	97	146	45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1,60	8	24	2/III	1,85	0,30	0,40	9,1	70	106	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1,80	9	27	2/III	1,85	0,33	0,45	9,1	79	119	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2,00	9	22	2/III	1,85	0,37	0,45	8,0	89	133	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2,20	12	30	4/3	1,85	0,41	0,57	9,6	98	147	45	21	31	34	37	40	30	26	0,040	20	30	36
2,40	13	39	4/3	1,85	0,44	0,60	9,2	106	159	47	22	31	34	37	40	30	26	0,041	22	33	39
2,60	12	22	2/III	1,85	0,48	0,57	7,8	116	175	45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2,80	12	22	2/III	1,85	0,52	0,57	7,1	129	194	45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
3,00	10	12	2/III	1,85	0,55	0,50	5,5	150	225	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
3,20	13	19	2/III	1,85	0,59	0,60	6,4	153	230	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
3,40	10	30	4/3	1,85	0,63	0,50	4,7	175	262	40	4	29	32	35	38	27	26	0,010	17	25	30
3,60	9	34	4/3	1,85	0,67	0,45	3,8	187	281	38	-	28	31	35	38	26	26	-	15	23	27
3,80	8	24	2/III	1,85	0,70	0,40	3,1	194	291	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4,00	5	11	1:III	1,85	0,74	0,25	1,6	31	47	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4,20	8	15	2/III	1,85	0,78	0,40	2,7	205	308	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4,40	6	22	2/III	1,85	0,81	0,30	1,8	171	256	29	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4,60	6	18	2/III	1,85	0,85	0,30	1,7	172	259	29	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4,80	5	15	1:III	1,85	0,89	0,25	1,3	32	48	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
5,00	5	9	1:III	1,85	0,93	0,25	1,2	32	48	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
5,20	7	13	1:III	1,85	0,96	0,35	1,8	43	65	11	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
5,40	5	11	1:III	1,85	1,00	0,25	1,1	32	49	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
5,60	5	11	1:III	1,85	1,04	0,25	1,1	32	49	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
5,80	5	19	2/III	1,85	1,07	0,25	1,0	150	225	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
6,00	4	10	1:III	1,85	1,11	0,20	0,7	26	39	6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
6,20	6	13	1:III	1,85	1,15	0,30	1,2	39	58	9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
6,40	5	11	1:III	1,85	1,18	0,25	0,9	33	49	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
6,60	8	12	2/III	1,85	1,22	0,40	1,6	232	349	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
6,80	8	13	2/III	1,85	1,26	0,40	1,5	233	350	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7,00	10	12	2/III	1,85	1,30	0,50	1,9	282	423	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7,20	10	15	2/III	1,85	1,33	0,50	1,8	284	426	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7,40	10	12	2/III	1,85	1,37	0,50	1,8	285	428	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7,60	10	15	2/III	1,85	1,41	0,50	1,7	287	430	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7,80	8	9	2/III	1,85	1,44	0,40	1,3	237	355	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
8,00	15	75	4/3	1,85	1,48	0,67	2,3	361	542	50	-	28	31	35	38	25	27	-	25	38	45
8,20	16	40	4/3	1,85	1,52	0,70	2,4	375	562	52	-	28	31	35	38	25	27	-	27	40	48
8,40	9	27	2/III	1,85	1,55	0,45	1,3	265	398	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
8,60	7	21	2/III	1,85	1,59	0,35	0,9	210	315	32	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
8,80	5	25	2/III	1,85	1,63	0,25	0,6	150	225	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9,00	9	13	2/III	1,85	1,66	0,45	1,2	267	401	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9,20	10	11	2/III	1,85	1,70	0,50	1,4	294	442	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9,40	15	16	2/III	1,85	1,74	0,67	1,9	377	566	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9,60	16	11	2/III	1,85	1,78	0,70	1,9	392	587	52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9,80	13	12	2/III	1,85	1,81	0,60	1,6	350	526	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10,00	9	9	2/III	1,85	1,85	0,45	1,1	269	404	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10,20	10	12	2/III	1,85	1,89	0,50	1,2	297	446	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10,40	11	12	2/III	1,85	1,92	0,54	1,3	318	476	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10,60	10	10	2/III	1,85	1,96	0,50	1,1	298	447	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10,80	14	17	2/III	1,85	2,00	0,64	1,5	371	557	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
11,00	14	12	2/III	1,85	2,03	0,64	1,5	372	558	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
11,20	15	14	2/III	1,85	2,07	0,67	1,5	388	582	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
11,40	14	42	4/3	1,85	2,11	0,64	1,4	374	560	48	-	28	31	35	38	25	26	-	23	35	42
11,60	20	14	4/3	1,85	2,15	0,80	1,8	455	682	60	-	28	31	35	38	25	27	-	33	50	60
11,80	18	12	2/III	1,85	2,18	0,75	1,7	433	649	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
12,00	18	13	2/III	1,85	2,22	0,75	1,6	434	651	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
12,20	23	14	4/3	1,85	2,26	0,87	1,9	490	736	69	2	28	31	35	38	25	28	0,004	38	58	69
12,40	23	13	4/3	1,85	2,29	0,87	1,9	492	738	69	1	28	31	35	38	25	28	0,003	38	58	69
12,60	23	12	4/3	1,85	2,33	0,87	1,8	494	741	69	1	28	31	35	38	25	28	0,002	38	58	69
12,80	26	14	4/3	1,85	2,37	0,93	1,9	523	784	78	5	29	32	35	38	25	28	0,012	43	65	78
13,00	22	12	4/3	1,85	2,40	0,85	1,7	486	729	66	-	28	31	35	38	25	28	-	37	55	66
13,20	21	12	4/3	1,85	2,44	0,82	1,6	477	715	63	-	28	31	35	38	25	27	-	35	53	63
13,40	19	12	2/III	1,85	2,48	0,78	1,5	453	680	58	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
13,60	20	11	4/3	1,85	2,52	0,80	1,5	467	700	60	-	28	31	35	38	25	27	-	33	50	60
13,80	25	11	4/3	1,85	2,55	0,91	1,7	521	782	75	1	28	31	35	38	25	28	0,004	42	63	75
14,00	26	16	4/3	1,85	2,59	0,93	1,7	532	798	78	2	28	32	35	38	25	28	0,006	43	65	78
14,20	24	15	4/3	1,85	2,63	0,89	1,6	514	771	72	-	28	31	35	38	25	28	-	40	60	72
14,40	18	14	2/III	1,85	2,66	0,75	1,3	443	665	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
14,60	15	11	2/III	1,85	2,70	0,67	1,1	398	597	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
14,80	20	11	4/3	1,85	2,74	0,80	1,3	471	707	60	-	28	31	35	38	25	27	-	33	50	60
15,00	28	-	4/3	1,85	2,77	0,97															

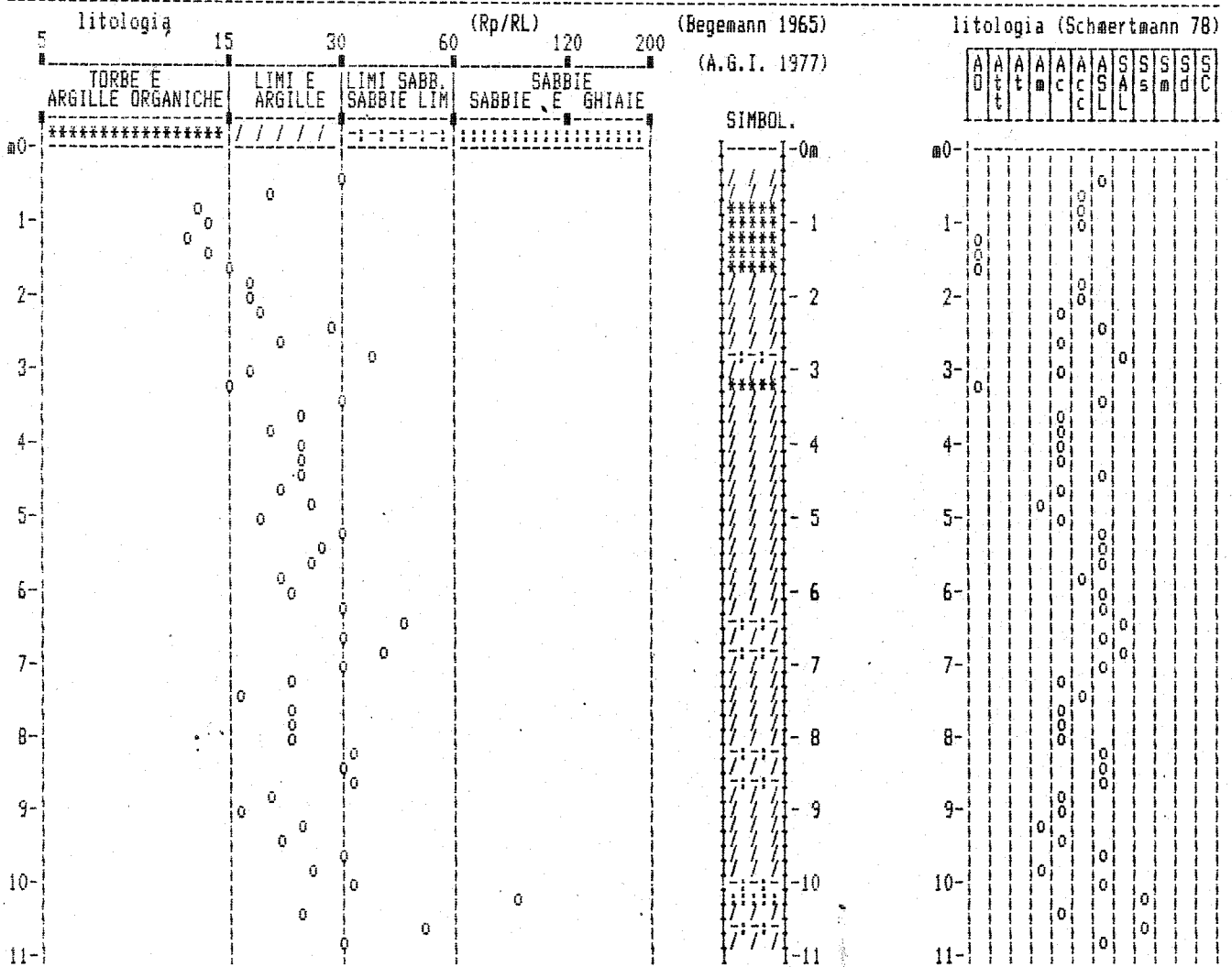


PROVA PENETROMETR. STATICA  
VALUTAZIONI LITOLOGICHE

CPT 4  
RZ-6P-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
Committente : Salumificio F.lli Pedroni s.r.l.  
Località : Arceto

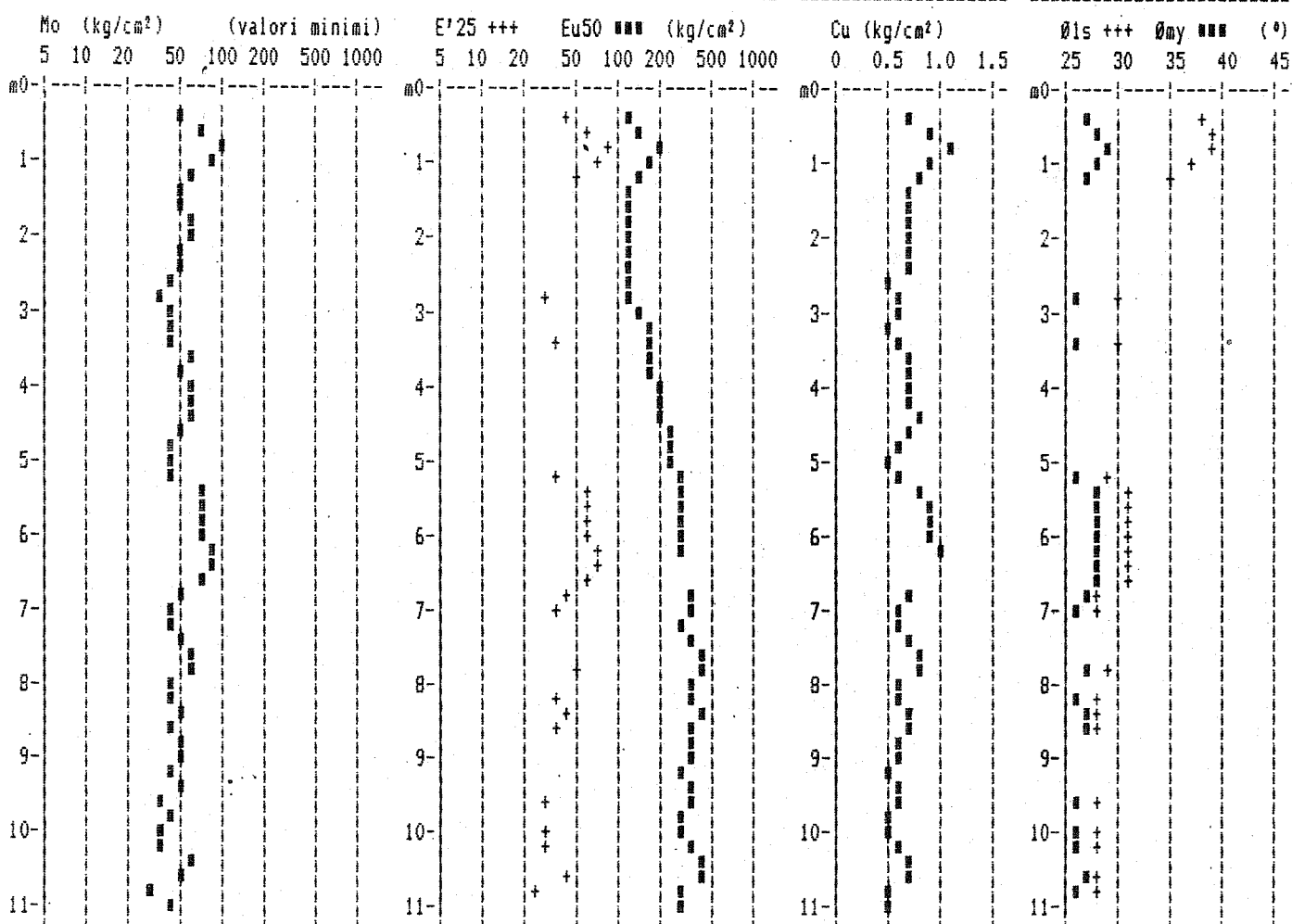
data : 05/07/1990  
quota inizio : p.c.  
prof. falda = 9.30 m da quota inizio  
scala profondità  $\approx$  1 : 100



PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 4  
 PARAM. GEOTECNICI diagrammi RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
 Committente : Salumificio F.lli Pedroni s.r.l.  
 Località : Arceto

data : 05/07/1990  
 quota inizio : p.c.  
 prof. falda = 9.30 m da quota inizio





**PROVA PENETROMETR. STATICA  
CAPAC. PORT. / CEDIM. FONDAZ.**

**CPT 4  
RZ-GP-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
Committente : Salumificio F.lli Pedroni s.r.l.  
Località : Arceto

data : 05/07/1990  
quota inizio : p.c.  
prof. falda = 9.30 m da quota inizio

\*\*\* FONDAZIONI SUPERFICIALI ISOLATE \*\*\* profondità MASSIMA prova CPT (da quota inizio) Hmax = 11.00 m

FONDAZIONE NASTRIFORME tipo : trave continua

larghezza fondazione B = 1.00 m	profondità piano fondazione (da quota inizio)	H = 1.50 m
lunghezza fondazione L = infinita	profondità banco comprimibile (da quota inizio)	Hc = 4.50 m
valutazioni :	PRESSIONE AMMISSIBILE ALLO SCHIACCIAMENTO	- CEDIMENTI DEL SOTTOSUOLO
	coefficiente di sicurezza F = 3.0	- c.riduz.rigid.strutt. n = 0.85
1 - valore minimo assoluto :	q.amm = 1.11 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 1.60 m)	- cedim.corr.a q.amm : 3.1 cm
2 - secondo valore minimo :	q.amm = 1.23 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 1.80 m)	- cedim.corr.a q.amm : 3.4 cm
3 - terzo valore minimo :	q.amm = 1.37 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 2.00 m)	- cedim.corr.a q.amm : 3.8 cm
	SCELTA PRESSIONE AMMISSIBILE DEL SOTTOSUOLO (INCREMENTO NETTO DI PRESSIONE)	- CEDIMENTO CORRISP. a q.amm :
	q.amm = 1.20 kg/cm <sup>2</sup>	- S = 3.3 cm

FONDAZIONE NASTRIFORME tipo : trave continua

larghezza fondazione B = 1.00 m	profondità piano fondazione (da quota inizio)	H = 1.50 m
lunghezza fondazione L = infinita	profondità banco comprimibile (da quota inizio)	Hc = 4.50 m
valutazioni :	PRESSIONE AMMISSIBILE ALLO SCHIACCIAMENTO	- CEDIMENTI DEL SOTTOSUOLO
	coefficiente di sicurezza F = 3.0	- c.riduz.rigid.strutt. n = 0.85
1 - valore minimo assoluto :	q.amm = 1.11 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 1.60 m)	- cedim.corr.a q.amm : 3.1 cm
2 - secondo valore minimo :	q.amm = 1.23 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 1.80 m)	- cedim.corr.a q.amm : 3.4 cm
3 - terzo valore minimo :	q.amm = 1.37 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 2.00 m)	- cedim.corr.a q.amm : 3.8 cm
	SCELTA PRESSIONE AMMISSIBILE DEL SOTTOSUOLO (INCREMENTO NETTO DI PRESSIONE)	- CEDIMENTO CORRISP. a q.amm :
	q.amm = 1.00 kg/cm <sup>2</sup>	- S = 2.8 cm

FONDAZIONE RETTANGOLARE tipo : plinto

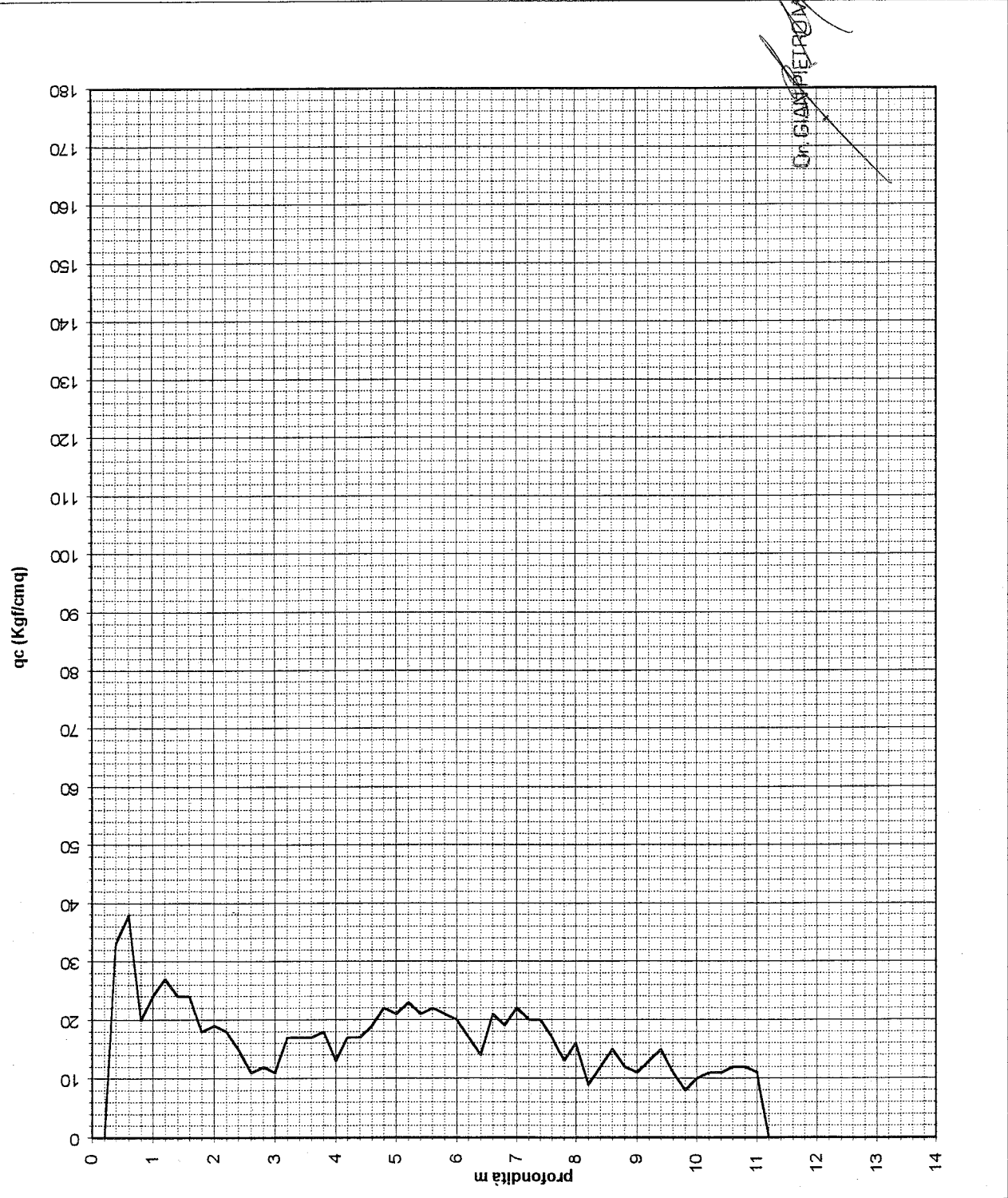
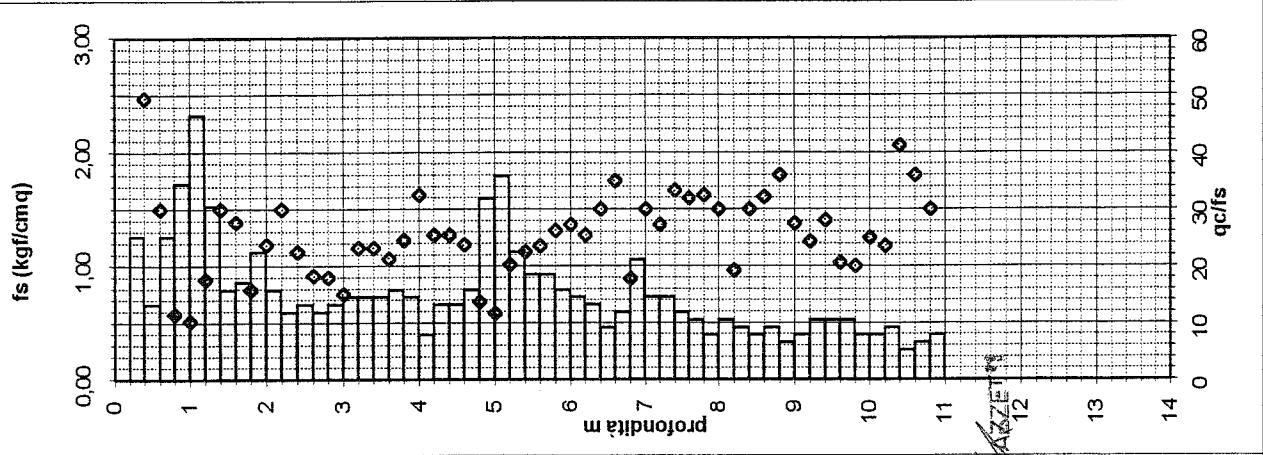
larghezza fondazione B = 1.80 m	profondità piano fondazione (da quota inizio)	H = 1.50 m
lunghezza fondazione L = 1.80 m	profondità banco comprimibile (da quota inizio)	Hc = 6.90 m
valutazioni :	PRESSIONE AMMISSIBILE ALLO SCHIACCIAMENTO	- CEDIMENTI DEL SOTTOSUOLO
	coefficiente di sicurezza F = 3.0	- c.riduz.rigid.strutt. n = 1.00
1 - valore minimo assoluto :	q.amm = 1.11 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 1.60 m)	- cedim.corr.a q.amm : 4.2 cm
2 - secondo valore minimo :	q.amm = 1.22 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 1.80 m)	- cedim.corr.a q.amm : 4.6 cm
3 - terzo valore minimo :	q.amm = 1.27 kg/cm <sup>2</sup> (v.strato prof. 2.00 m)	- cedim.corr.a q.amm : 4.8 cm
	SCELTA PRESSIONE AMMISSIBILE DEL SOTTOSUOLO (INCREMENTO NETTO DI PRESSIONE)	- CEDIMENTO CORRISP. a q.amm :
	q.amm = 1.00 kg/cm <sup>2</sup>	- S = 3.8 cm

CORRELAZIONI ADOTTATE :

modulo edometrico Mo = α Rp : Nat.TORBOSA (1) α = 1.5 \* Nat.COESIVA (2) α = 5.0 - 4.0 - 3.3 - 3.0  
Nat.GRANUL. (3) α = 3.0

R.amm = Rp / K = resist.ammiss.schiacciamento [ K = 12.0 (Rp ≤ 10 kg/cm<sup>2</sup>) - K = 18.0 (Rp ≥ 30 kg/cm<sup>2</sup>) ]

STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 4 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: ARCEIO
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: -6,1 m p.c.	DATA: 22/05/98



**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
**LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

CPT 3

2:010496-059

- committente : Costruzioni CO.GE.CO. S.r.l. - data : 08/02/2005  
- lavoro : Piano di Recupero P.R. 21 - quota inizio : Piano Campagna  
- località : Via per Reggio - Arceto di Scandiano (RE) - prof. falda : Falda non rilevata  
- note : Pareti foro crollate ad estrazione aste a -1.4 m - pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	65,0	---	130,0	0,67	195,0	6,20	15,0	26,0	30,0	1,53	20,0
0,40	45,0	50,0	90,0	2,07	44,0	6,40	17,0	28,5	34,0	1,80	19,0
0,60	12,5	28,0	25,0	1,20	21,0	6,60	14,5	28,0	29,0	1,73	17,0
0,80	9,0	18,0	18,0	0,93	19,0	6,80	17,0	30,0	34,0	1,73	20,0
1,00	6,5	13,5	13,0	0,87	15,0	7,00	15,5	28,5	31,0	1,80	17,0
1,20	6,5	13,0	13,0	2,27	6,0	7,20	14,5	28,0	29,0	1,67	17,0
1,40	5,0	22,0	10,0	1,07	9,0	7,40	14,5	27,0	29,0	1,67	17,0
1,60	11,0	19,0	22,0	1,40	16,0	7,60	12,5	25,0	25,0	1,47	17,0
1,80	8,0	18,5	16,0	1,00	16,0	7,80	13,0	24,0	26,0	1,40	19,0
2,00	9,5	17,0	19,0	1,07	18,0	8,00	13,5	24,0	27,0	1,27	21,0
2,20	10,0	18,0	20,0	1,00	20,0	8,20	12,5	22,0	25,0	1,07	23,0
2,40	11,5	19,0	23,0	1,07	22,0	8,40	12,0	20,0	24,0	1,20	20,0
2,60	10,5	18,5	21,0	1,07	20,0	8,60	9,5	18,5	19,0	1,00	19,0
2,80	8,5	16,5	17,0	0,93	18,0	8,80	9,5	17,0	19,0	0,80	24,0
3,00	9,0	16,0	18,0	1,13	16,0	9,00	8,0	14,0	16,0	1,07	15,0
3,20	8,5	17,0	17,0	1,07	16,0	9,20	9,5	17,5	19,0	1,00	19,0
3,40	7,5	15,5	15,0	1,13	13,0	9,40	11,0	18,5	22,0	0,47	47,0
3,60	10,5	19,0	21,0	1,00	21,0	9,60	11,5	15,0	23,0	0,87	27,0
3,80	9,5	17,0	19,0	1,33	14,0	9,80	7,5	14,0	15,0	0,60	25,0
4,00	10,0	20,0	20,0	1,33	15,0	10,00	8,5	13,0	17,0	0,40	42,0
4,20	12,0	22,0	24,0	1,27	19,0	10,20	12,0	15,0	24,0	0,47	51,0
4,40	8,5	18,0	17,0	1,20	14,0	10,40	12,0	15,5	24,0	0,53	45,0
4,60	8,5	17,5	17,0	0,93	18,0	10,60	8,5	12,5	17,0	0,40	42,0
4,80	4,5	11,5	9,0	0,87	10,0	10,80	6,0	9,0	12,0	0,47	26,0
5,00	5,0	11,5	10,0	0,80	12,0	11,00	9,5	13,0	19,0	0,73	26,0
5,20	8,0	14,0	16,0	0,87	18,0	11,20	9,0	14,5	18,0	0,40	45,0
5,40	8,5	15,0	17,0	1,00	17,0	11,40	8,0	11,0	16,0	0,40	40,0
5,60	8,5	16,0	17,0	0,80	21,0	11,60	7,5	10,5	15,0	0,47	32,0
5,80	10,5	16,5	21,0	1,07	20,0	11,80	7,5	11,0	15,0	0,47	32,0
6,00	12,0	20,0	24,0	1,47	16,0	12,00	7,0	10,5	14,0	----	----

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\varnothing = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

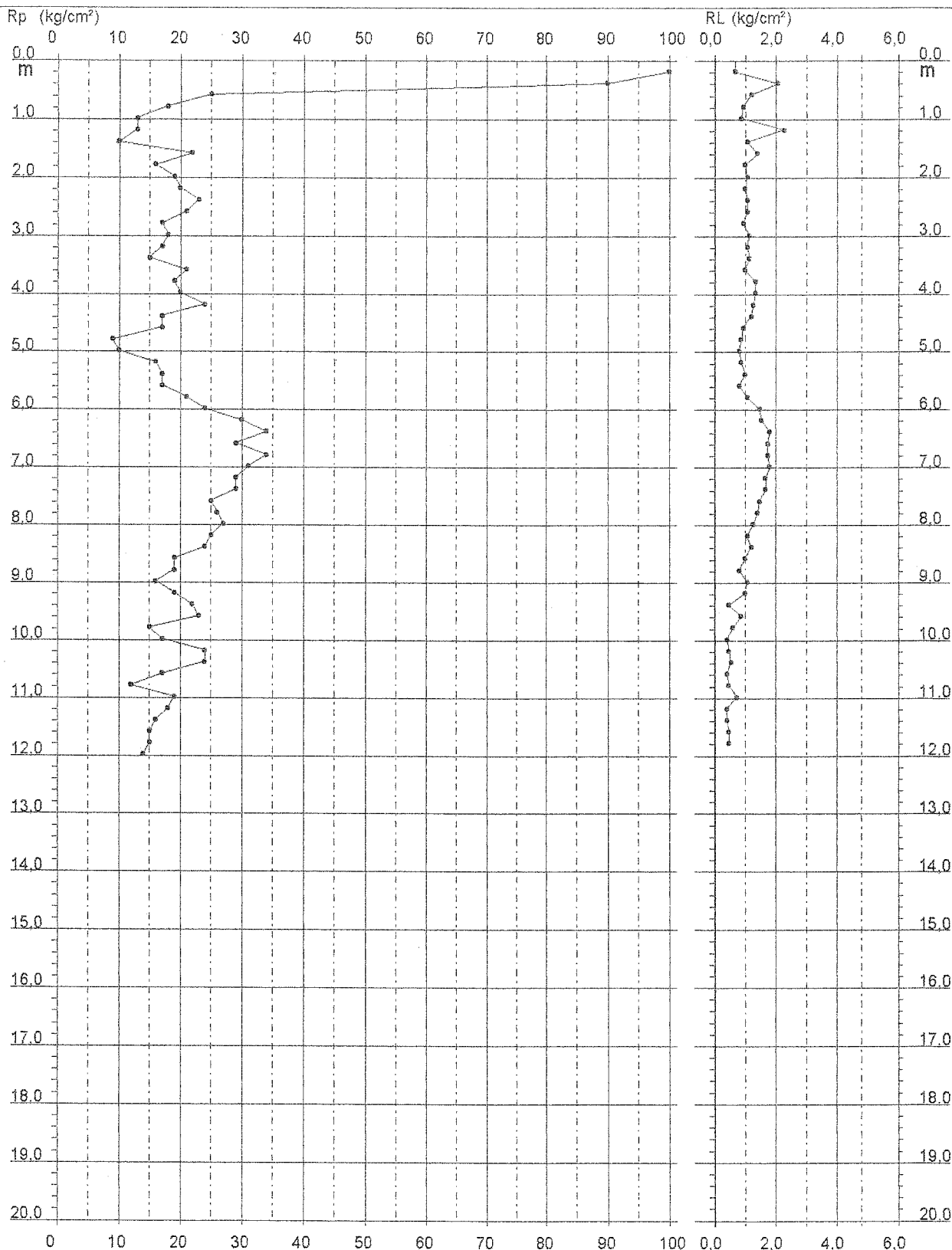
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

CPT 3

2.010496-059

- committente : Costruzioni CO.GE.CO. S.r.l.  
- lavoro : Piano di Recupero P.R. 21  
- località : Via per Reggio - Arceto di Scandiano (RE)  
- note : Pareti foro crollate ad estrazione aste a -1.4 m

- data : 08/02/2005  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert. : 1 : 100





3

PENETROMETRIA N°

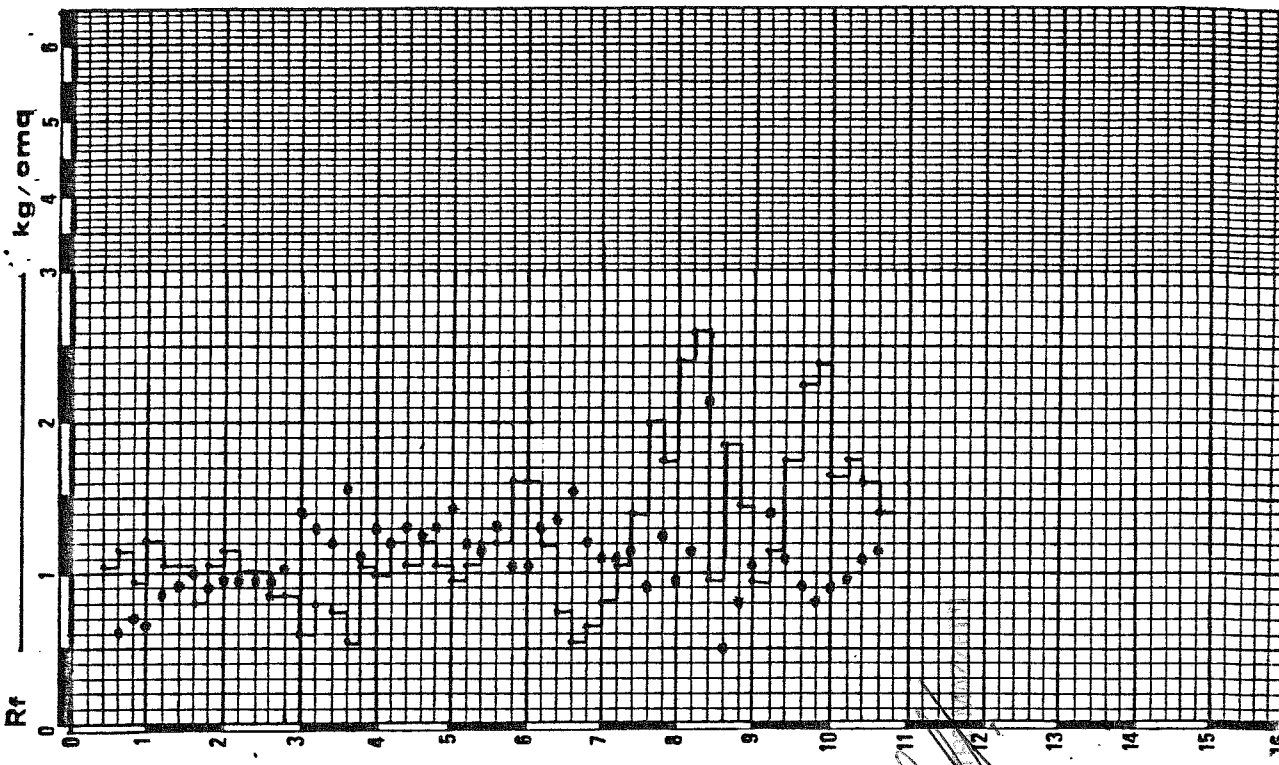
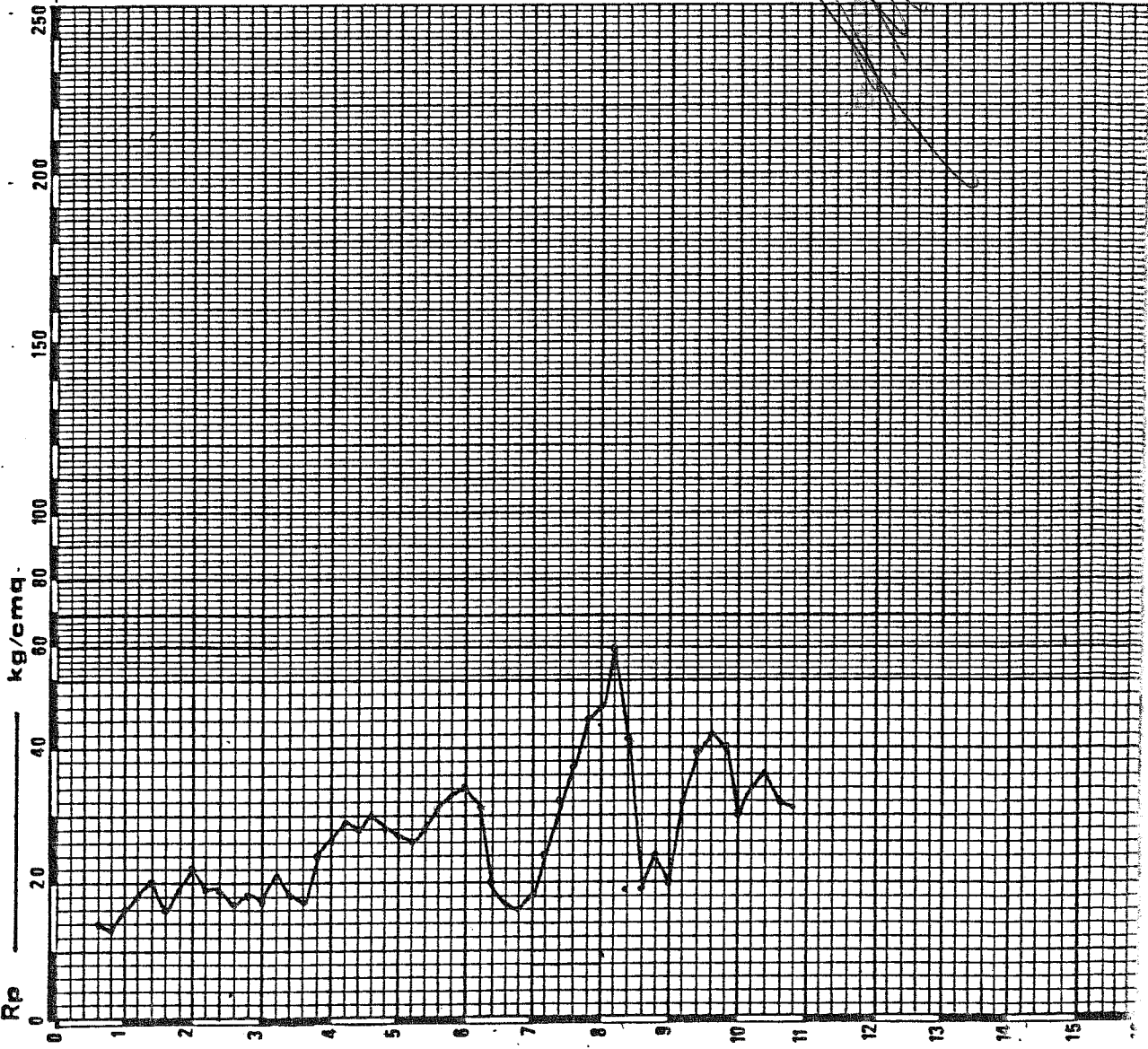
studio geologico  
**CENTROGEO**  
 Correggio - via glotto, 13 - T.0522/641001

sezione geotecnica  
 4 TRICHES - CAVAZZUTI

attrezzo PEN STATICO 15 TON  
 quota PIANO CAMPAGNA

località ARCETO R.E.  
 rif. cartografico

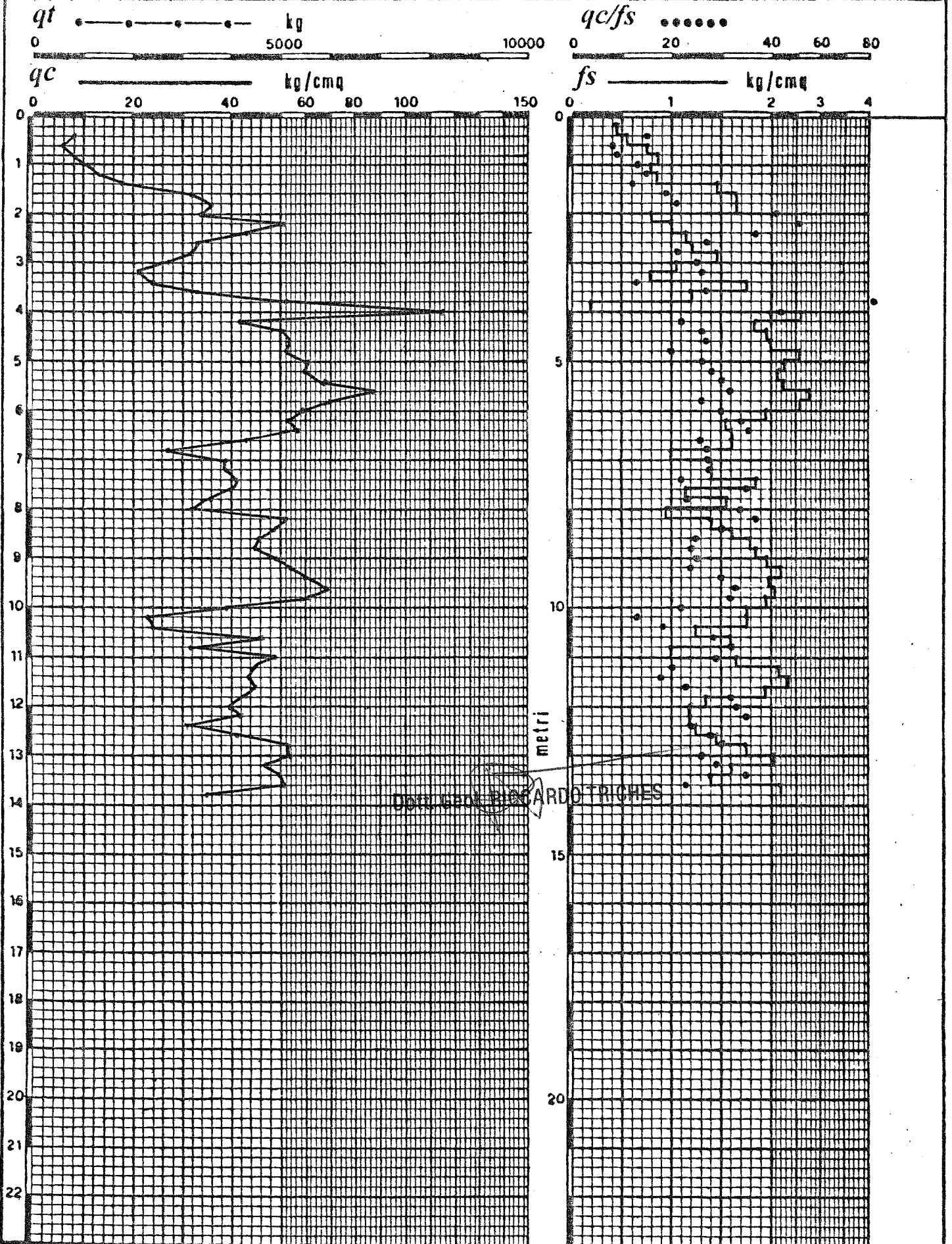
committente  
 CENTRO COOP. DI PROG.  
 data 17/10/89





<b>TECNOGEO</b> Studio Geologico via Malta, 2 - 41014 Carpi (MO) tel: 059-693491/642606	<b>PENETROMETRIA N. 4</b>	SEZIONE GEOTECNICA
	QUOTA INIZIALE PIANO CAMPAGNA ATTREZZO PEN. STATCO 15 TON TM 16	DR. CAVAZZUTI DR. ZINI

Committente STUDIO ERRECI	Localita BOSCO DI SCANDIANO (RE)	Data 29/12/94
------------------------------	-------------------------------------	------------------



**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
**LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

CPT 3

2:010496-059

- committente : Casotti Mafalda, Casoli Laura e altri  
- lavoro : Piano Particolareggiato d'Attuazione P.P. 22  
- località : Bosco di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 18/07/2003  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	10,0	---	20,0	0,07	300,0	4,00	25,5	37,0	51,0	2,67	19,0
0,40	3,5	4,0	7,0	0,33	21,0	4,20	40,0	60,0	80,0	4,00	20,0
0,60	7,5	10,0	15,0	0,07	225,0	4,40	40,0	70,0	80,0	3,60	22,0
0,80	9,0	9,5	18,0	0,07	270,0	4,60	30,0	57,0	60,0	2,93	20,0
1,00	11,0	11,5	22,0	0,47	47,0	4,80	34,0	56,0	68,0	2,80	24,0
1,20	11,5	15,0	23,0	1,60	14,0	5,00	34,0	55,0	68,0	3,33	20,0
1,40	9,0	21,0	18,0	1,53	12,0	5,20	45,0	70,0	90,0	3,60	25,0
1,60	11,5	23,0	23,0	2,27	10,0	5,40	33,0	60,0	66,0	2,13	31,0
1,80	11,0	28,0	22,0	2,00	11,0	5,60	40,0	56,0	80,0	2,00	40,0
2,00	15,0	30,0	30,0	2,47	12,0	5,80	41,0	56,0	82,0	2,47	33,0
2,20	12,5	31,0	25,0	1,73	14,0	6,00	29,5	48,0	59,0	3,73	16,0
2,40	10,0	23,0	20,0	1,80	11,0	6,20	27,0	55,0	54,0	2,87	19,0
2,60	10,0	23,5	20,0	1,60	12,0	6,40	28,5	50,0	57,0	2,93	19,0
2,80	17,0	29,0	34,0	1,60	21,0	6,60	30,0	52,0	60,0	1,80	33,0
3,00	17,0	29,0	34,0	2,40	14,0	6,80	31,5	45,0	63,0	1,73	36,0
3,20	24,0	42,0	48,0	2,67	18,0	7,00	29,0	42,0	58,0	0,67	87,0
3,40	25,0	45,0	50,0	1,33	37,0	7,20	170,0	175,0	340,0	---	---
3,60	35,0	45,0	70,0	1,87	37,0	7,40	230,0	0,0	460,0	---	---
3,80	22,0	36,0	44,0	1,53	29,0						

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\varnothing = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

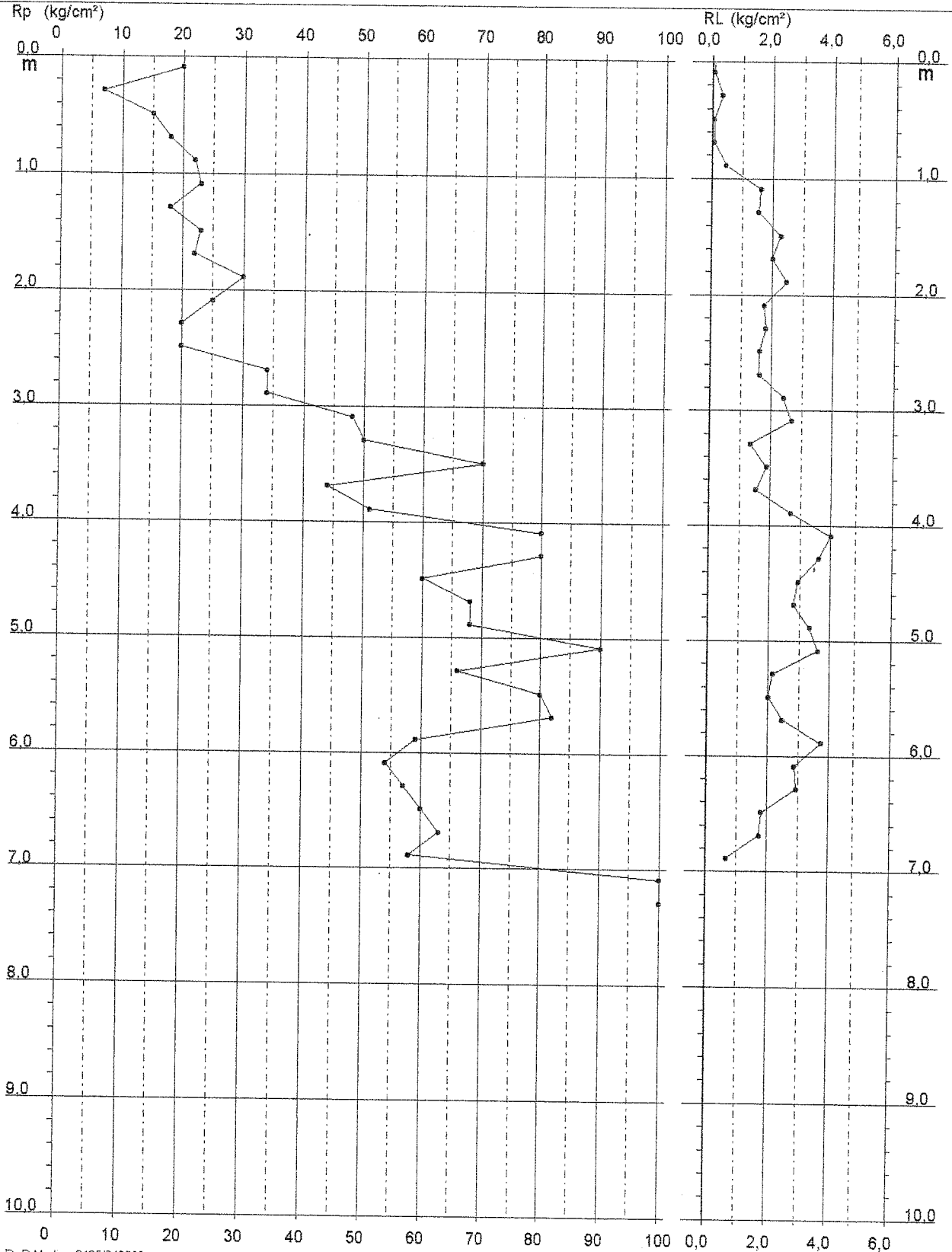
**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
 DIAGRAMMA DI RESISTENZA**

**CPT 3**

02:010496-059

- committente : Casotti Mafalda, Casoli Laura e altri  
 - lavoro : Piano Particolareggiato d'Attuazione P.P. 22  
 - localit  : Bosco di Scandiano (RE)

- data : 18/07/2003  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - scala vert.: 1 : 50





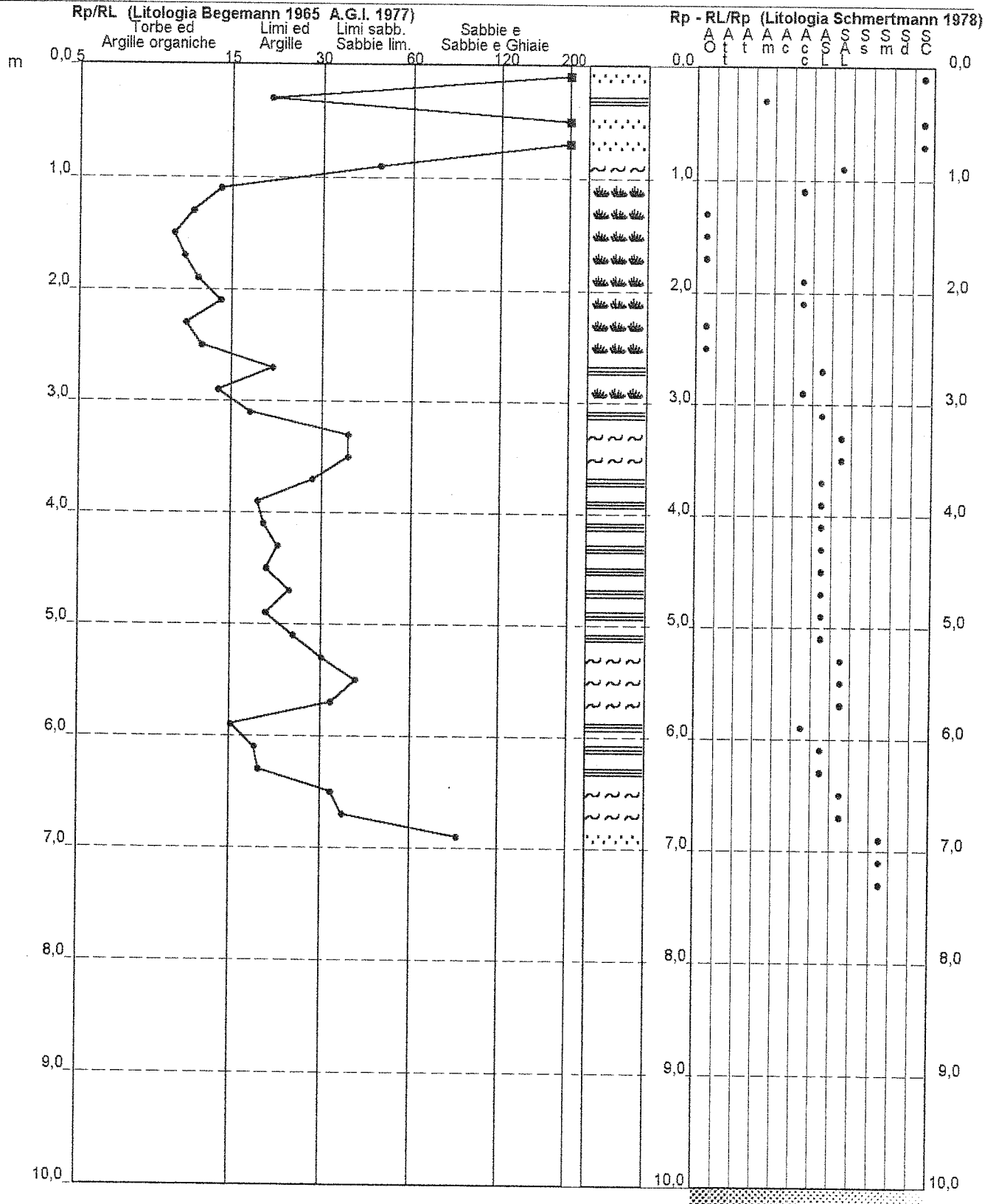
**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
 VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

**CPT 3**

2:010496-059

- committente : Casotti Mafalda, Casoli Laura e altri  
 - lavoro : Piano Particolareggiato d'Attuazione P.P. 22  
 - localit  : Bosco di Scandiano (RE)  
 - note :

- data : 18/07/2003  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - scala vert.: 1 : 50



**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
**LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

CPT 5

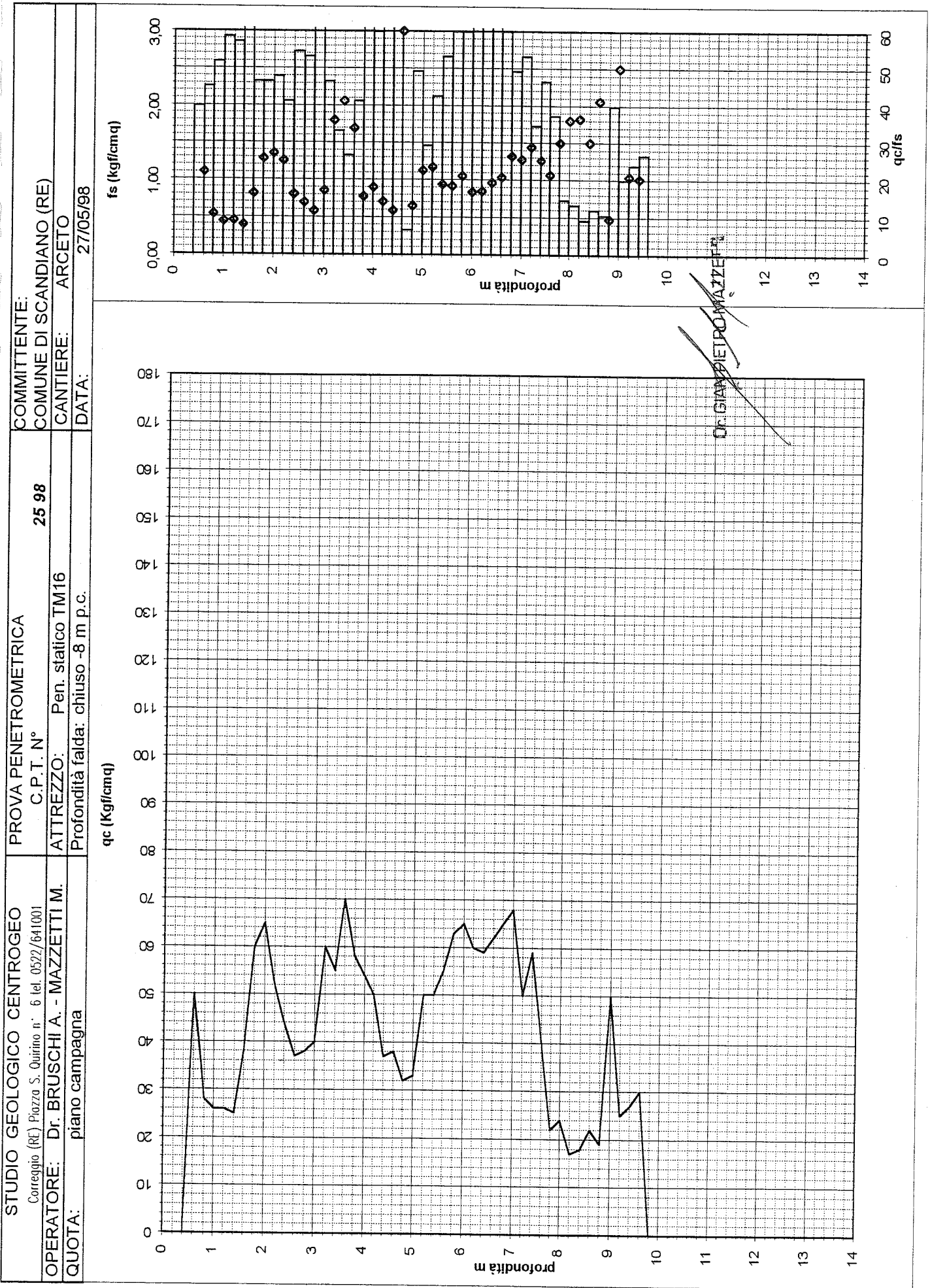
2.010496-059

- committente : Torelli Daniele - Torelli Luciana - Zanardi Lidia  
- lavoro : Piano Particolareggiato di Iniziativa Privata-P.P.23  
- località : Bosco di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 03/10/2000  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	----	----	---	-----	----	5,20	100,0	180,0	200,0	11,20	18,0
0,40	55,0	----	110,0	2,27	49,0	5,40	26,0	110,0	52,0	2,33	22,0
0,60	44,0	61,0	88,0	3,33	26,0	5,60	27,5	45,0	55,0	2,67	21,0
0,80	30,0	55,0	60,0	4,40	14,0	5,80	25,0	45,0	50,0	2,33	21,0
1,00	27,0	60,0	54,0	5,73	9,0	6,00	25,5	43,0	51,0	3,00	17,0
1,20	27,0	70,0	54,0	5,80	9,0	6,20	22,5	45,0	45,0	1,33	34,0
1,40	9,5	53,0	19,0	1,60	12,0	6,40	40,0	50,0	80,0	2,87	28,0
1,60	11,0	23,0	22,0	1,73	13,0	6,60	28,5	50,0	57,0	2,67	21,0
1,80	12,5	25,5	25,0	2,07	12,0	6,80	24,0	44,0	48,0	1,60	30,0
2,00	12,0	27,5	24,0	2,47	10,0	7,00	23,0	35,0	46,0	2,80	16,0
2,20	14,5	33,0	29,0	4,40	7,0	7,20	24,0	45,0	48,0	1,87	26,0
2,40	22,0	55,0	44,0	4,67	9,0	7,40	20,0	34,0	40,0	2,20	18,0
2,60	25,0	60,0	50,0	3,73	13,0	7,60	17,5	34,0	35,0	1,93	18,0
2,80	17,0	45,0	34,0	4,47	8,0	7,80	17,0	31,5	34,0	5,33	6,0
3,00	21,5	55,0	43,0	5,00	9,0	8,00	130,0	170,0	260,0	6,00	43,0
3,20	22,5	60,0	45,0	5,00	9,0	8,20	45,0	90,0	90,0	4,93	18,0
3,40	27,5	65,0	55,0	4,27	13,0	8,40	28,0	65,0	56,0	3,33	17,0
3,60	21,0	53,0	42,0	2,20	19,0	8,60	25,0	50,0	50,0	1,53	33,0
3,80	16,5	33,0	33,0	2,00	16,0	8,80	22,5	34,0	45,0	1,60	28,0
4,00	20,0	35,0	40,0	2,67	15,0	9,00	23,0	35,0	46,0	4,20	11,0
4,20	25,0	45,0	50,0	3,80	13,0	9,20	28,5	60,0	57,0	4,87	12,0
4,40	14,5	43,0	29,0	3,07	9,0	9,40	28,5	65,0	57,0	4,73	12,0
4,60	10,0	33,0	20,0	2,47	8,0	9,60	29,5	65,0	59,0	4,40	13,0
4,80	13,5	32,0	27,0	2,67	10,0	9,80	32,0	65,0	64,0	4,47	14,0
5,00	180,0	200,0	360,0	10,67	34,0	10,00	26,5	60,0	53,0	----	----

- PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t - (con anello allargatore) -  
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s  
- punta meccanica tipo Begemann  $\phi = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)  
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)



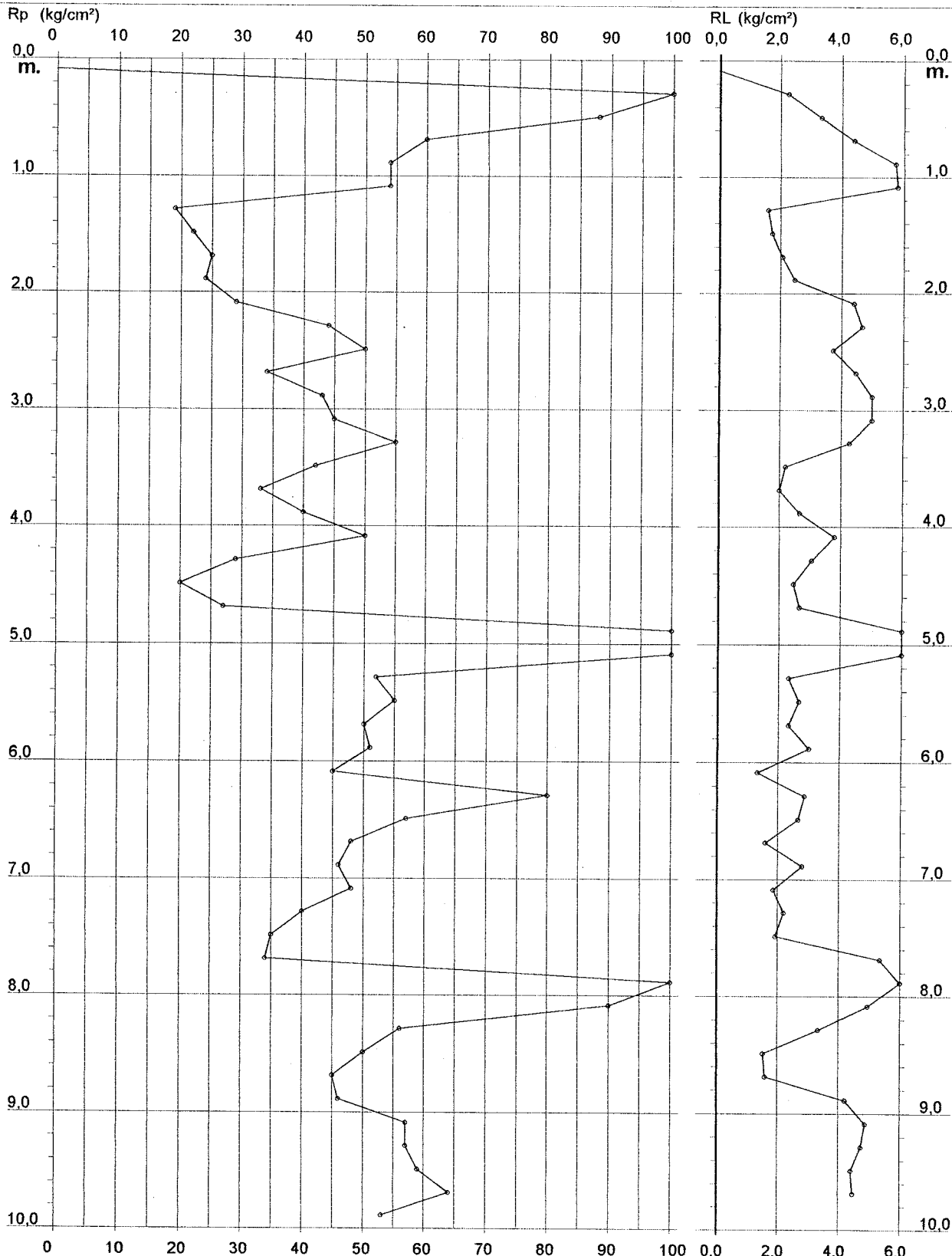
**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
 DIAGRAMMA DI RESISTENZA**

**CPT 5**

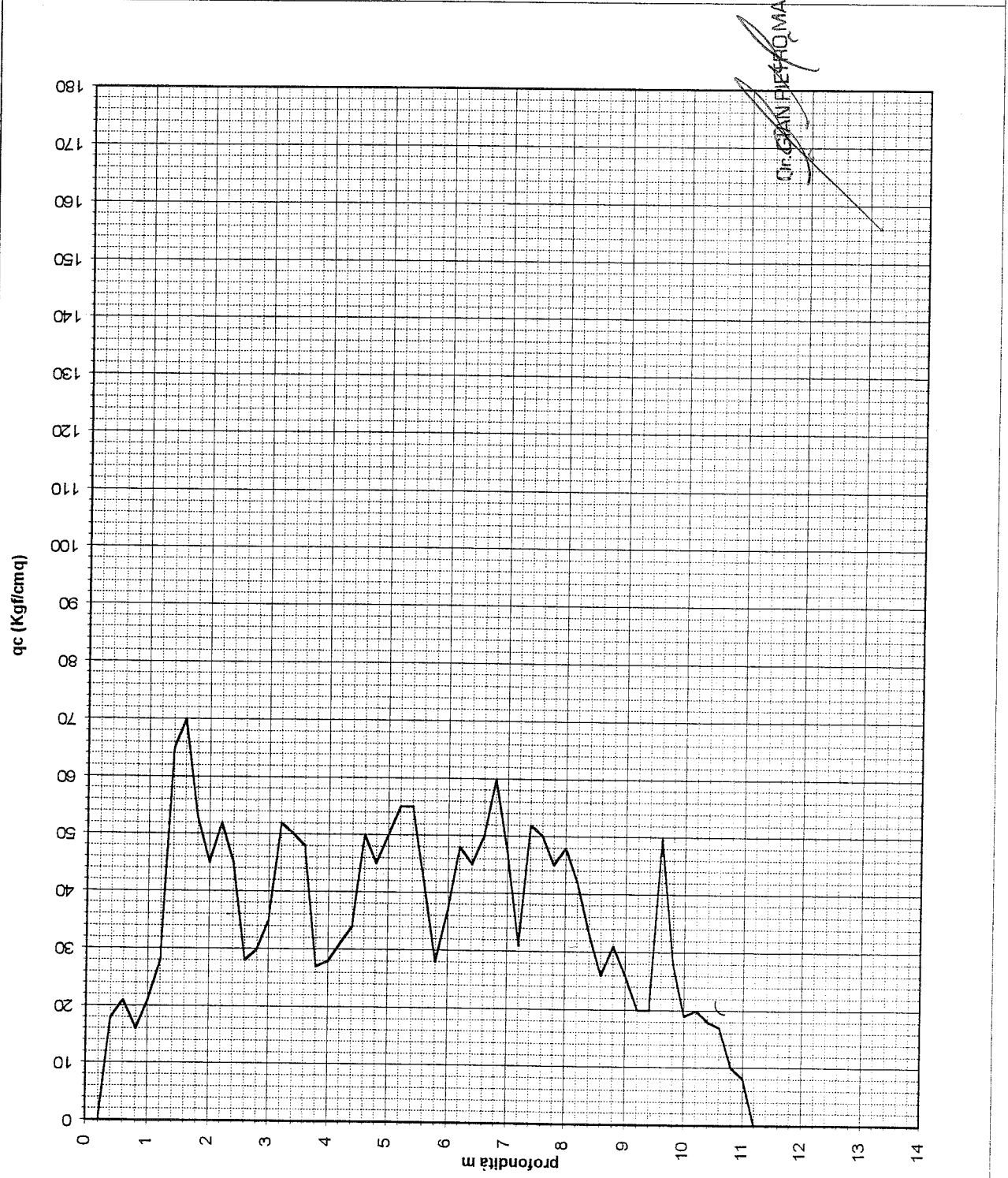
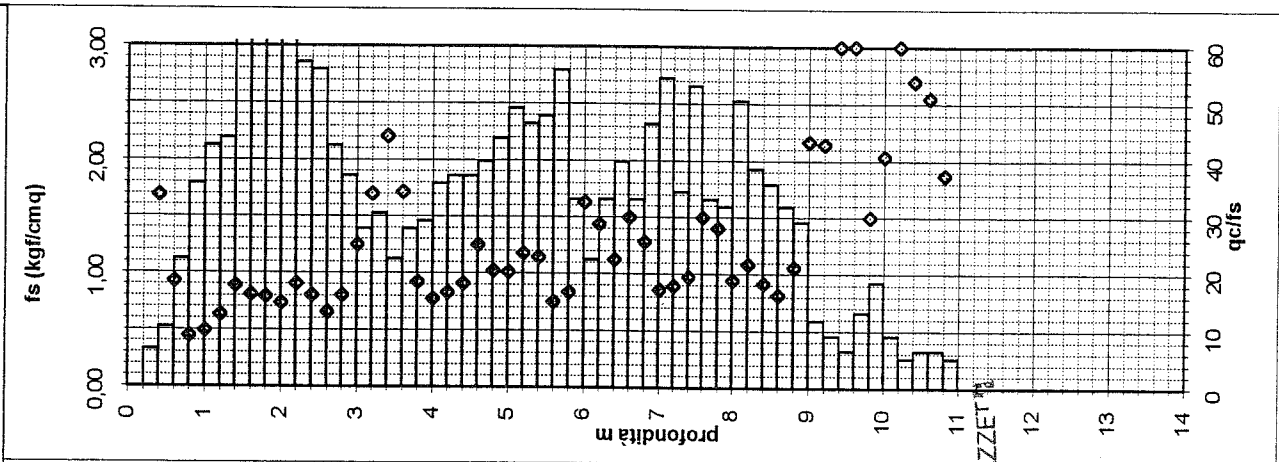
2.010496-059

- committente : Torelli Daniele - Torelli Luciana - Zanardi Lidia  
 - lavoro : Piano Particolareggiato di Iniziativa Privata-P.P.23  
 - località : Bosco di Scandiano (RE)

- data : 03/10/2000  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - scala vert.: 1 : 50



STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 6 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M. piano campagna	ATTREZZO: Pen. statico TM16 Profondità falda: > 11 m p.c.	CANTIERE: ARCEO
QUOTA:		DATA: 22/05/98





**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
**LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

**CPT 2**

2:010496-059

- committente :	Ditta "WALTER LUSETTI" di Lusetti Giuliano	- data :	24/11/2004
- lavoro :	Richiesta di variante al P.R.G.	- quota inizio :	Piano Campagna
- località :	Via per Casalgrande, 6 - Arceto di Scandiano (RE)	- prof. falda :	6,00 m da quota inizio
- note :		- pagina :	1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	5,0	---	10,0	0,07	150,0	5,20	6,5	12,0	13,0	1,33	10,0
0,40	6,5	7,0	13,0	0,73	18,0	5,40	60,0	70,0	120,0	0,27	450,0
0,60	7,5	13,0	15,0	0,93	16,0	5,60	73,0	75,0	146,0	1,33	109,0
0,80	7,0	14,0	14,0	0,80	17,0	5,80	40,0	50,0	80,0	0,67	120,0
1,00	9,5	15,5	19,0	1,33	14,0	6,00	75,0	80,0	150,0	2,00	75,0
1,20	9,5	19,5	19,0	1,40	14,0	6,20	70,0	85,0	140,0	2,00	70,0
1,40	13,5	24,0	27,0	1,73	16,0	6,40	65,0	80,0	130,0	2,67	49,0
1,60	17,0	30,0	34,0	1,60	21,0	6,60	100,0	120,0	200,0	3,33	60,0
1,80	20,0	32,0	40,0	1,93	21,0	6,80	70,0	95,0	140,0	0,67	210,0
2,00	18,0	32,5	36,0	2,93	12,0	7,00	30,0	35,0	60,0	1,33	45,0
2,20	23,0	45,0	46,0	3,13	15,0	7,20	140,0	150,0	280,0	5,33	52,0
2,40	21,5	45,0	43,0	2,20	20,0	7,40	55,0	95,0	110,0	1,33	82,0
2,60	16,5	33,0	33,0	2,07	16,0	7,60	90,0	100,0	180,0	0,67	270,0
2,80	13,5	29,0	27,0	1,33	20,0	7,80	135,0	140,0	270,0	2,67	101,0
3,00	14,0	24,0	28,0	1,33	21,0	8,00	50,0	70,0	100,0	0,67	150,0
3,20	10,0	20,0	20,0	1,07	19,0	8,20	125,0	130,0	250,0	0,67	375,0
3,40	9,5	17,5	19,0	1,07	18,0	8,40	120,0	125,0	240,0	0,67	360,0
3,60	9,0	17,0	18,0	1,27	14,0	8,60	125,0	130,0	250,0	0,67	375,0
3,80	8,5	18,0	17,0	1,07	16,0	8,80	95,0	100,0	190,0	1,33	142,0
4,00	6,0	14,0	12,0	1,07	11,0	9,00	55,0	65,0	110,0	2,00	55,0
4,20	6,0	14,0	12,0	0,60	20,0	9,20	55,0	70,0	110,0	1,33	82,0
4,40	8,5	13,0	17,0	0,87	20,0	9,40	70,0	80,0	140,0	1,33	105,0
4,60	5,5	12,0	11,0	0,67	16,0	9,60	55,0	65,0	110,0	1,33	82,0
4,80	5,5	10,5	11,0	0,53	21,0	9,80	70,0	80,0	140,0	1,33	105,0
5,00	6,0	10,0	12,0	0,73	16,0	10,00	90,0	100,0	180,0	---	---

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann ø = 35,7 mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

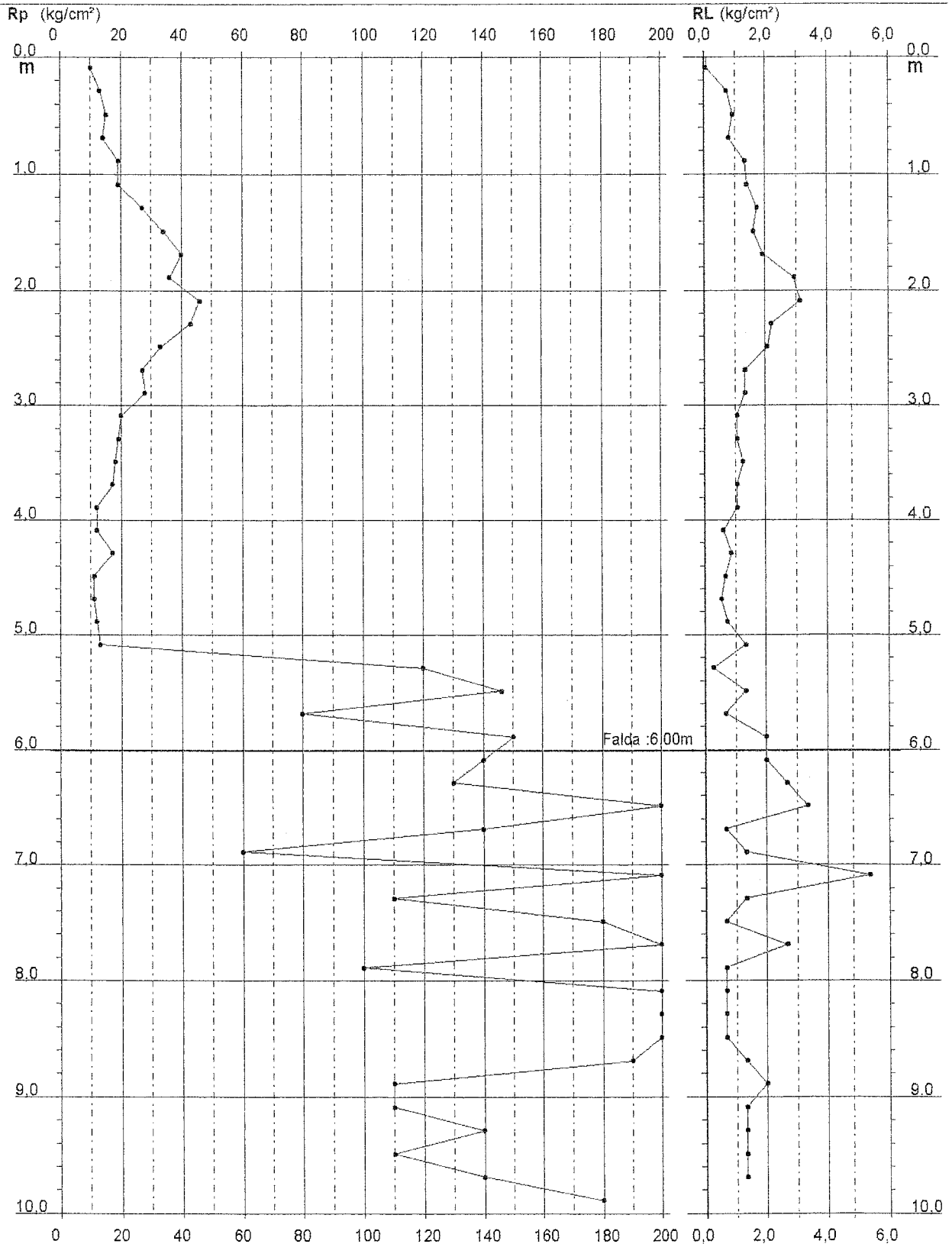
**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
 DIAGRAMMA DI RESISTENZA**

**CPT 2**

2:010496-059

- committente : Ditta "WALTER LUSETTI" di Lusetti Giuliano  
 - lavoro : Richiesta di variante al P.R.G.  
 - località : Via per Casalgrande, 6 - Arceto di Scandiano (RE)

- data : 24/11/2004  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : 6,00 m da quota inizio  
 - scala vert.: 1 : 50



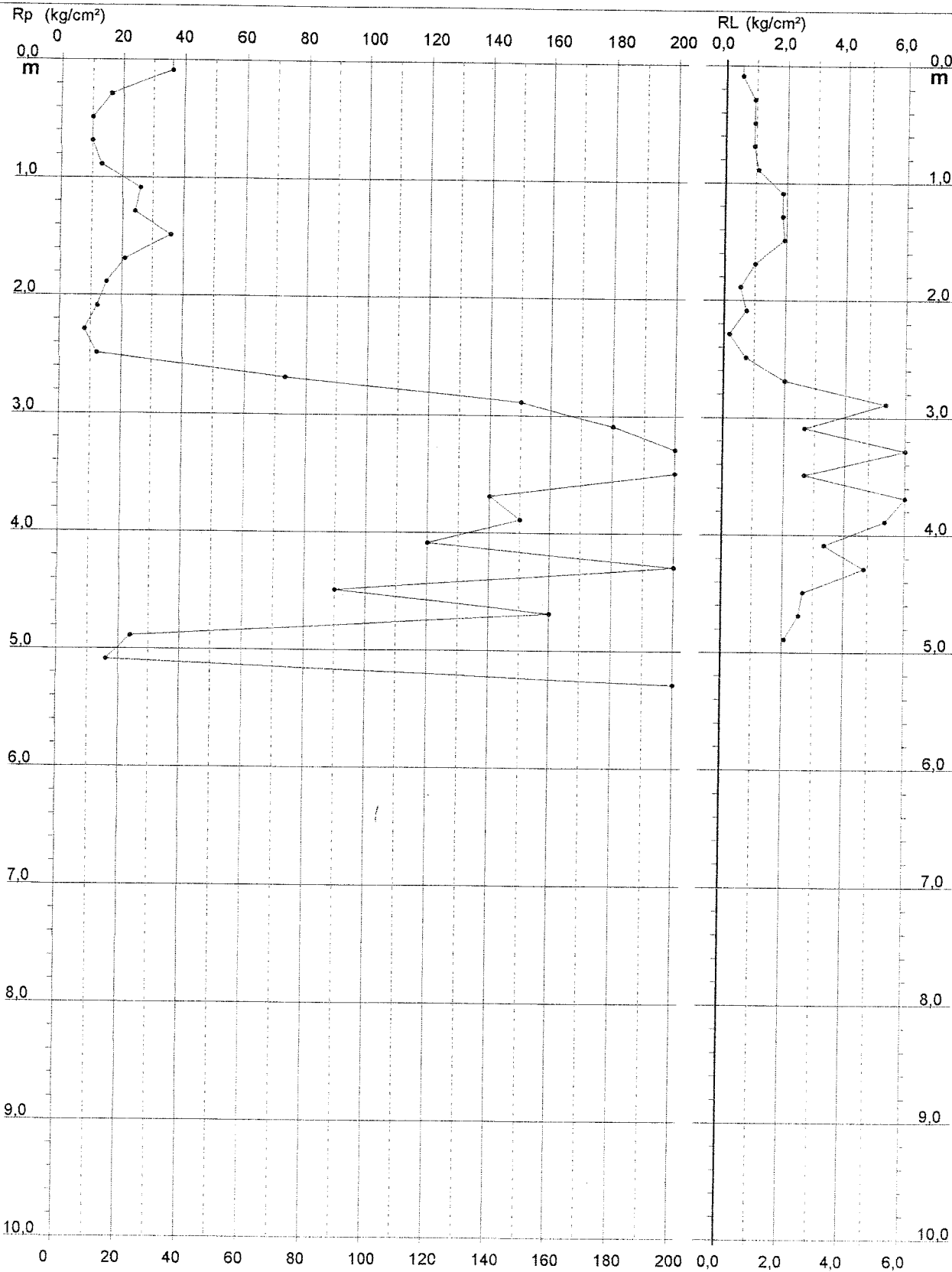
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

CPT 2

2.010496-059

- committente : Guidetti Giovanni e Pasini Ombretta  
- lavoro : Piano particolareggiato di recupero - P.R. 1  
- località : Via Chiozzino - Chiozza di Scandiano (RE)

- data : 30/05/2002  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 50

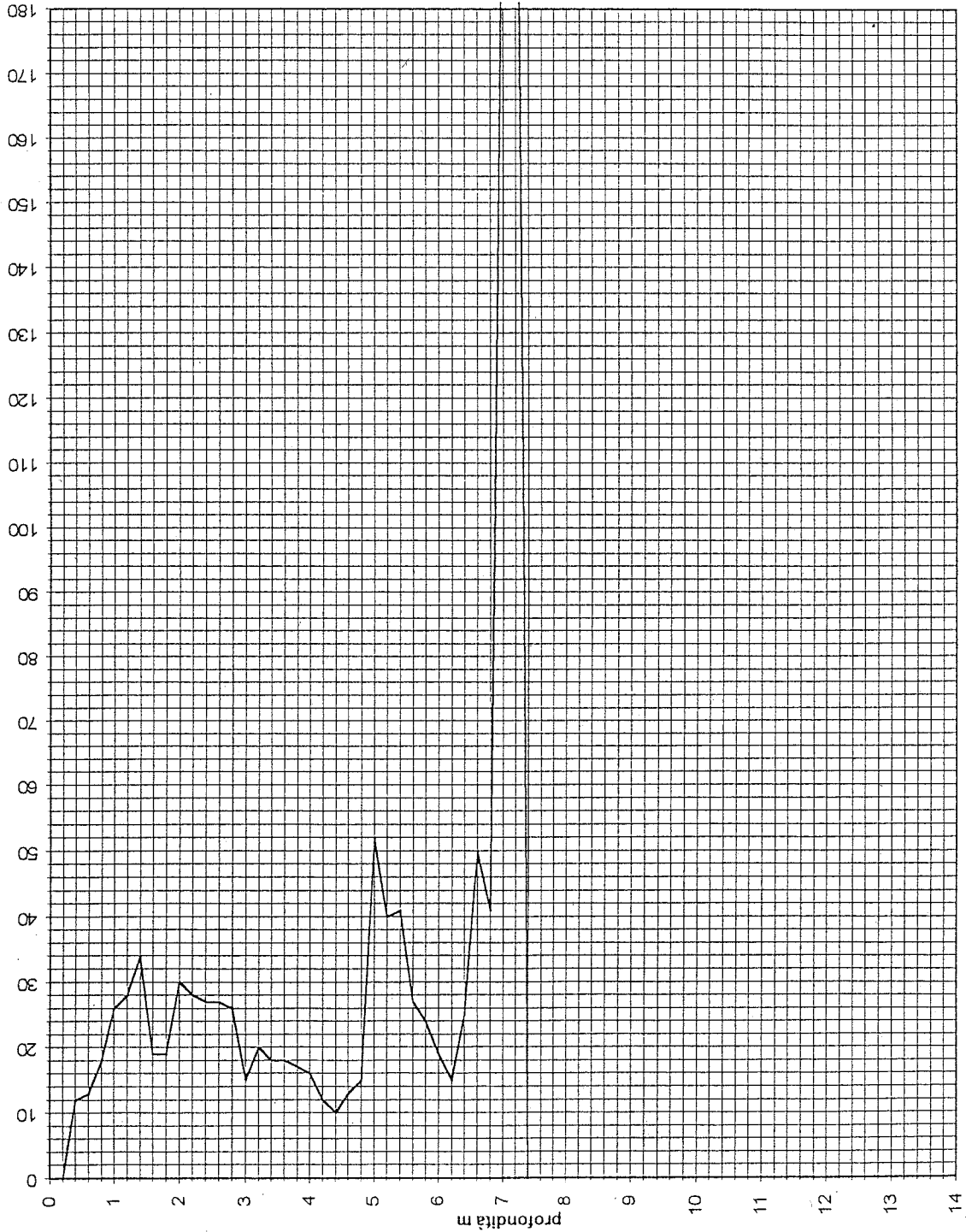


STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO  
 Correggio (RE) Piazza S. Quirino, n. 6 tel. 0522/641001  
 OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI  
 QUOTA: piano campagna

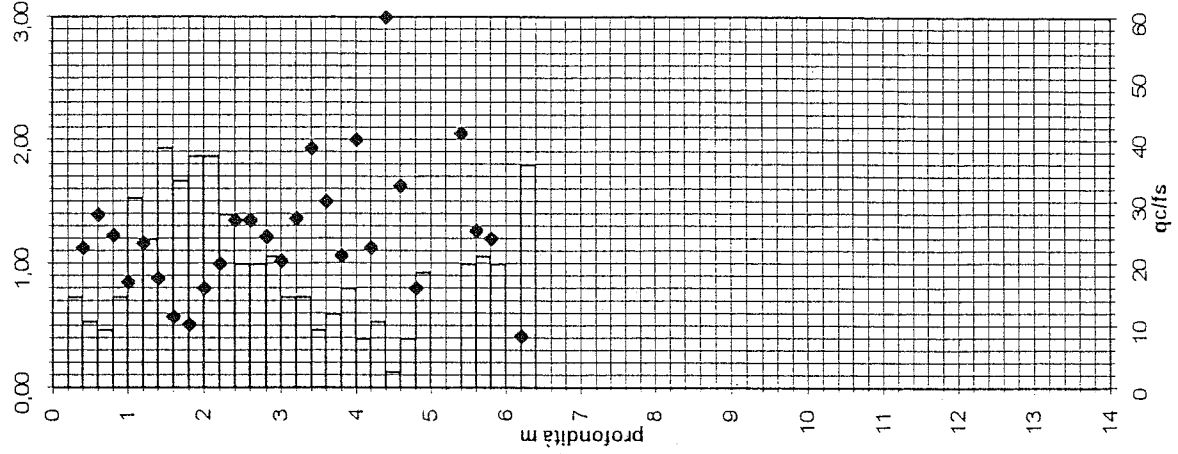
PROVA PENETROMETRICA  
 C.P.T. N° 24  
 ATTEZZO: Pen. statico TM16  
 Profondità falda: > 6,0 m PC

COMMITTENTE:  
 AMM.COM. DI SCANDIANO  
 CANTIERE: Scandiano (RE)  
 DATA: 25/10/96

qc (kgf/cm<sup>2</sup>)



fs (kgf/cm<sup>2</sup>)





STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO  
 Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001

OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI

QUOTA: piano campagna

PROVA PENETROMETRICA  
 C.P.T. N° 18

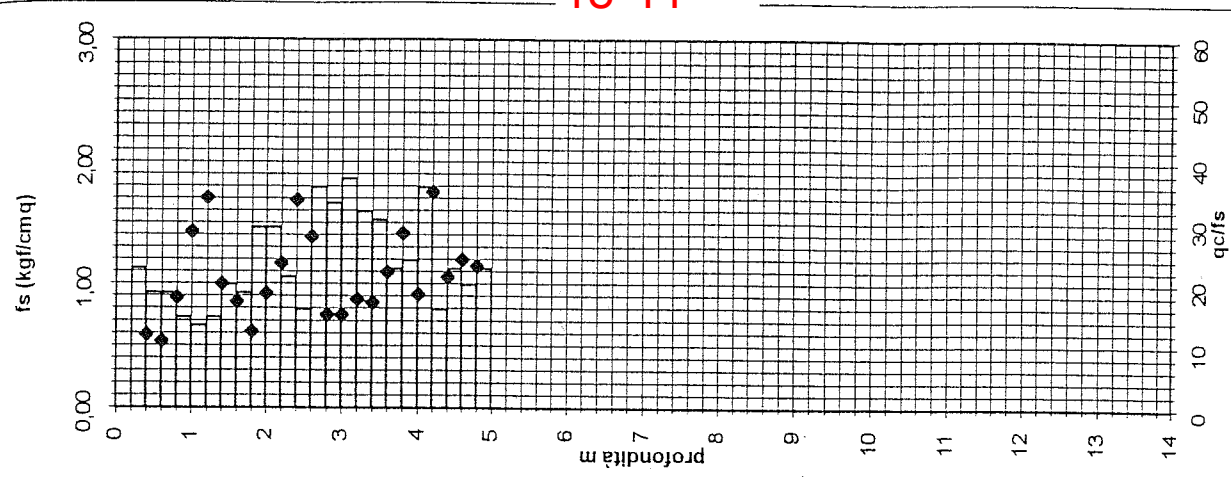
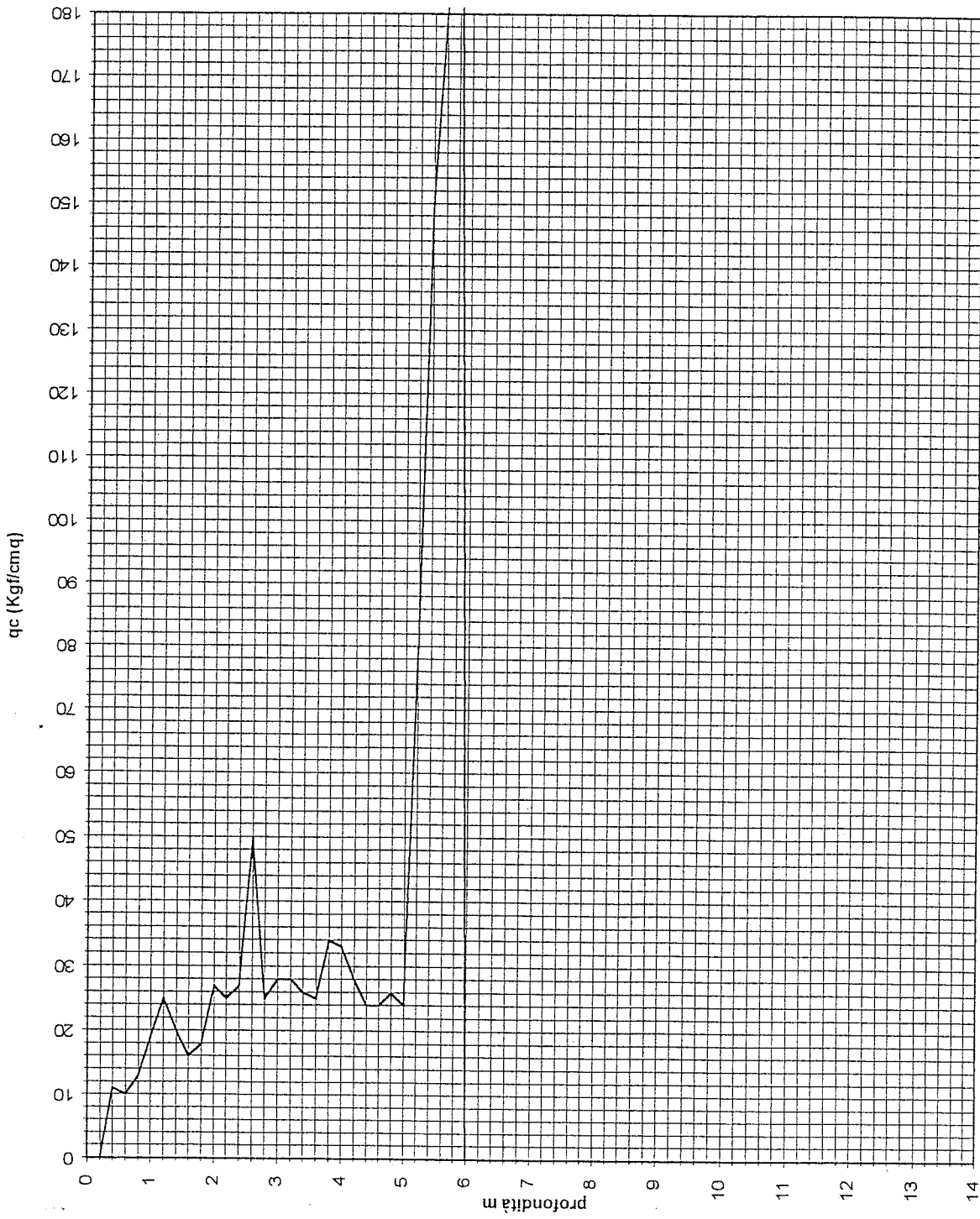
COMMITTENTE:  
 AMM.COM. DI SCANDIANO

CANTIERE: Scandiano (RE)

DATA: 25/10/96

ATTREZZO: Pen. statico TM16

Profondità falda: > 1,87 m PC



**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
**LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

CPT 6

2:010498-059

- committente : Marzi - Ceramica Magica - Cattani - Ruozzi  
- lavoro : P.P.I.P. "P.P.33"  
- località : Chiozza di Scandiano (RE)  
- note :

- data :  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : 4,20 m da quota inizio  
- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	3,5	---	7,0	0,13	52,0	5,20	23,0	28,0	46,0	0,53	86,0
0,40	4,0	5,0	8,0	0,07	120,0	5,40	32,0	36,0	64,0	1,33	48,0
0,60	10,5	11,0	21,0	0,47	45,0	5,60	50,0	60,0	100,0	0,67	150,0
0,80	8,0	11,5	16,0	0,93	17,0	5,80	40,0	45,0	80,0	2,00	40,0
1,00	6,0	13,0	12,0	1,00	12,0	6,00	40,0	55,0	80,0	1,33	60,0
1,20	5,5	13,0	11,0	0,20	55,0	6,20	60,0	70,0	120,0	2,67	45,0
1,40	16,5	18,0	33,0	1,93	17,0	6,40	100,0	120,0	200,0	0,67	300,0
1,60	10,5	25,0	21,0	1,93	11,0	6,60	105,0	110,0	210,0	1,60	131,0
1,80	15,5	30,0	31,0	1,40	22,0	6,80	23,0	35,0	46,0	2,07	22,0
2,00	14,5	25,0	29,0	0,40	72,0	7,00	15,5	31,0	31,0	0,73	42,0
2,20	27,0	30,0	54,0	1,33	40,0	7,20	19,5	25,0	39,0	0,67	58,0
2,40	14,0	24,0	28,0	1,27	22,0	7,40	32,0	37,0	64,0	1,13	56,0
2,60	13,5	23,0	27,0	0,80	34,0	7,60	25,5	34,0	51,0	1,07	48,0
2,80	18,0	24,0	36,0	0,60	60,0	7,80	27,0	35,0	54,0	1,40	39,0
3,00	12,5	17,0	25,0	0,60	42,0	8,00	26,5	37,0	53,0	2,67	20,0
3,20	13,5	18,0	27,0	0,73	37,0	8,20	45,0	65,0	90,0	3,33	27,0
3,40	10,5	16,0	21,0	0,40	52,0	8,40	45,0	70,0	90,0	2,67	34,0
3,60	35,0	38,0	70,0	0,13	525,0	8,60	40,0	60,0	80,0	4,27	19,0
3,80	35,0	36,0	70,0	0,80	87,0	8,80	33,0	65,0	66,0	3,87	17,0
4,00	27,5	33,5	55,0	0,67	82,0	9,00	33,0	62,0	66,0	2,67	25,0
4,20	40,0	45,0	80,0	2,80	29,0	9,20	50,0	70,0	100,0	5,33	19,0
4,40	29,0	50,0	58,0	0,67	87,0	9,40	40,0	80,0	80,0	4,00	20,0
4,60	180,0	185,0	360,0	4,00	90,0	9,60	40,0	70,0	80,0	4,73	17,0
4,80	40,0	70,0	80,0	5,33	15,0	9,80	34,5	70,0	69,0	3,33	21,0
5,00	30,0	70,0	60,0	0,67	90,0	10,00	40,0	65,0	80,0	----	----

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\varnothing = 35,7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

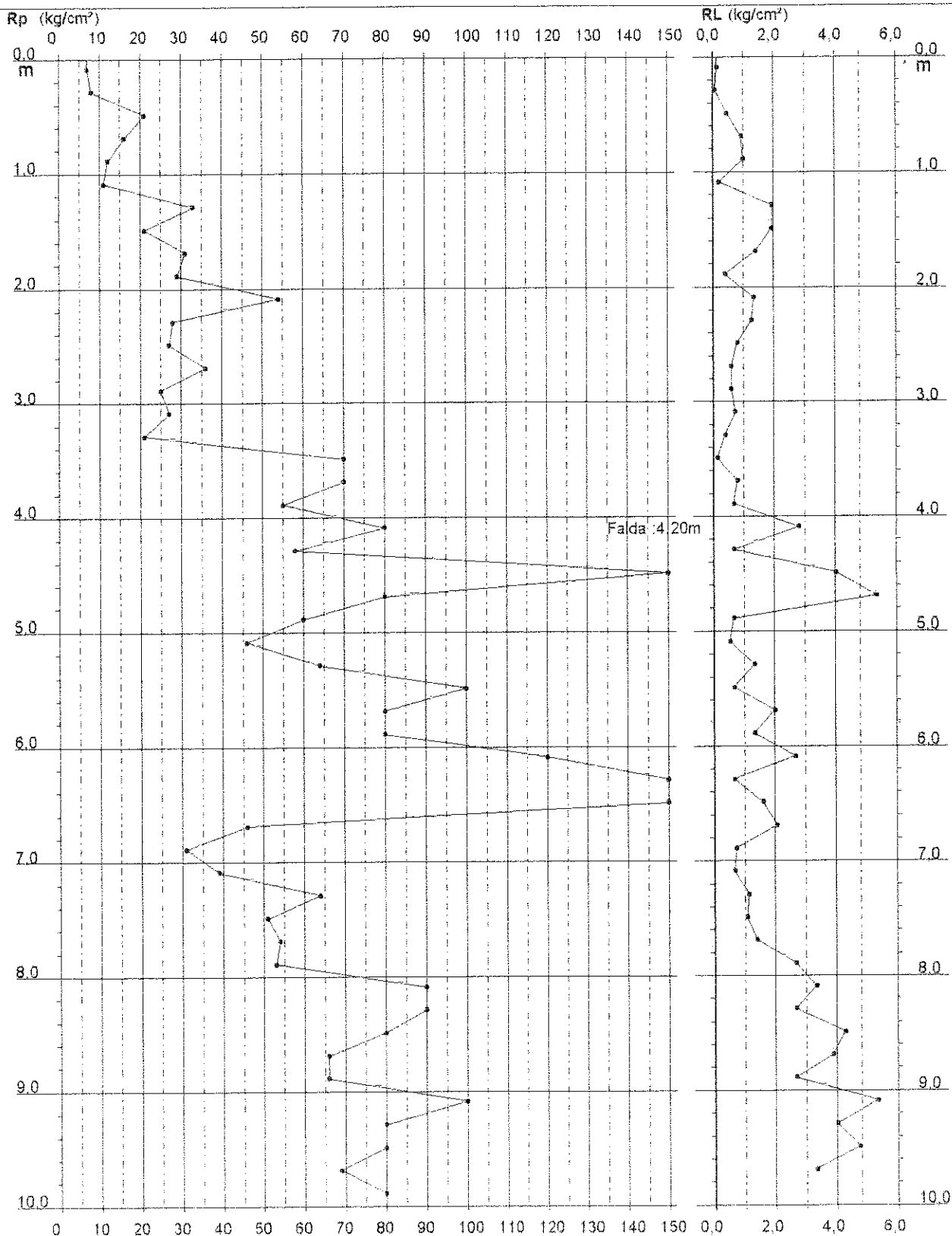
## PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

**CPT 6**

02.010496-059

- committente : Marzi - Ceramica Magica - Cattani - Ruozzi  
 - lavoro : P.P.I.P. "P.P.33"  
 - località : Chiozza di Scandiano (RE)

- data :  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : 4,20 m da quota inizio  
 - scala vert. : 1 : 50









**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
TABELLA PARAMETRI GEOTECNICI**

**CPT 6**

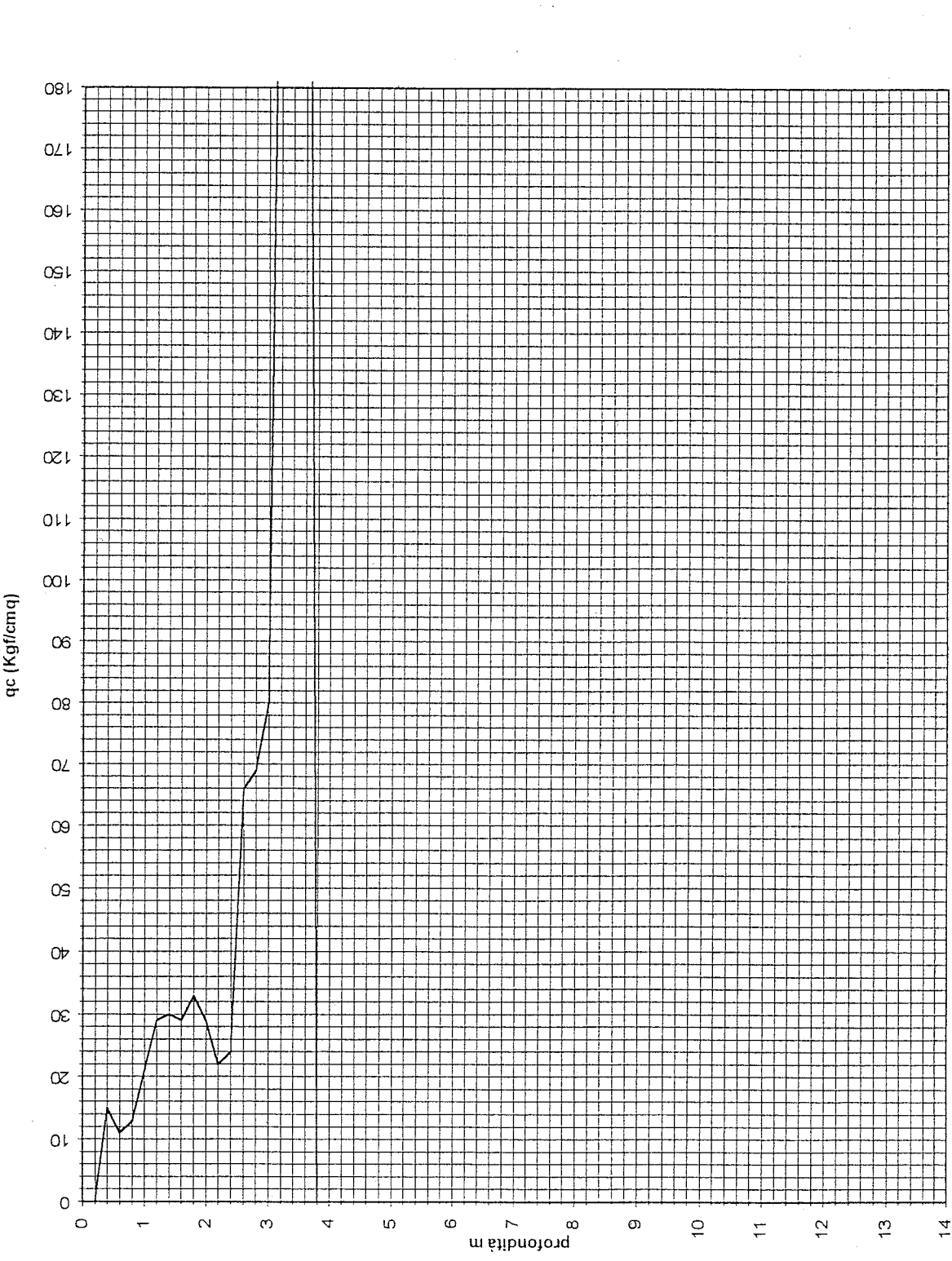
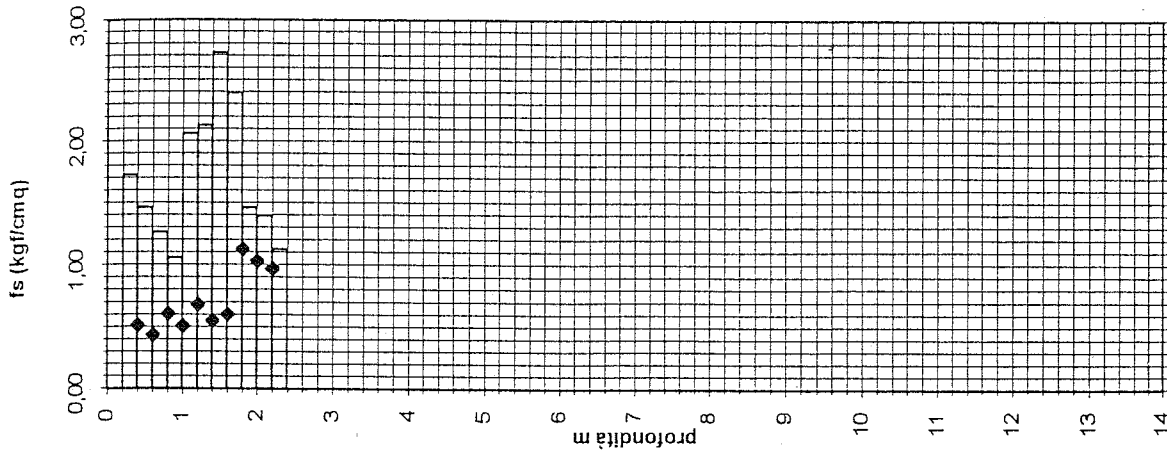
2:010498-059

- committente : Marzi - Ceramica Magica - Cattani - Ruozzi  
- lavoro : P.P.I.P. "P.P.33"  
- localita' : Chiozza di Scandiano (RE)  
- note :

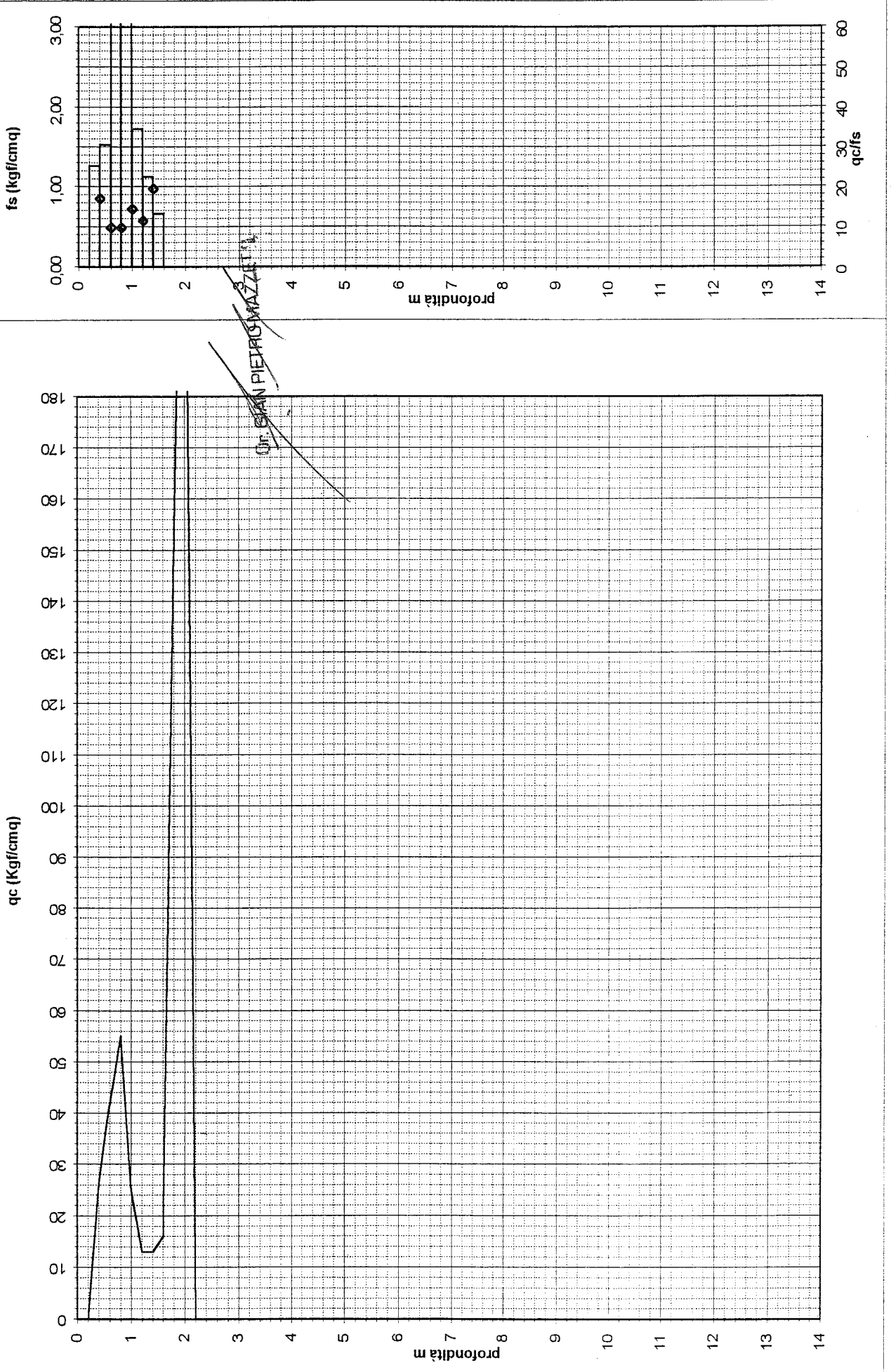
- data :  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : 4,20 m da quota inizio  
- pagina : 1

Prof m	Rp kg/cm²	Rp/Rl (-)	NATURA COESIVA						NATURA GRANULARE												
			Natura Litol.	Y' t/m²	d'vd kg/cm²	Cu kg/cm²	OCR (-)	Eu50 kg/cm²	Eu25 kg/cm²	Mo kg/cm²	Dr %	w1s (%)	w2s (%)	w3s (%)	w4s (%)	wdrn (%)	amy (%)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm²	E'25 kg/cm²	Mn kg/cm²
0,20	7	52	4/A	1,85	0,04	0,35	99,9	59	89	32	61	37	39	41	43	40	26	0,139	12	19	21
0,40	8	120	4/A	1,85	0,07	0,40	51,7	56	102	35	49	35	37	39	42	37	28	0,101	19	20	24
0,60	21	45	3/...	1,85	0,11	--	--	--	--	--	72	38	40	42	44	40	27	0,165	35	53	63
0,80	15	17	2/III	1,85	0,15	0,70	43,5	118	177	52	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
1,00	12	12	2/III	1,85	0,19	0,57	25,7	97	146	45	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
1,20	11	55	4/A	1,85	0,22	0,54	19,9	31	137	42	39	39	35	38	41	33	26	0,084	18	29	33
1,40	33	17	4/A	1,85	0,26	1,10	39,3	197	281	99	67	37	39	41	43	38	29	0,150	55	83	99
1,60	21	11	4/A	1,85	0,30	0,82	22,6	140	210	63	48	35	37	39	42	35	27	0,099	35	53	63
1,80	31	22	4/A	1,85	0,33	1,09	25,8	178	264	93	59	36	38	40	43	37	29	0,127	52	79	93
2,00	29	72	3/...	1,85	0,37	--	--	--	--	--	54	36	38	40	42	38	29	0,114	48	73	97
2,20	54	40	3/...	1,85	0,41	--	--	--	--	--	73	38	40	42	44	38	31	0,167	90	135	162
2,40	28	22	4/A	1,85	0,44	0,37	18,6	184	246	84	48	35	37	39	42	34	28	0,099	47	70	84
2,60	27	34	3/...	1,85	0,48	--	--	--	--	--	45	34	37	39	42	34	28	0,091	45	68	81
2,80	36	30	3/...	1,85	0,52	--	--	--	--	--	53	35	38	40	42	35	30	0,112	60	90	108
3,00	25	42	3/...	1,85	0,55	--	--	--	--	--	39	33	36	38	41	33	25	0,077	42	63	75
3,20	27	37	3/...	1,85	0,59	--	--	--	--	--	40	34	38	39	41	33	28	0,079	45	68	81
3,40	21	52	3/...	1,85	0,63	--	--	--	--	--	38	32	35	37	40	31	27	0,067	35	53	63
3,60	70	525	3/...	1,85	0,67	--	--	--	--	--	70	38	40	42	44	37	32	0,095	117	175	210
3,80	70	97	3/...	1,85	0,70	--	--	--	--	--	98	38	39	41	43	37	32	0,164	117	175	210
4,00	55	92	3/...	1,85	0,74	--	--	--	--	--	59	38	39	40	43	35	31	0,129	97	145	174
4,20	90	29	4/A	1,85	0,78	2,87	30,1	453	880	240	71	38	40	42	44	37	33	0,162	133	200	240
4,40	58	87	3/...	0,33	0,79	--	--	--	--	--	59	36	38	40	43	35	31	0,129	97	145	174
4,60	380	30	3/...	1,15	0,80	--	--	--	--	--	100	42	43	45	48	43	40	0,258	860	900	1060
4,80	90	15	4/A	1,09	0,82	2,67	27,3	453	680	240	88	39	40	41	44	37	33	0,158	133	200	240
5,00	50	90	3/...	0,93	0,84	--	--	--	--	--	59	36	38	40	43	35	32	0,127	100	150	180
5,20	46	96	3/...	0,91	0,86	--	--	--	--	--	48	35	37	39	42	33	31	0,101	77	115	138
5,40	64	46	3/...	0,94	0,88	--	--	--	--	--	30	36	38	41	43	35	32	0,190	197	180	192
5,60	100	150	3/...	1,00	0,90	--	--	--	--	--	75	38	40	42	44	38	34	0,173	167	250	300
5,80	80	40	3/...	0,97	0,92	--	--	--	--	--	66	37	39	41	43	36	33	0,140	133	200	240
6,00	80	80	3/...	0,97	0,94	--	--	--	--	--	66	37	38	41	43	36	33	0,147	133	200	240
6,20	120	45	3/...	1,09	0,96	--	--	--	--	--	79	39	41	43	44	38	35	0,186	200	300	360
6,40	200	300	3/...	1,15	0,98	--	--	--	--	--	96	41	43	44	46	40	38	0,245	333	500	600
6,60	210	131	3/...	1,15	1,00	--	--	--	--	--	97	42	43	44	46	40	38	0,245	350	525	630
6,80	46	22	4/A	1,01	1,02	1,63	10,4	261	381	138	46	34	37	39	42	33	31	0,091	77	115	138
7,00	31	42	3/...	0,88	1,04	--	--	--	--	--	31	32	35	38	40	30	29	0,069	52	78	93
7,20	39	58	3/...	0,90	1,06	--	--	--	--	--	38	32	36	38	41	31	30	0,076	65	98	117
7,40	84	58	3/...	0,94	1,09	--	--	--	--	--	55	36	38	40	42	34	32	0,118	107	160	192
7,60	51	48	3/...	0,92	1,10	--	--	--	--	--	47	35	37	39	42	33	31	0,096	85	129	153
7,80	54	39	3/...	0,92	1,12	--	--	--	--	--	48	35	37	38	42	33	31	0,099	90	135	162
8,00	53	20	4/A	1,01	1,14	1,77	10,9	300	451	159	47	35	37	39	42	33	31	0,097	88	133	159
8,20	90	27	4/A	1,04	1,16	3,00	20,7	510	765	270	85	37	39	41	43	36	33	0,144	150	225	270
8,40	99	34	3/...	0,98	1,18	--	--	--	--	--	64	37	39	41	43	35	33	0,143	90	225	270
8,60	80	19	4/A	1,03	1,20	2,67	17,1	453	680	240	80	36	38	41	43	35	33	0,130	133	200	240
8,80	86	17	4/A	1,02	1,22	2,20	13,2	374	561	199	53	35	38	40	42	34	32	0,111	110	165	198
9,00	86	25	4/A	1,02	1,24	2,20	12,9	374	561	198	53	35	38	40	42	33	32	0,110	110	165	198
9,20	100	19	4/A	1,05	1,28	3,93	21,2	567	850	300	66	37	39	41	43	38	34	0,148	187	250	300
9,40	80	20	4/A	1,03	1,28	2,67	15,7	453	680	240	58	36	38	40	43	34	33	0,126	133	200	240
9,60	90	17	4/A	1,03	1,30	2,67	15,4	453	680	240	58	36	38	40	43	34	33	0,125	133	200	240
9,80	89	21	4/A	1,02	1,32	2,30	12,6	391	586	207	52	35	38	40	42	33	32	0,110	115	173	207
10,00	80	--	3/...	0,97	1,34	--	--	--	--	--	57	36	38	40	43	34	33	0,123	133	200	240

STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (Rt) Piazza S. Quirino n. 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 15	COMMITTENTE: AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: Scandiano (RE)
QUOTA: piano campagna	Profondità faida: > 0 m PC	DATA: 24/10/96

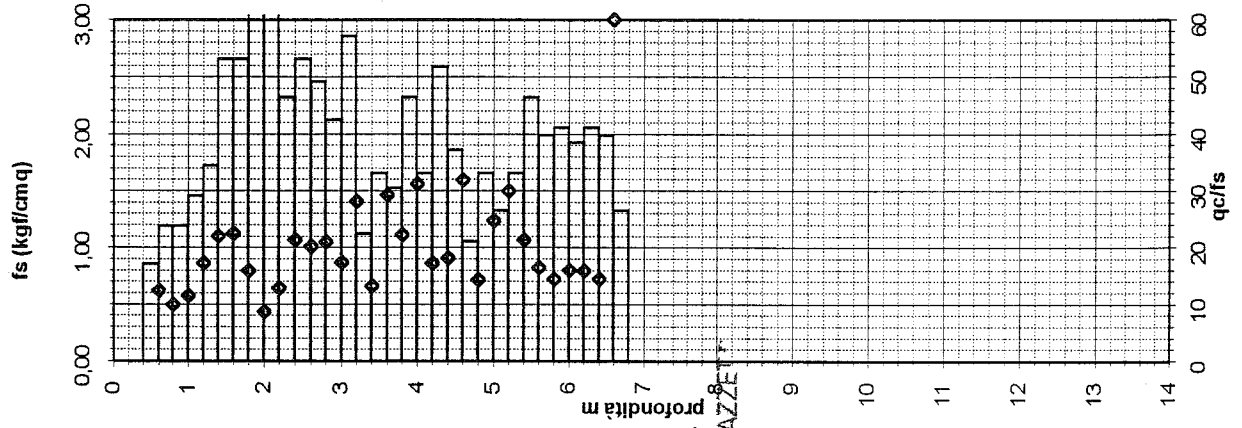
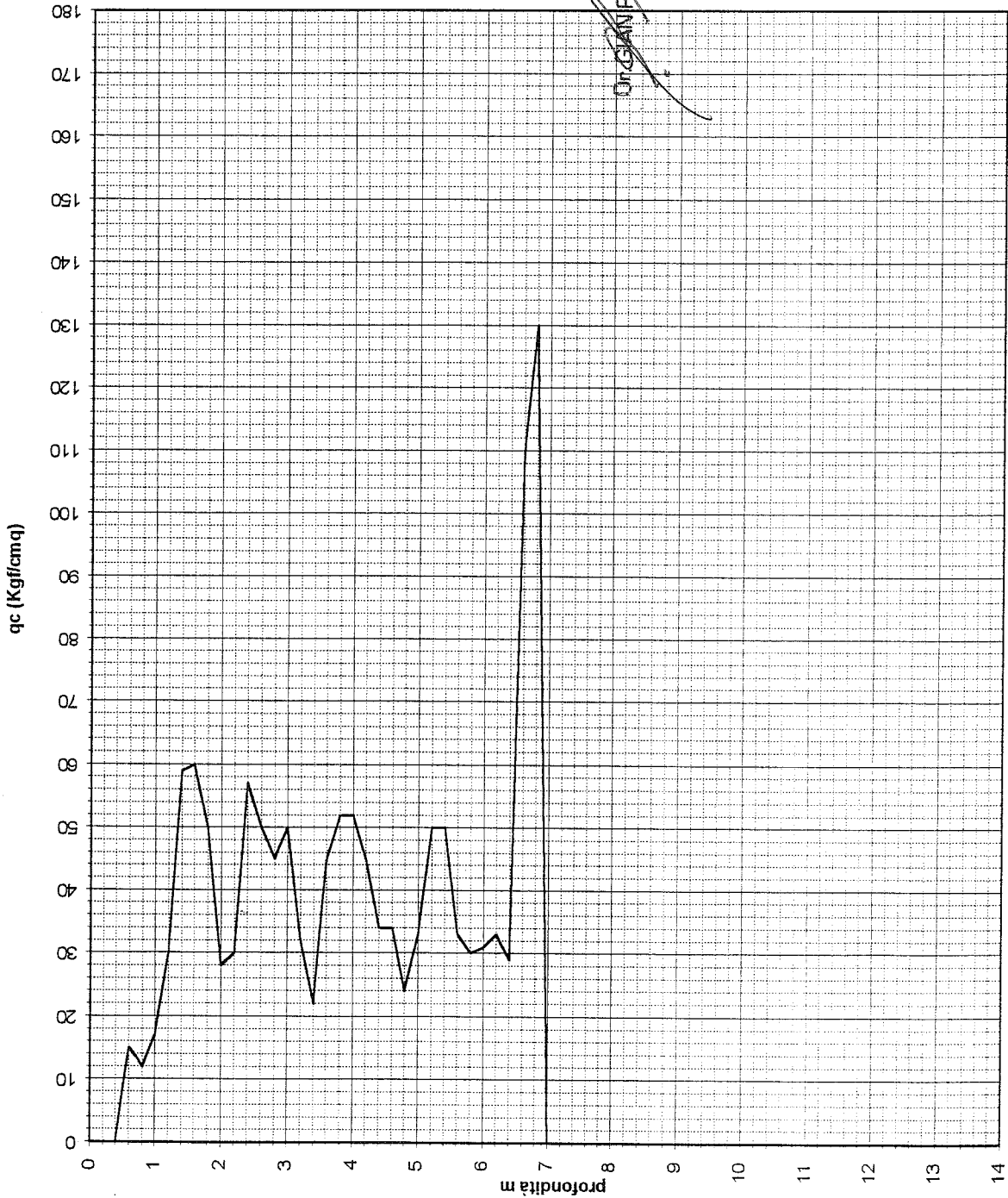


STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 9 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: SCANDIANO
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 2,0 m p.c.	DATA: 22/05/98





STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 12 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M. piano campagna	ATTREZZO: Pen. statico TM16 Profondità falda: > 6,8 m p.c.	CANTIERE: FELEGARA
QUOTA:		DATA: 26/05/98





# GEOLOG

CPT N. 5

ESECUTORE: *GEOPROGETTI S. A. S.*

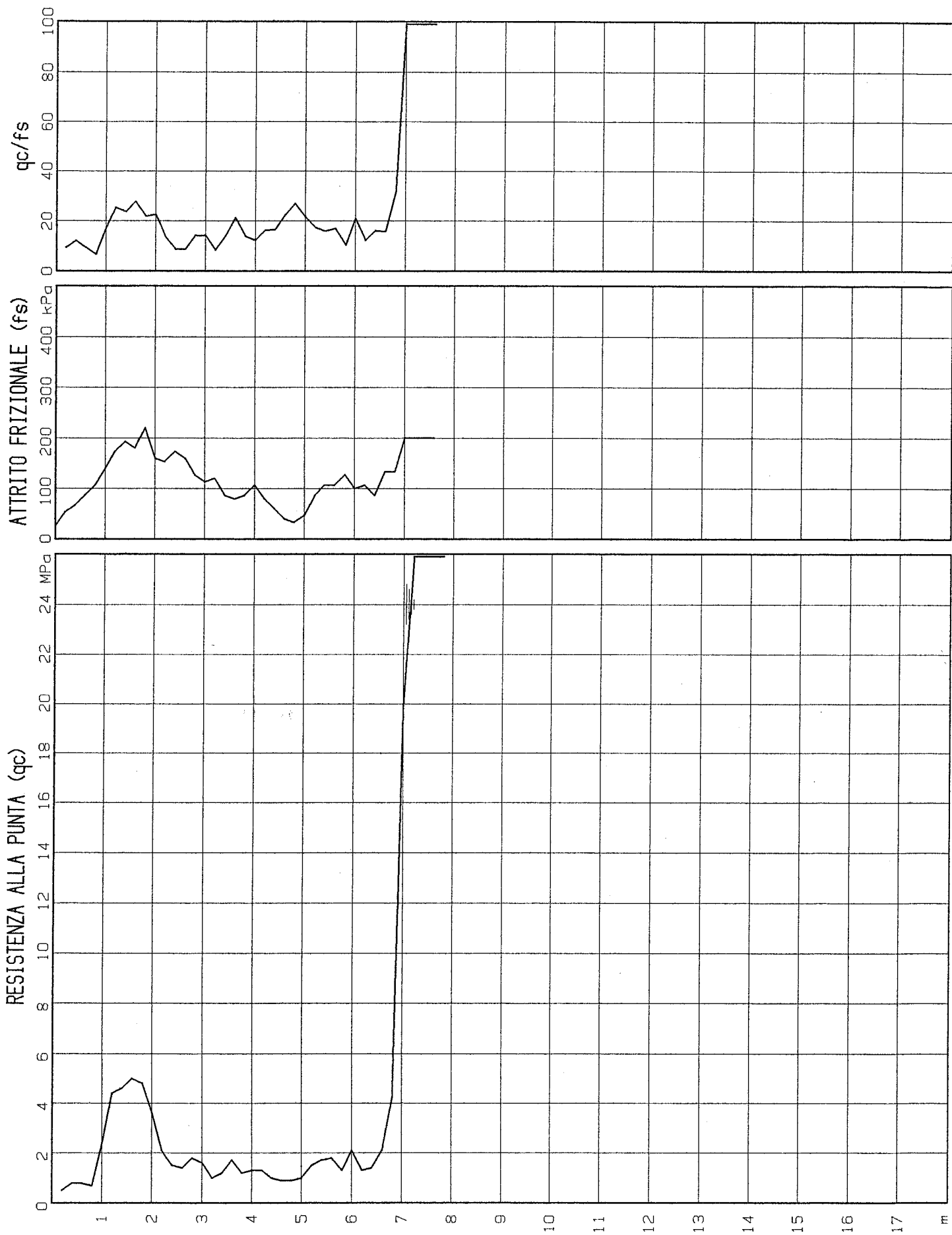
DATA: 08/11/04

COMMITTENTE: *FIN MALETTI S. p. A.*

LOCALITA': *FELLEGARA (RE)*

CANTIERE: *CAPANNONE LOTTO "D"*

D. L.: *DR. F. CAMPIOLI* TAV. 7



**P38CPT38**

**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

**CPT 4**

2.010496-059

- committente : UNIECO S.C.R.L.  
- lavoro : PIANO DI RECUPERO P.R. 16  
- località : Fellegara di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 22/09/2000  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	----	----	--	0,13	----	2,80	11,5	20,0	23,0	1,20	19,0
0,40	3,5	4,5	7,0	0,53	13,0	3,00	12,5	21,5	25,0	1,40	18,0
0,60	7,0	11,0	14,0	1,33	10,0	3,20	13,5	24,0	27,0	1,27	21,0
0,80	10,0	20,0	20,0	1,73	12,0	3,40	12,5	22,0	25,0	1,20	21,0
1,00	11,0	24,0	22,0	2,00	11,0	3,60	15,0	24,0	30,0	1,40	21,0
1,20	12,0	27,0	24,0	1,67	14,0	3,80	12,0	22,5	24,0	0,93	26,0
1,40	14,0	26,5	28,0	2,13	13,0	4,00	12,0	19,0	24,0	1,07	22,0
1,60	10,5	26,5	21,0	1,87	11,0	4,20	16,0	24,0	32,0	1,13	28,0
1,80	12,5	26,5	25,0	1,60	16,0	4,40	11,5	20,0	23,0	1,33	17,0
2,00	10,0	22,0	20,0	1,00	20,0	4,60	60,0	70,0	120,0	2,67	45,0
2,20	11,5	19,0	23,0	1,27	18,0	4,80	160,0	180,0	320,0	----	----
2,40	11,5	21,0	23,0	1,27	18,0	5,00	230,0	0,0	460,0	----	----
2,60	11,5	21,0	23,0	1,13	20,0						

- PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\phi = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

**PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 3**  
**TABELLE VALORI RESISTENZA RZ-GP-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10t (con anello allargatore) - avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 20.00  
 punta meccanica tipo Begemann  $\phi$  35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)  
 Committente : Guidetti Bruno quota inizio : p.c.  
 Località : Via Brugnoletta - Fellegara di Scandiano (R.E.) prof. falda = 14.00 m da quota inizio  
 note : la profondità di falda è desunta da carte idrogeologiche data : 21/09/1996

Lecture di campagna				Rp	RL	Rp/RL	Rt	Lecture di campagna				Rp	RL	Rp/RL	Rt
prof. (m)	punta	later.	totale	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	-	kg	prof. (m)	punta	later.	totale	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	-	kg
0.20	2.5	-	-	5	-	-	-	5.20	40.0	45.0	-	80	0.53	150	-
0.40	3.5	-	-	7	0.40	18	-	5.40	28.0	32.0	-	56	0.60	93	-
0.60	3.5	6.5	-	7	0.67	11	-	5.60	18.0	22.5	-	36	0.87	42	-
0.80	17.0	22.0	-	34	0.80	43	-	5.80	13.5	20.0	-	27	0.67	41	-
1.00	15.0	21.0	-	30	1.60	19	-	6.00	40.0	45.0	-	80	1.33	60	-
1.20	13.0	25.0	-	26	2.07	13	-	6.20	80.0	90.0	-	160	1.33	120	-
1.40	11.5	27.0	-	23	1.93	12	-	6.40	50.0	60.0	-	100	1.33	75	-
1.60	11.5	26.0	-	23	2.07	11	-	6.60	70.0	80.0	-	140	4.67	30	-
1.80	10.5	26.0	-	21	1.93	11	-	6.80	40.0	75.0	-	80	1.80	44	-
2.00	9.5	24.0	-	19	1.60	12	-	7.00	28.5	42.0	-	57	4.00	14	-
2.20	10.5	22.5	-	21	1.07	20	-	7.20	30.0	60.0	-	60	4.67	13	-
2.40	9.0	17.0	-	18	1.40	13	-	7.40	75.0	110.0	-	150	5.47	27	-
2.60	9.0	19.5	-	18	1.20	15	-	7.60	9.0	50.0	-	18	0.67	27	-
2.80	11.0	20.0	-	22	1.33	17	-	7.80	10.0	15.0	-	20	1.00	20	-
3.00	9.0	19.0	-	18	1.53	12	-	8.00	9.0	16.5	-	18	1.20	15	-
3.20	10.0	21.5	-	20	1.13	18	-	8.20	12.0	21.0	-	24	1.20	20	-
3.40	14.0	22.5	-	28	1.13	25	-	8.40	16.0	25.0	-	32	2.40	13	-
3.60	12.0	20.5	-	24	1.00	24	-	8.60	10.0	28.0	-	20	0.67	30	-
3.80	12.5	20.0	-	25	1.93	13	-	8.80	9.0	14.0	-	18	0.87	21	-
4.00	6.5	21.0	-	13	1.93	7	-	9.00	6.5	13.0	-	13	0.60	22	-
4.20	15.0	29.5	-	30	1.27	24	-	9.20	8.0	12.5	-	16	1.87	9	-
4.40	17.5	27.0	-	35	1.47	24	-	9.40	16.0	30.0	-	32	1.40	23	-
4.60	16.0	27.0	-	32	1.47	22	-	9.60	11.0	21.5	-	22	0.47	47	-
4.80	19.0	30.0	-	38	1.33	29	-	9.80	18.5	22.0	-	37	1.33	28	-
5.00	32.0	42.0	-	64	0.67	96	-	10.00	14.0	24.0	-	28	-	-	-

**PROVA PENETROMETR. STATICA  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA**

**CPT 3  
RZ-GP-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 21/09/1996

Committente : Guidetti Bruno

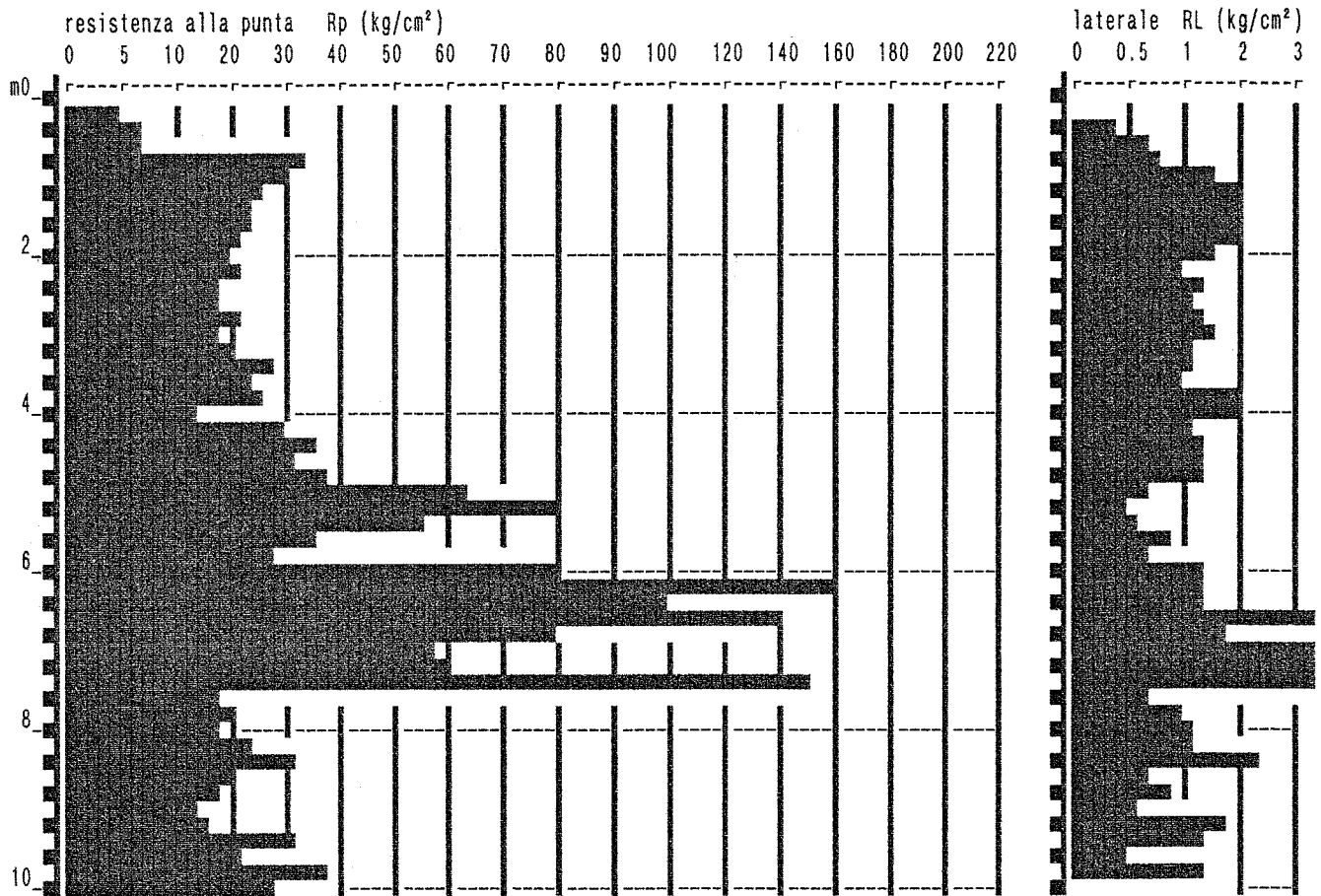
quota inizio : p.c.

Località : Via Brugnoletta - Fellegara di Scandiano (R.E.)

prof. falda = 14.00 m da quota inizio

note : la profondità di falda è desunta da carte idrogeologiche

scala profondità  $\approx$  1 : 100





# PROVA PENETROMETR. STATICA VALUTAZIONI LITOLOGICHE

CPT 3  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

Committente : Guidetti Bruno

Località : Via Brugnoletta - Fellegara di Scandiano (R.E.)

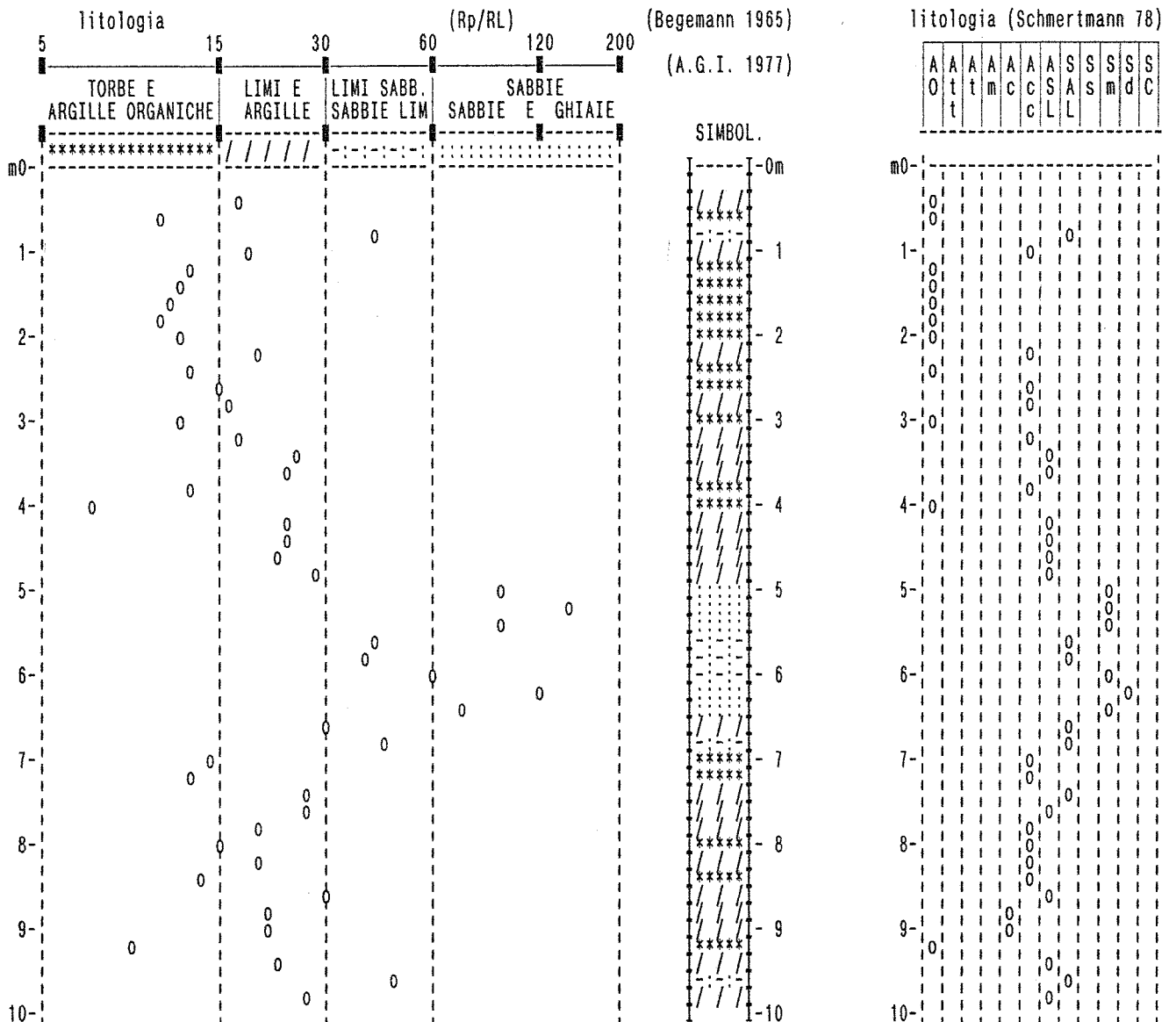
note : la profondità di falda è desunta da carte idrogeologiche

data : 21/09/1996

quota inizio : p.c.

prof. falda = 14.00 m da quota inizio

scala profondità ≈ 1 : 100



PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI

CPT 3  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

Committente : Guidetti Bruno

Località : Via Brugnoletta - Fellegara di Scandiano (R.E.)

data : 21/09/1996

quota inizio : p.c.

prof. falda = 14.00 m da quota inizio

NATURA COESIVA

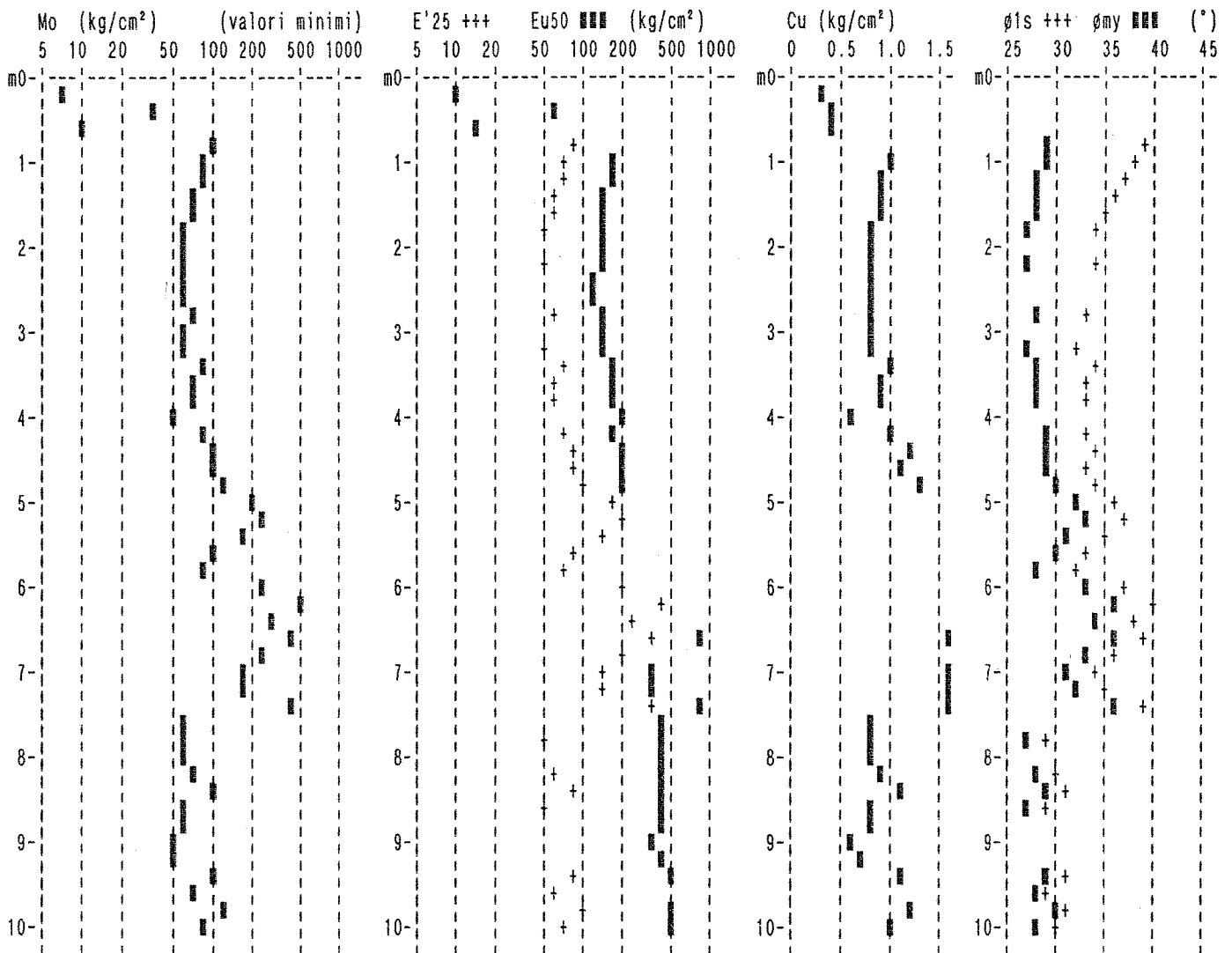
NATURA GRANULARE

prof. (m)	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL (-)	NATURA LITOL.	Y' t/m <sup>3</sup>	σ'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr %	φ1s (°)	φ2s (°)	φ3s (°)	φ4s (°)	φdm (°)	φmy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	
0.20	5	-	1	1.85	0.04	0.25	68.4	10	15	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.40	7	18	2	1.85	0.07	0.35	43.8	60	89	32	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.60	7	11	1	1.85	0.11	0.35	26.4	14	21	11	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.80	34	43	3	1.85	0.15	-	-	-	-	-	82	39	41	43	45	41	29	0.195	57	85	102	-
1.00	30	19	4	1.85	0.19	1.00	51.7	170	255	90	72	38	40	42	44	39	29	0.164	50	75	90	-
1.20	26	13	4	1.85	0.22	0.93	37.6	158	237	78	62	37	39	41	43	38	28	0.137	43	65	78	-
1.40	23	12	4	1.85	0.26	0.87	28.5	148	221	69	54	36	38	40	42	36	28	0.115	38	58	69	-
1.60	23	11	4	1.85	0.30	0.87	24.1	148	221	69	51	35	37	40	42	36	28	0.107	38	58	69	-
1.80	21	11	4	1.85	0.33	0.82	19.5	140	210	63	45	34	37	39	42	34	27	0.092	35	53	63	-
2.00	19	12	2	1.85	0.37	0.78	15.8	132	198	58	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.20	21	20	4	1.85	0.41	0.82	15.2	140	210	63	40	34	36	39	41	33	27	0.080	35	53	63	-
2.40	18	13	2	1.85	0.44	0.75	12.1	128	191	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.60	18	15	2	1.85	0.48	0.75	10.9	128	191	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.80	22	17	4	1.85	0.52	0.85	11.6	144	216	66	36	33	36	38	41	32	28	0.071	37	55	66	-
3.00	18	12	2	1.85	0.56	0.75	9.1	132	198	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
3.20	20	18	4	1.85	0.59	0.80	9.1	141	211	60	29	32	35	37	40	31	27	0.057	33	50	60	-
3.40	28	25	4	1.85	0.63	0.97	10.7	164	246	84	40	34	36	38	41	32	28	0.079	47	70	84	-
3.60	24	24	4	1.85	0.67	0.89	9.0	156	237	72	33	33	35	38	41	31	28	0.064	40	60	72	-
3.80	25	13	4	1.85	0.70	0.91	8.7	167	250	75	33	33	35	38	41	31	28	0.064	42	63	75	-
4.00	13	7	2	1.85	0.74	0.60	4.9	205	307	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4.20	30	24	4	1.85	0.78	1.00	8.6	184	276	80	37	33	36	38	41	32	29	0.072	50	75	90	-
4.40	35	24	4	1.85	0.81	1.17	9.8	199	298	105	41	34	36	39	41	32	29	0.082	56	88	105	-
4.60	32	22	4	1.85	0.85	1.07	8.3	203	304	98	37	33	36	38	41	32	29	0.072	53	80	96	-
4.80	38	29	4	1.85	0.89	1.27	9.8	216	324	114	42	34	36	39	41	32	30	0.084	63	95	114	-
5.00	64	96	3	1.85	0.93	-	-	-	-	-	59	36	38	40	43	35	32	0.126	107	160	192	-
5.20	80	150	3	1.85	0.96	-	-	-	-	-	65	37	39	41	43	36	33	0.145	133	200	240	-
5.40	56	93	3	1.85	1.00	-	-	-	-	-	52	35	38	40	42	34	31	0.109	93	140	168	-
5.60	36	42	3	1.85	1.04	-	-	-	-	-	36	33	36	38	41	31	30	0.071	60	90	108	-
5.80	27	41	3	1.85	1.07	-	-	-	-	-	25	32	34	37	40	29	28	0.048	45	62	81	-
6.00	83	60	3	1.85	1.11	-	-	-	-	-	62	37	39	41	43	35	33	0.135	133	200	240	-
6.20	160	120	3	1.85	1.15	-	-	-	-	-	85	40	41	43	45	39	36	0.206	267	400	460	-
6.40	100	75	3	1.85	1.18	-	-	-	-	-	68	38	39	41	43	36	34	0.153	167	250	300	-
6.60	140	30	4	1.85	1.22	4.67	33.6	793	1190	420	79	39	41	42	44	38	36	0.186	233	350	420	-
6.80	80	44	3	1.85	1.26	-	-	-	-	-	59	36	38	40	43	34	33	0.127	133	200	240	-
7.00	57	14	4	1.85	1.29	1.90	10.1	323	485	171	46	34	37	39	42	32	31	0.095	88	143	171	-
7.20	60	13	4	1.85	1.33	2.00	10.4	340	510	180	47	35	37	39	42	33	32	0.098	100	150	180	-
7.40	150	27	4	1.85	1.37	5.00	31.7	850	1275	450	78	39	41	42	44	37	36	0.184	250	375	450	-
7.60	18	27	2	1.85	1.41	0.75	2.9	378	567	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7.80	23	20	4	1.85	1.44	0.80	3.0	394	592	60	8	29	32	35	39	26	27	0.017	33	50	60	-
8.00	18	15	2	1.85	1.48	0.75	2.7	388	582	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
8.20	24	20	4	1.85	1.52	0.89	3.2	422	634	72	13	30	33	36	39	27	28	0.025	40	60	72	-
8.40	32	13	4	1.85	1.55	1.07	3.9	435	653	96	22	31	34	37	40	28	29	0.042	53	80	96	-
8.60	20	30	4	1.85	1.59	0.80	2.7	415	623	60	5	29	32	35	38	25	27	0.013	33	50	60	-
8.80	18	21	2	1.85	1.63	0.75	2.4	403	605	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9.00	13	22	2	1.85	1.66	0.60	1.8	346	518	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9.20	16	9	2	1.85	1.70	0.70	2.1	388	581	52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9.40	32	23	4	1.85	1.74	1.07	3.4	489	734	96	19	31	34	36	40	28	28	0.037	53	80	96	-
9.60	22	47	3	1.85	1.76	-	-	-	-	-	6	29	32	35	38	25	28	0.014	37	55	66	-
9.80	37	28	4	1.85	1.61	1.23	3.9	509	764	111	23	31	34	37	40	28	30	0.044	62	93	111	-
10.00	28	-	4	1.85	1.85	0.97	2.6	492	739	84	13	30	33	36	39	26	28	0.028	47	70	84	-

**PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 3**  
**PARAM. GEOTECNICI diagrammi RZ-GP-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
 Committente : Guidetti Bruno  
 Località : Via Brugnoletta - Fellegara di Scandiano (R.E.)

data : 21/09/1996  
 quota inizio : p.c.  
 prof. falda = 14.00 m da quota inizio



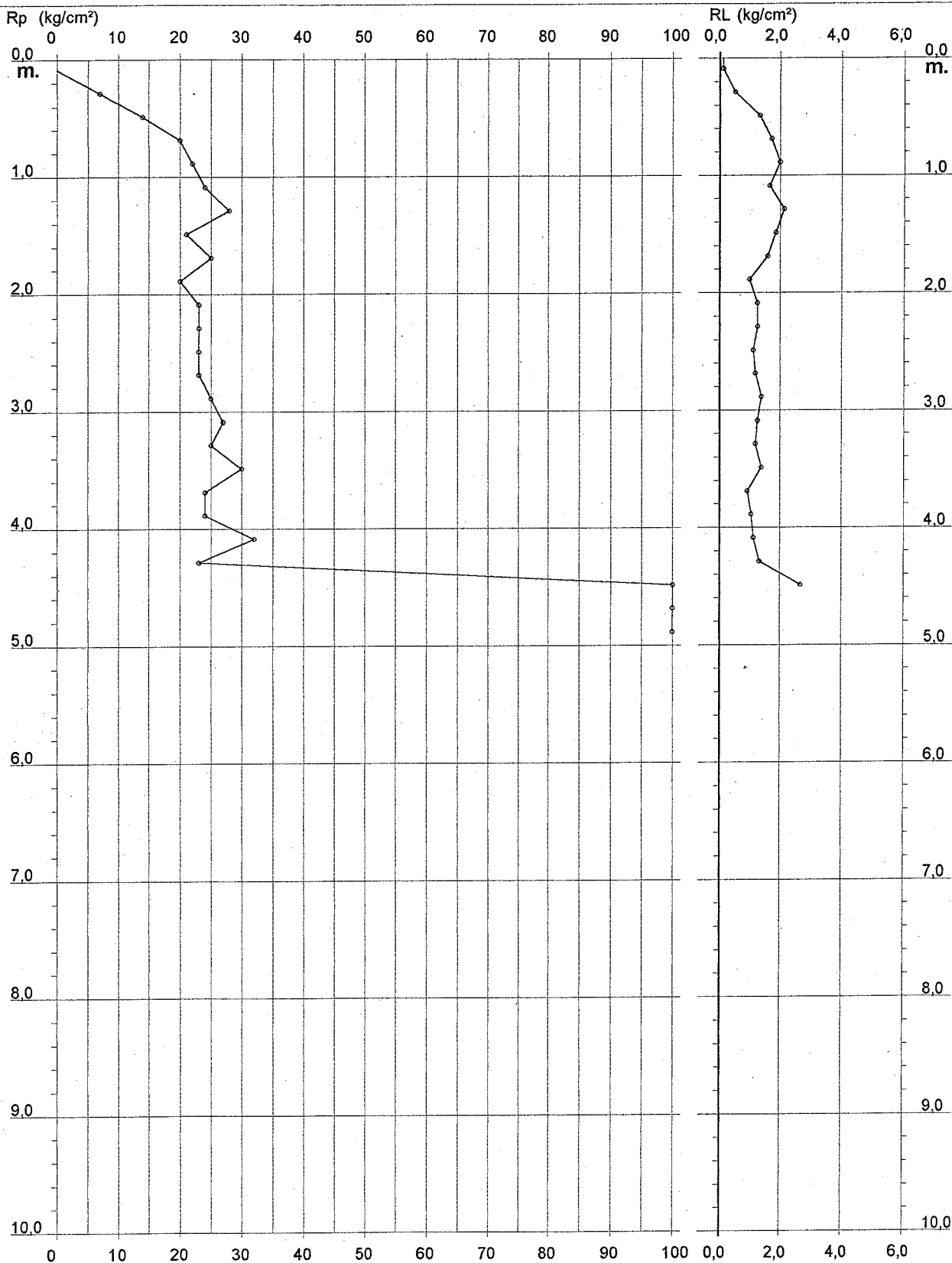
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

## CPT 4

2.010496-059

- committente : UNIECO S.C.R.L.  
- lavoro : PIANO DI RECUPERO P.R. 16  
- località : Fellegara di Scandiano (RE)

- data : 22/09/2000  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 50





**P41CPT41**

**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

**CPT 2**

2.010496-059

- committente : Pellini Antonio - Marzia ed altri  
- lavoro : P.P.I.P. 11  
- località : Ventoso di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 13/11/2000  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	----	----	--	-----	----	2,20	23,0	65,0	46,0	5,00	9,0
0,40	5,0	----	10,0	0,40	25,0	2,40	22,5	60,0	45,0	0,67	67,0
0,60	6,5	9,5	13,0	1,33	10,0	2,60	100,0	105,0	200,0	4,00	50,0
0,80	3,5	13,5	7,0	1,73	4,0	2,80	65,0	95,0	130,0	4,00	32,0
<b>1,00</b>	20,0	33,0	40,0	3,33	12,0	<b>3,00</b>	20,0	50,0	40,0	2,67	15,0
1,20	35,0	60,0	70,0	6,00	12,0	3,20	80,0	100,0	160,0	1,33	120,0
1,40	35,0	80,0	70,0	6,67	11,0	3,40	100,0	110,0	200,0	1,33	150,0
1,60	27,0	77,0	54,0	5,80	9,0	3,60	130,0	140,0	260,0	----	----
1,80	19,5	63,0	39,0	4,67	8,0	3,80	230,0	0,0	460,0	----	----
<b>2,00</b>	20,0	55,0	40,0	5,60	7,0						

- PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\phi = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

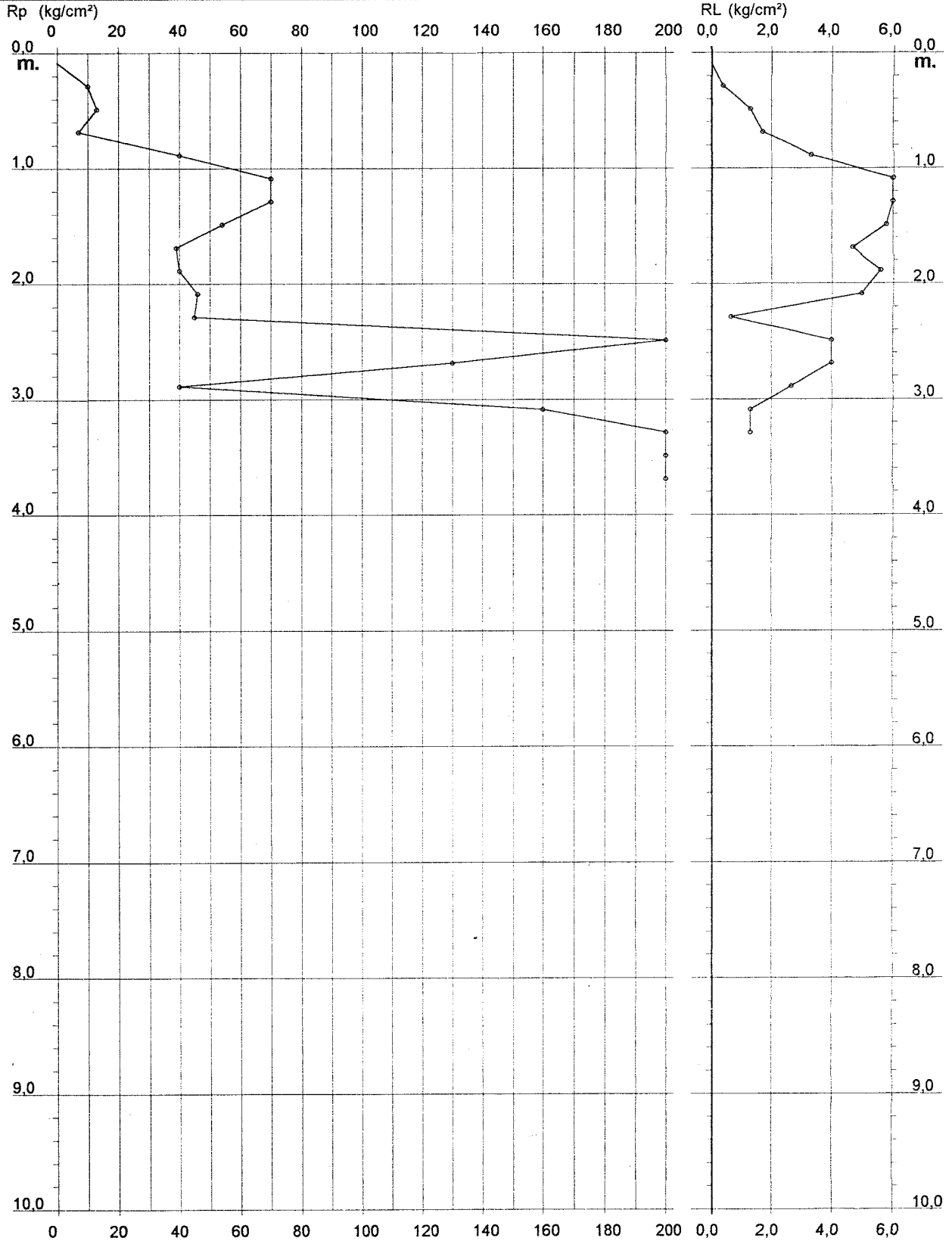
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

## CPT 2

2.010496-059

- committente : Pellini Antonio - Marzia ed altri  
- lavoro : P.P.I.P. 11  
- località : Ventoso di Scandiano (RE)

- data : 13/11/2000  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert. : 1 : 50



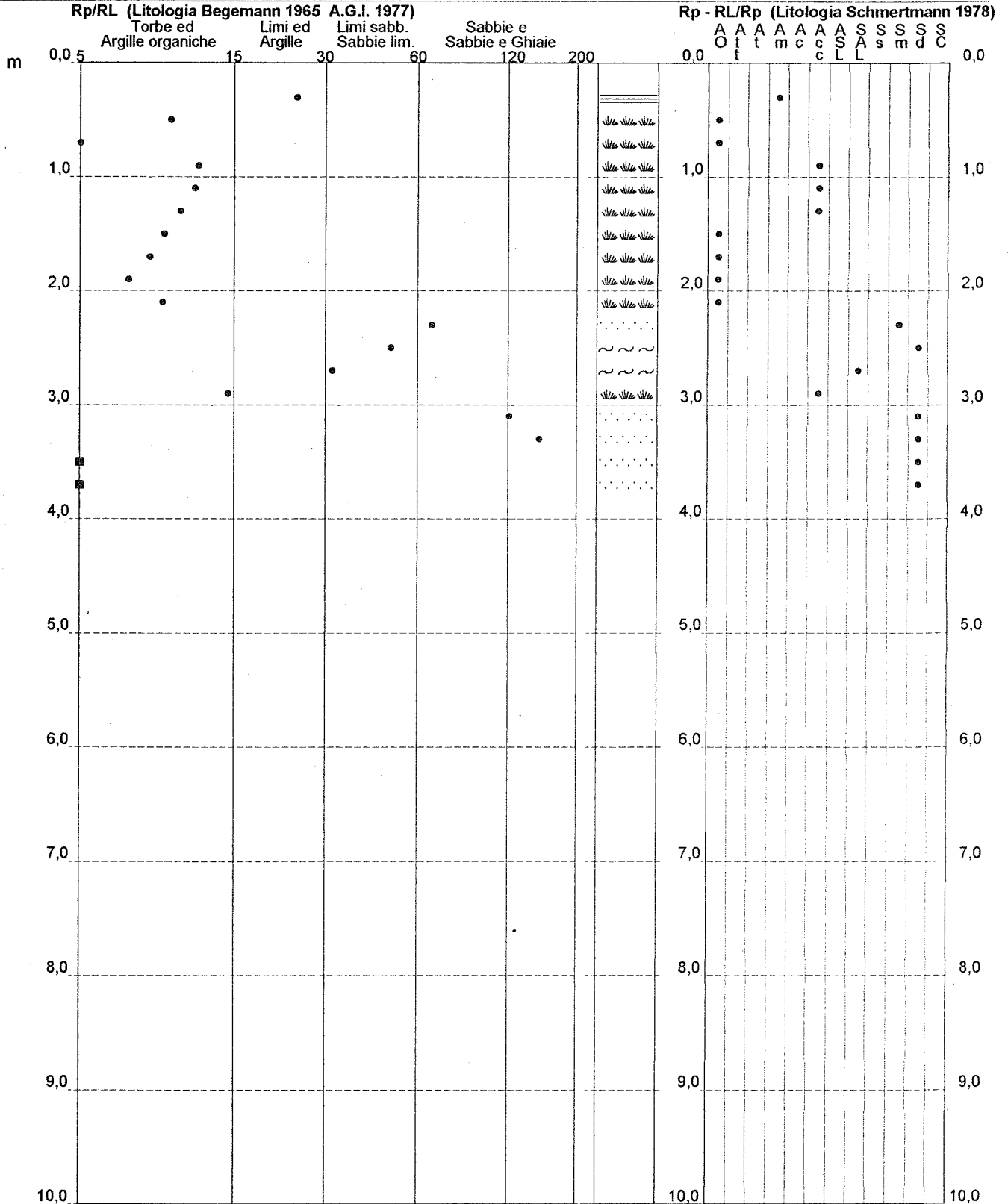
## PROVA PENETROMETRICA STATICA VALUTAZIONI LITOLOGICHE

**CPT 2**

2.010496-059

- committente : Pellini Antonio - Marzia ed altri  
 - lavoro : P.P.I.P. 11  
 - località : Ventoso di Scandiano (RE)  
 - note :

- data : 13/11/2000  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - scala vert.: 1 : 50







Committente : Comune di Scandiano (RE)  
 Localita' : Pratissolo - Scandiano (RE)  
 Impresa esecutrice : Subsoil s.r.l.  
 Data : 09/08/2012

progr.: CPT-4.0/S

PROVA CPT n. : 3

Parametri penetrometrici					Parametri geotecnici stimati									
Rp	=	resistenza alla punta	[kg/cm <sup>2</sup> ]		g	=	Peso di volume	[t/m <sup>3</sup> ]						
RI	=	resistenza lat. locale	[kg/cm <sup>2</sup> ]		P'v	=	Press. vert. efficace	[kg/cm <sup>2</sup> ]						
FR	=	RI/Rp x 100	[ - ]		u	=	Press. neutra	[kg/cm <sup>2</sup> ]						
Rt	=	resistenza totale	[kgf]		E	=	Modulo di deform.	[kg/cm <sup>2</sup> ]						
					OCR	=	Grado di sovracons.	[ - ]						
					Cu	=	Coesione non drenata	[kg/cm <sup>2</sup> ]						
					Fi	=	Angolo di attrito	[gradi]						
					Gmax	=	Modulo di taglio din.	[kg/cm <sup>2</sup> ]						

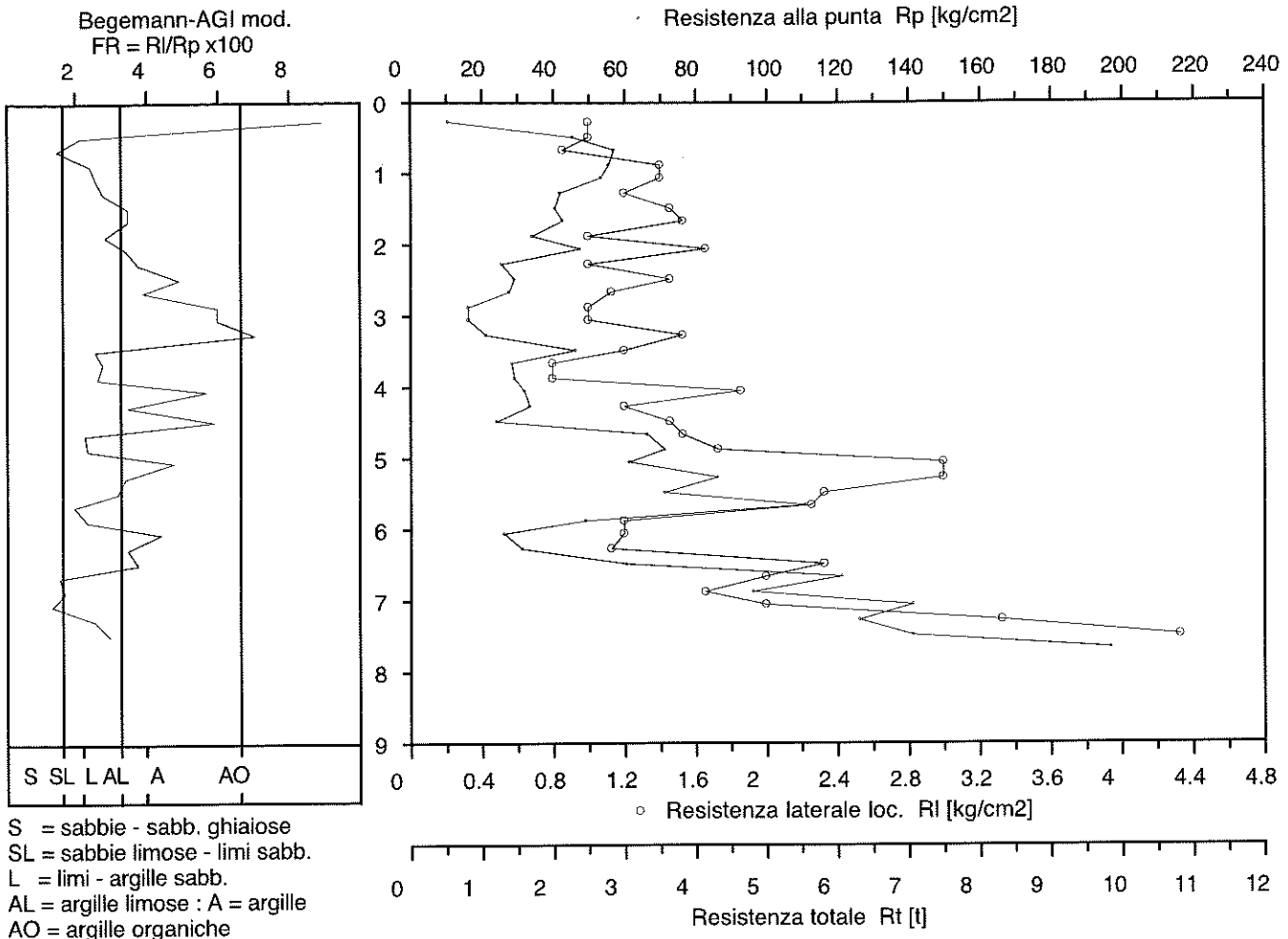
Quota p.c.: m  
 Falda a m dal p.c.  
 z = prof. max. tratto esplorato dalla base penetr.

z[m]	Rp	RI	FR	Rt	g	P'v	u	E	OCR	Cu	Fi	Gmax	TERRENO (AGI)
0.2	-	1.3	-	-									
0.4	11.1	1.0	9.0	-	1.78	0.07	0.00	31	> 50	0.44	0.0		ARG. ORG.
0.6	46.1	1.0	2.2	-	1.91	0.11	0.00	138	-	0.00	31.4		LIMO SABB.
0.8	57.3	0.9	1.5	-	1.88	0.15	0.00	172	-	0.00	43.2	591	SABBIA
1.0	56.3	1.4	2.5	-	1.94	0.19	0.00	169	-	0.00	32.1		LIMO-ARG.S
1.2	54.3	1.4	2.6	-	1.94	0.22	0.00	163	-	0.00	31.8		LIMO-ARG.S
1.4	42.3	1.2	2.8	-	1.89	0.26	0.00	127	-	0.00	30.4		LIMO-ARG.S
1.6	41.3	1.5	3.6	-	1.89	0.30	0.00	96	> 50	1.64	0.0		ARG.LIM.
1.8	43.4	1.5	3.5	-	1.90	0.34	0.00	101	> 50	1.72	0.0		ARG.LIM.
2.0	34.4	1.0	2.9	-	1.86	0.38	0.00	103	-	0.00	29.5		LIMO-ARG.S
2.2	48.4	1.7	3.4	-	1.91	0.41	0.00	110	> 50	1.92	0.0		ARG.LIM.
2.4	26.4	1.0	3.8	-	1.84	0.45	0.00	65	14.7	1.04	0.0		ARG.LIM.
2.6	29.4	1.5	5.0	-	1.85	0.49	0.00	71	15.5	1.16	0.0		ARGILLA
2.8	28.5	1.1	4.0	-	1.84	0.52	0.00	70	12.9	1.12	0.0		ARG.LIM.
3.0	16.5	1.0	6.1	-	1.80	0.56	0.00	51	4.8	0.64	0.0		ARGILLA
3.2	16.5	1.0	6.1	-	1.80	0.60	0.00	51	4.3	0.64	0.0		ARGILLA
3.4	21.5	1.5	7.1	-	1.82	0.63	0.00	54	6.0	0.84	0.0		ARG. ORG.
3.6	46.5	1.2	2.6	-	1.91	0.67	0.00	140	-	0.00	31.0		LIMO-ARG.S
3.8	28.6	0.8	2.8	-	1.84	0.71	0.00	86	-	0.00	29.0		LIMO-ARG.S
4.0	29.6	0.8	2.7	-	1.85	0.74	0.00	89	-	0.00	29.2		LIMO-ARG.S
4.2	32.6	1.9	5.7	-	1.86	0.78	0.00	79	8.3	1.27	0.0		ARGILLA
4.4	33.6	1.2	3.6	-	1.86	0.82	0.00	81	8.1	1.31	0.0		ARG.LIM.
4.6	24.6	1.5	5.9	-	1.83	0.86	0.00	61	4.6	0.95	0.0		ARGILLA
4.8	66.8	1.5	2.3	-	1.98	0.90	0.00	200	-	0.00	33.3		LIMO-ARG.S
5.0	71.8	1.7	2.4	-	2.00	0.94	0.00	215	-	0.00	33.7		LIMO-ARG.S
5.2	61.8	3.0	4.9	-	1.96	0.97	0.00	134	16.9	2.43	0.0		ARGILLA
5.4	86.8	3.0	3.5	-	2.05	1.02	0.00	171	28.7	3.43	0.0		ARG.LIM.
5.6	71.8	2.3	3.3	-	2.00	1.06	0.00	215	-	0.00	32.8		LIMO-ARG.S
5.8	111.9	2.3	2.0	-	2.14	1.10	0.00	336	-	0.00	36.9		LIMO SABB.
6.0	49.9	1.2	2.4	-	1.92	1.14	0.00	150	-	0.00	31.5		LIMO-ARG.S
6.2	26.9	1.2	4.5	-	1.84	1.17	0.00	66	3.3	1.03	0.0		ARGILLA
6.4	31.9	1.1	3.6	-	1.85	1.21	0.00	77	4.0	1.23	0.0		ARG.LIM.
6.6	60.9	2.3	3.8	-	1.96	1.25	0.00	133	10.7	2.39	0.0		ARG.LIM.
6.8	122.0	2.0	1.6	-	2.18	1.29	0.00	366	-	0.00	36.5		SABBIA
7.0	97.0	1.7	1.7	-	2.09	1.34	0.00	291	-	0.00	35.3		SABBIA LIM.
7.2	142.0	2.0	1.4	-	2.18	1.38	0.00	426	-	0.00	36.9	1030	SABBIA
7.4	127.0	3.3	2.6	-	2.20	1.42	0.00	381	-	0.00	36.3		LIMO-ARG.S
7.6	142.0	4.3	3.1	-	2.25	1.47	0.00	426	-	0.00	36.6		LIMO-ARG.S
7.8	197.2	1.9	0.9	-	2.23	1.51	0.00	592	-	0.00	38.0	1259	SABBIA

# PROVA PENETROMETRICA STATICA n. 3

Committente : Comune di Scandiano (RE)  
 Localita' : Pratissolo - Scandiano (RE)  
 Data : 09/08/2012

progr.: CPT-4.0/S



# PROVA PENETROMETRICA STATICA n. 3

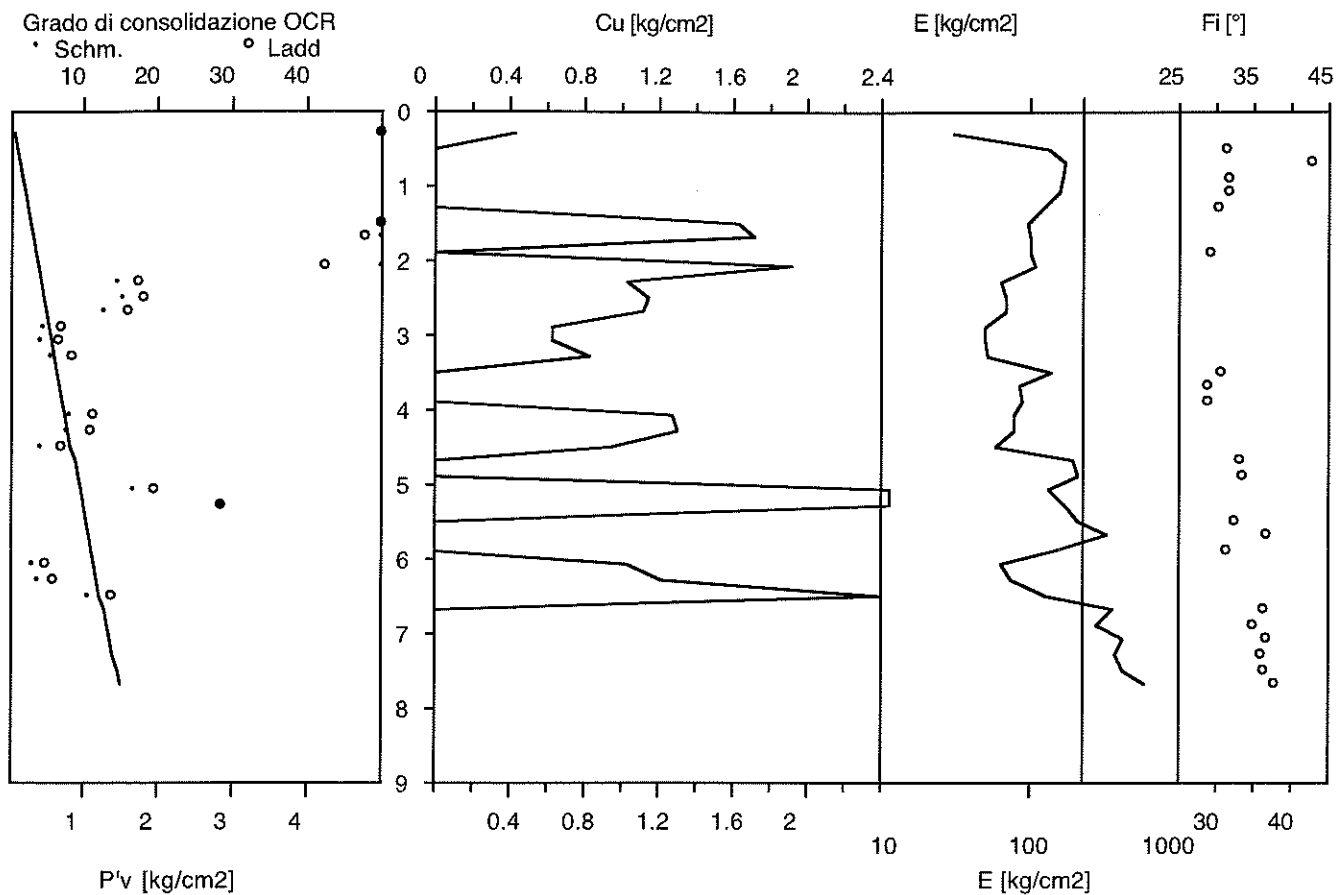
Committente : Comune di Scandiano (RE)

progr.: CPT-4.0/S

Localita' : Pratissolo - Scandiano (RE)

Data : 09/08/2012

Litologia : Begemann ('65) - AGI ('77), modif.



Committente : Comune di Scandiano (RE)  
 Localita' : Pratissole - Scandiano (RE)  
 Impresa esecutrice : Subsoil s.r.l.  
 Data : 09/08/2012

progr.: CPT-4.0/S

PROVA CPT n. : 2

Parametri penetrometrici

Rp = resistenza alla punta [kg/cm<sup>2</sup>]  
 Rl = resistenza lat. locale [kg/cm<sup>2</sup>]  
 FR = Rl/Rp x 100 [ - ]  
 Rt = resistenza totale [kgf]

Quota p.c.: m  
 Falda a m dal p.c.  
 z = prof. max. tratto esplorato dalla base penetr.

Parametri geotecnici stimati

g = Peso di volume [t/m<sup>3</sup>]  
 P'v = Press. vert. efficace [kg/cm<sup>2</sup>]  
 u = Press. neutra [kg/cm<sup>2</sup>]  
 E = Modulo di deform. [kg/cm<sup>2</sup>]  
 OCR = Grado di sovracons. [ - ]  
 Cu = Coesione non drenata [kg/cm<sup>2</sup>]  
 Fi = Angolo di attrito [gradi]  
 Gmax = Modulo di taglio din. [kg/cm<sup>2</sup>]

z[m]	Rp	Rl	FR	Rt	g	P'v	u	E	OCR	Cu	Fi	Gmax	TERRENO (AGI)
0.2	-	1.0	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.4	66.1	1.3	2.0	-	1.98	0.08	0.00	198	-	0.00	33.6	-	LIMO SABB.
0.6	66.1	1.3	2.0	-	1.98	0.12	0.00	198	-	0.00	33.6	-	LIMO SABB.
0.8	61.3	1.3	2.2	-	1.96	0.15	0.00	184	-	0.00	32.9	-	LIMO SABB.
1.0	56.3	2.5	4.4	-	1.94	0.19	0.00	125	> 50	2.24	0.0	-	ARGILLA
1.2	51.3	1.9	3.6	-	1.92	0.23	0.00	116	> 50	2.04	0.0	-	ARG. LIM.
1.4	43.3	1.7	3.9	-	1.90	0.27	0.00	100	> 50	1.72	0.0	-	ARG. LIM.
1.6	32.3	1.4	4.3	-	1.86	0.31	0.00	78	41.9	1.28	0.0	-	ARGILLA
1.8	19.4	1.3	6.5	-	1.81	0.34	0.00	51	13.8	0.76	0.0	-	ARGILLA
2.0	20.4	0.7	3.6	-	1.81	0.38	0.00	51	12.7	0.80	0.0	-	ARG. LIM.
2.2	26.4	1.0	3.8	-	1.84	0.42	0.00	65	16.9	1.04	0.0	-	ARG. LIM.
2.4	26.4	1.0	3.8	-	1.84	0.45	0.00	65	14.6	1.04	0.0	-	ARG. LIM.
2.6	46.4	0.5	1.0	-	1.84	0.49	0.00	139	-	0.00	36.5	520	SABBIA
2.8	40.5	1.5	3.8	-	1.89	0.53	0.00	95	23.7	1.60	0.0	-	ARG. LIM.
3.0	51.5	1.6	3.1	-	1.93	0.57	0.00	155	-	0.00	31.0	-	LIMO-ARG.S
3.2	46.5	1.9	4.0	-	1.91	0.60	0.00	107	23.8	1.84	0.0	-	ARGILLA
3.4	49.5	1.9	3.9	-	1.92	0.64	0.00	112	23.9	1.96	0.0	-	ARG. LIM.
3.6	53.5	1.6	3.0	-	1.93	0.68	0.00	161	-	0.00	31.3	-	LIMO-ARG.S
3.8	55.6	2.1	3.8	-	1.94	0.72	0.00	124	24.0	2.20	0.0	-	ARG. LIM.
4.0	56.6	1.9	3.3	-	1.94	0.76	0.00	170	-	0.00	31.3	-	LIMO-ARG.S
4.2	58.6	1.9	3.3	-	1.95	0.80	0.00	176	-	0.00	31.5	-	LIMO-ARG.S
4.4	40.6	1.0	2.5	-	1.89	0.84	0.00	122	-	0.00	30.5	-	LIMO-ARG.S
4.6	51.6	2.9	5.6	-	1.93	0.87	0.00	116	14.9	2.03	0.0	-	ARGILLA
4.8	48.8	2.5	5.1	-	1.92	0.91	0.00	111	12.6	1.91	0.0	-	ARGILLA
5.0	49.8	2.5	5.1	-	1.92	0.95	0.00	113	12.1	1.95	0.0	-	ARGILLA
5.2	46.8	2.0	4.3	-	1.91	0.99	0.00	107	10.2	1.83	0.0	-	ARGILLA
5.4	55.8	2.3	4.1	-	1.94	1.03	0.00	124	12.9	2.19	0.0	-	ARGILLA
5.6	46.8	1.7	3.6	-	1.91	1.07	0.00	107	9.0	1.83	0.0	-	ARG. LIM.
5.8	46.9	2.2	4.7	-	1.91	1.10	0.00	108	8.5	1.83	0.0	-	ARGILLA
6.0	54.9	1.2	2.2	-	1.94	1.14	0.00	165	-	0.00	32.2	-	LIMO SABB.
6.2	61.9	2.9	4.6	-	1.96	1.18	0.00	134	12.1	2.43	0.0	-	ARGILLA
6.4	41.9	1.5	3.5	-	1.89	1.22	0.00	98	6.1	1.63	0.0	-	ARG. LIM.
6.6	35.9	2.5	6.9	-	1.87	1.26	0.00	85	4.6	1.39	0.0	-	ARG. ORG.
6.8	50.0	2.4	4.8	-	1.92	1.30	0.00	113	7.3	1.95	0.0	-	ARGILLA
7.0	56.0	3.0	5.4	-	1.94	1.33	0.00	124	8.4	2.19	0.0	-	ARGILLA
7.2	67.0	2.3	3.5	-	1.98	1.37	0.00	143	10.8	2.63	0.0	-	ARG. LIM.
7.4	72.0	2.6	3.6	-	2.00	1.41	0.00	151	11.6	2.83	0.0	-	ARG. LIM.
7.6	63.0	1.9	3.0	-	1.97	1.45	0.00	189	-	0.00	32.2	-	LIMO-ARG.S
7.8	47.2	1.9	4.0	-	1.91	1.49	0.00	108	5.3	1.83	0.0	-	ARG. LIM.
8.0	41.2	1.7	4.0	-	1.89	1.53	0.00	96	4.2	1.59	0.0	-	ARGILLA
8.2	32.2	1.1	3.3	-	1.86	1.57	0.00	78	2.8	1.22	0.0	-	ARG. LIM.
8.4	46.2	1.1	2.5	-	1.91	1.60	0.00	139	-	0.00	30.9	-	LIMO-ARG.S
8.6	43.2	1.1	2.5	-	1.90	1.64	0.00	130	-	0.00	30.5	-	LIMO-ARG.S
8.8	41.3	3.0	7.3	-	1.89	1.68	0.00	97	3.6	1.58	0.0	-	ARG. ORG.

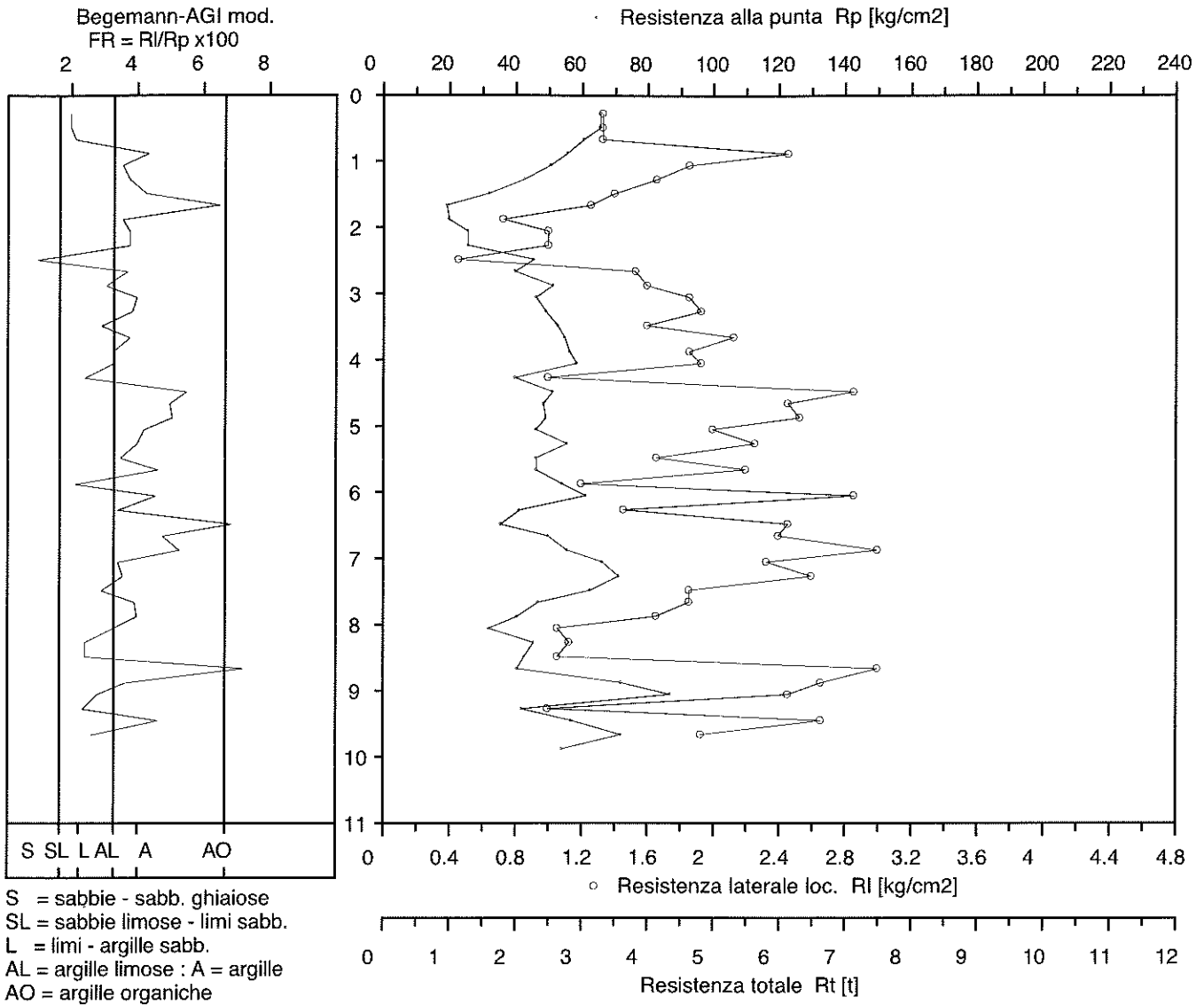
z[m]	Rp	RI	FR	Rt	g	P'v	u	E	OCR	Cu	Fi	Gmax	TERRENO (AGI)
9.0	72.3	2.7	3.7	-	2.00	1.72	0.00	151	8.4	2.82	0.0	-	ARG. LIM.
9.2	87.3	2.5	2.8	-	2.05	1.76	0.00	262	-	0.00	33.5	-	LIMO-ARG.S
9.4	42.3	1.0	2.4	-	1.89	1.80	0.00	127	-	0.00	30.0	-	LIMO-ARG.S
9.6	57.3	2.7	4.7	-	1.95	1.84	0.00	127	5.2	2.22	0.0	-	ARGILLA
9.8	72.4	1.9	2.7	-	2.00	1.88	0.00	217	-	0.00	32.3	-	LIMO-ARG.S
10.0	54.4	-	-	-	1.87	1.92	0.00	163	-	-	-	-	-



# PROVA PENETROMETRICA STATICA n. 2

Committente : Comune di Scandiano (RE)  
 Localita' : Pratissolo - Scandiano (RE)  
 Data : 09/08/2012

progr.: CPT-4.0/S

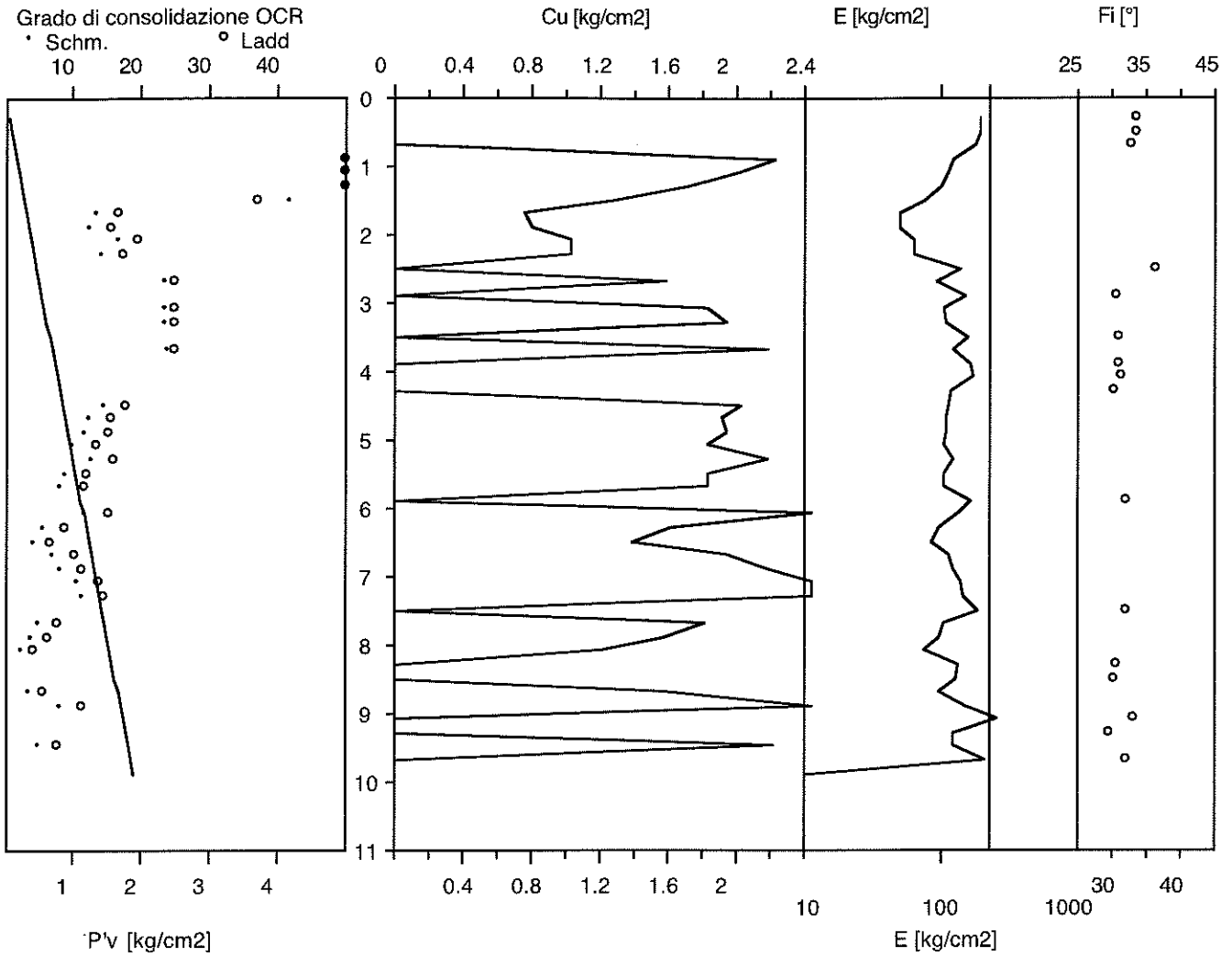


# PROVA PENETROMETRICA STATICA n. 2

Committente : Comune di Scandiano (RE)  
Localita' : Pratissolo - Scandiano (RE)  
Data : 09/08/2012

prog.: CPT-4.0/S

Litologia : Begemann ('65) - AGI ('77), modif.

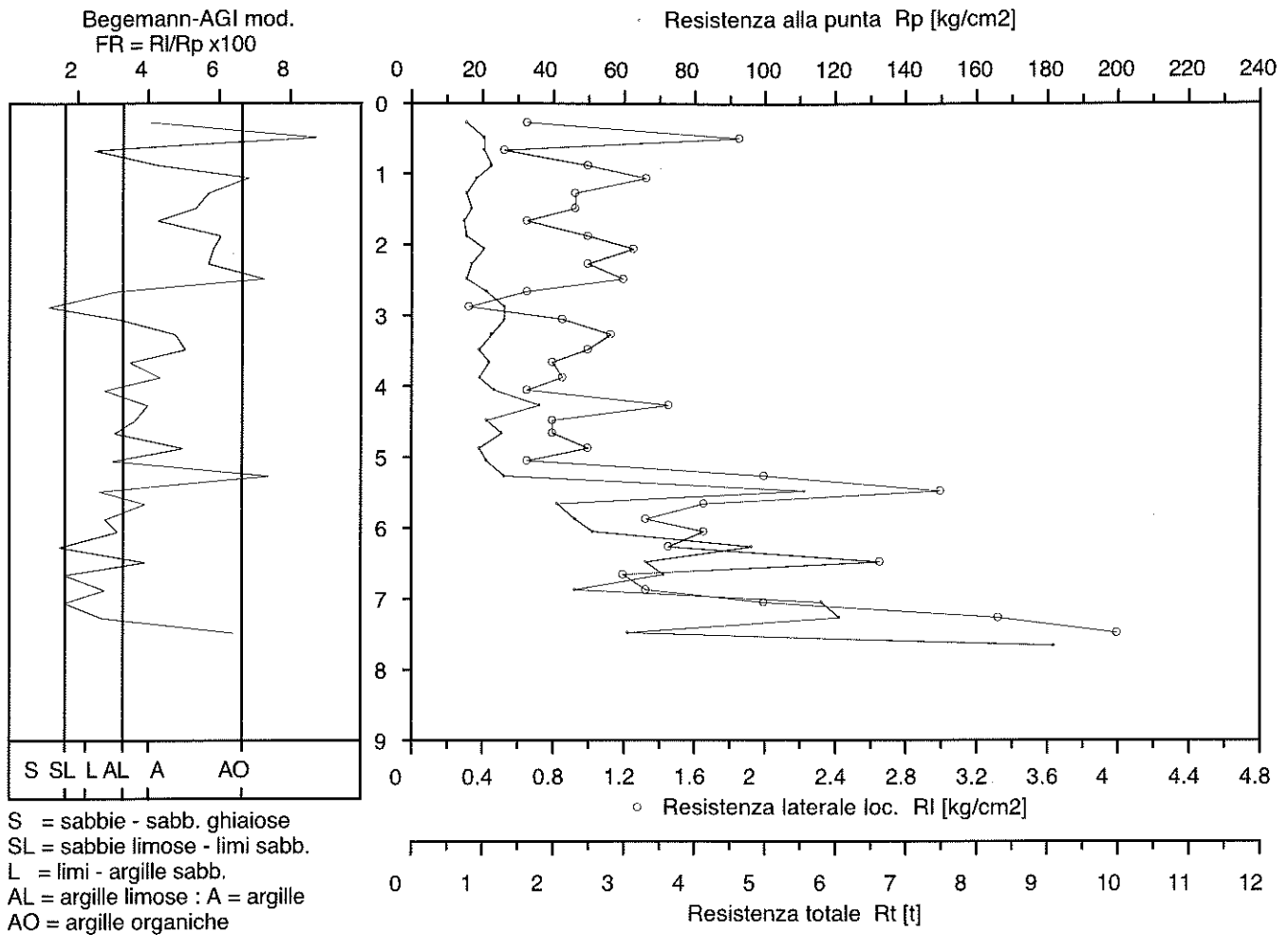




# PROVA PENETROMETRICA STATICA n. 1

Committente : Comune di Scandiano (RE)  
 Localita' : Pratissolo - Scandiano (RE)  
 Data : 09/08/2012

progr.: CPT-4.0/S

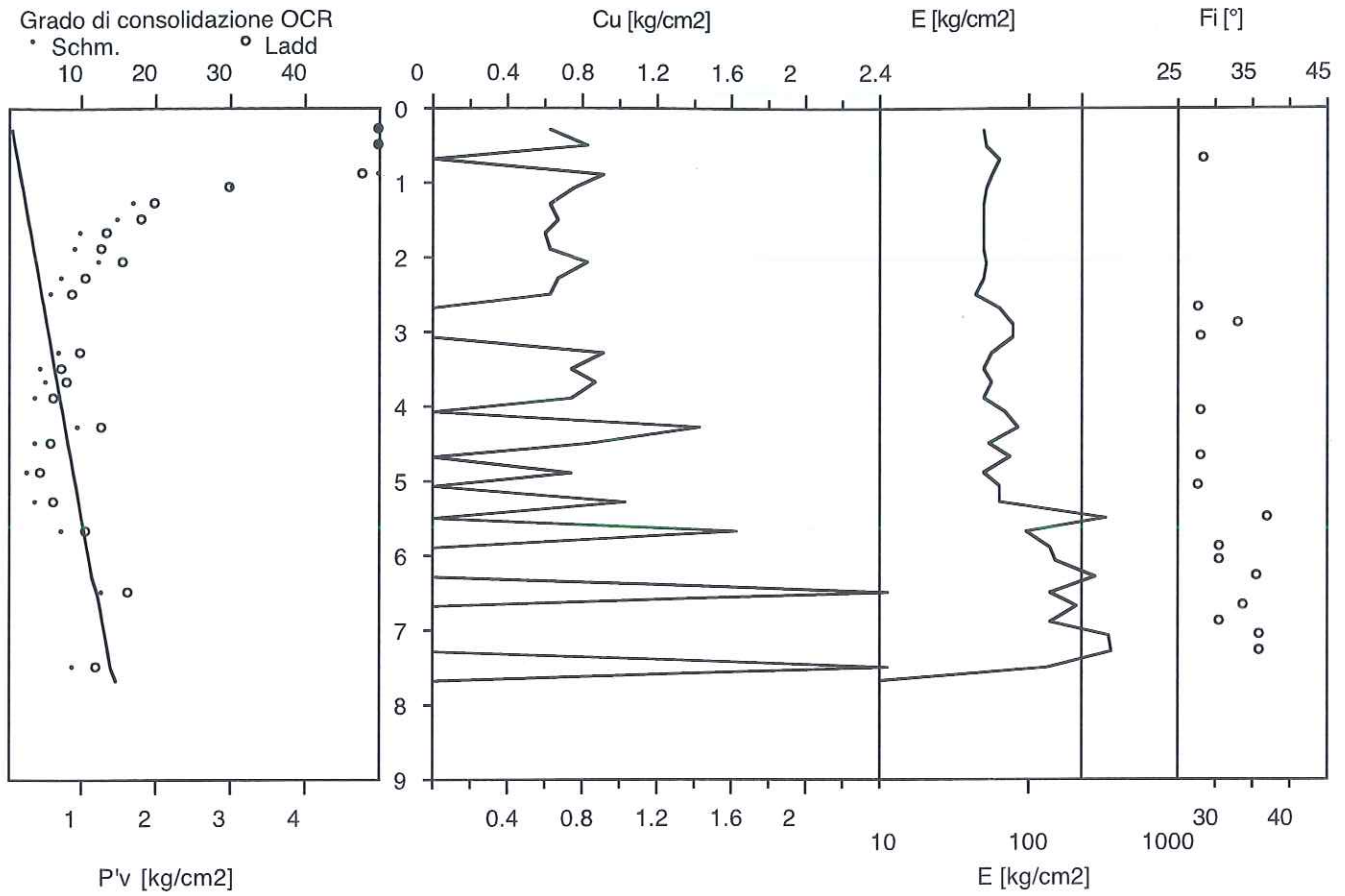


# PROVA PENETROMETRICA STATICA n. 1

Committente : Comune di Scandiano (RE)  
Localita' : Pratisolo - Scandiano (RE)  
Data : 09/08/2012

progr.: CPT-4.0/S

Litologia : Begemann ('65) - AGI ('77), modif.





**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
**LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA**

CPT 1

2.010496-059

- committente : Società Ciminiera s. a. s.  
- lavoro : Richiesta di variante al P.R.G. vigente  
- località : Via Pilati - Pratissolo di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 23/05/2006  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	10,0	---	20,0	0,07	300,0	4,20	30,0	60,0	60,0	3,87	16,0
0,40	10,0	10,5	20,0	0,60	33,0	4,40	26,0	55,0	52,0	4,00	13,0
0,60	12,5	17,0	25,0	0,87	29,0	4,60	25,0	55,0	50,0	3,07	16,0
0,80	10,0	16,5	20,0	0,80	25,0	4,80	22,0	45,0	44,0	1,87	24,0
1,00	7,5	13,5	15,0	1,33	11,0	5,00	19,0	33,0	38,0	2,73	14,0
1,20	6,0	16,0	12,0	1,07	11,0	5,20	18,5	39,0	37,0	2,67	14,0
1,40	6,5	14,5	13,0	1,07	12,0	5,40	20,0	40,0	40,0	1,67	24,0
1,60	7,0	15,0	14,0	1,13	12,0	5,60	20,5	33,0	41,0	1,80	23,0
1,80	8,0	16,5	16,0	1,13	14,0	5,80	22,5	36,0	45,0	1,47	31,0
2,00	9,0	17,5	18,0	1,67	11,0	6,00	23,0	34,0	46,0	4,07	11,0
2,20	17,5	30,0	35,0	3,07	11,0	6,20	24,5	55,0	49,0	3,73	13,0
2,40	27,0	50,0	54,0	3,73	14,0	6,40	27,0	55,0	54,0	2,67	20,0
2,60	22,0	50,0	44,0	3,53	12,0	6,60	35,0	55,0	70,0	4,13	17,0
2,80	24,5	51,0	49,0	2,67	18,0	6,80	31,0	62,0	62,0	4,27	15,0
3,00	45,0	65,0	90,0	4,00	22,0	7,00	35,0	67,0	70,0	5,47	13,0
3,20	60,0	90,0	120,0	4,00	30,0	7,20	34,0	75,0	68,0	4,00	17,0
3,40	40,0	70,0	80,0	4,00	20,0	7,40	40,0	70,0	80,0	4,00	20,0
3,60	25,0	55,0	50,0	4,00	12,0	7,60	35,0	65,0	70,0	4,13	17,0
3,80	25,0	55,0	50,0	4,00	12,0	7,80	35,0	66,0	70,0	---	---
4,00	30,0	60,0	60,0	4,00	15,0						

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\phi = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

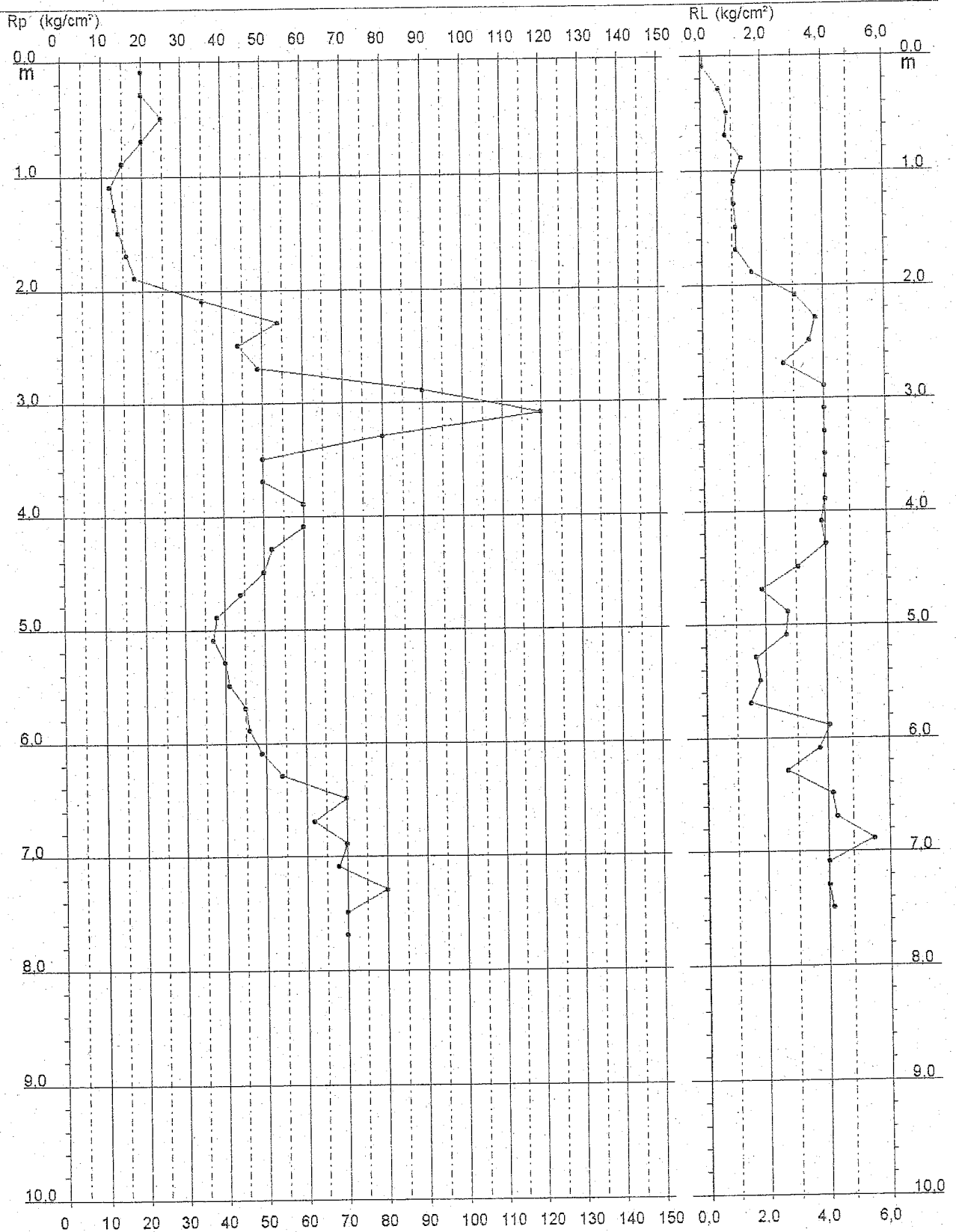
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

CPT 1

2:010496-059

- committente : Società Ciminiera s. a s.  
 - lavoro : Richiesta di variante al P.R.G. vigente  
 - località : Via Pilati - Pratissolo di Scandiano (RE)

- data : 23/05/2006  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - scala vert.: 1 : 50





## PROVA PENETROMETRICA STATICA

CPT 4

## LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA

2.010496-059

- committente : Amministrazione comunale di Scandiano (RE)  
- lavoro : P.P.I.P. N° 6  
- località : Pratissolo di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 23/02/2001  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	----	----	--	0,27	----	3,40	13,5	21,5	27,0	1,07	25,0
0,40	0,5	2,5	1,0	0,40	2,0	3,60	10,5	18,5	21,0	0,73	29,0
0,60	4,0	7,0	8,0	0,73	11,0	3,80	11,5	17,0	23,0	0,67	34,0
0,80	7,5	13,0	15,0	0,93	16,0	4,00	13,0	18,0	26,0	1,00	26,0
1,00	6,0	13,0	12,0	0,73	16,0	4,20	12,5	20,0	25,0	0,87	29,0
1,20	8,5	14,0	17,0	0,80	21,0	4,40	9,0	15,5	18,0	0,60	30,0
1,40	9,5	15,5	19,0	1,40	14,0	4,60	9,0	13,5	18,0	0,80	22,0
1,60	10,0	20,5	20,0	1,53	13,0	4,80	8,0	14,0	16,0	0,73	22,0
1,80	11,5	23,0	23,0	1,80	13,0	5,00	9,5	15,0	19,0	1,40	14,0
2,00	8,5	22,0	17,0	1,40	12,0	5,20	13,0	23,5	26,0	1,27	21,0
2,20	16,0	26,5	32,0	1,87	17,0	5,40	12,0	21,5	24,0	1,33	18,0
2,40	15,5	29,5	31,0	1,67	19,0	5,60	50,0	60,0	100,0	1,33	75,0
2,60	15,0	27,5	30,0	1,20	25,0	5,80	110,0	120,0	220,0	1,33	165,0
2,80	13,5	22,5	27,0	1,20	22,0	6,00	150,0	160,0	300,0	----	----
3,00	13,0	22,0	26,0	0,80	32,0	6,20	250,0	0,0	500,0	----	----
3,20	21,0	27,0	42,0	1,07	39,0						

- PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\varnothing = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

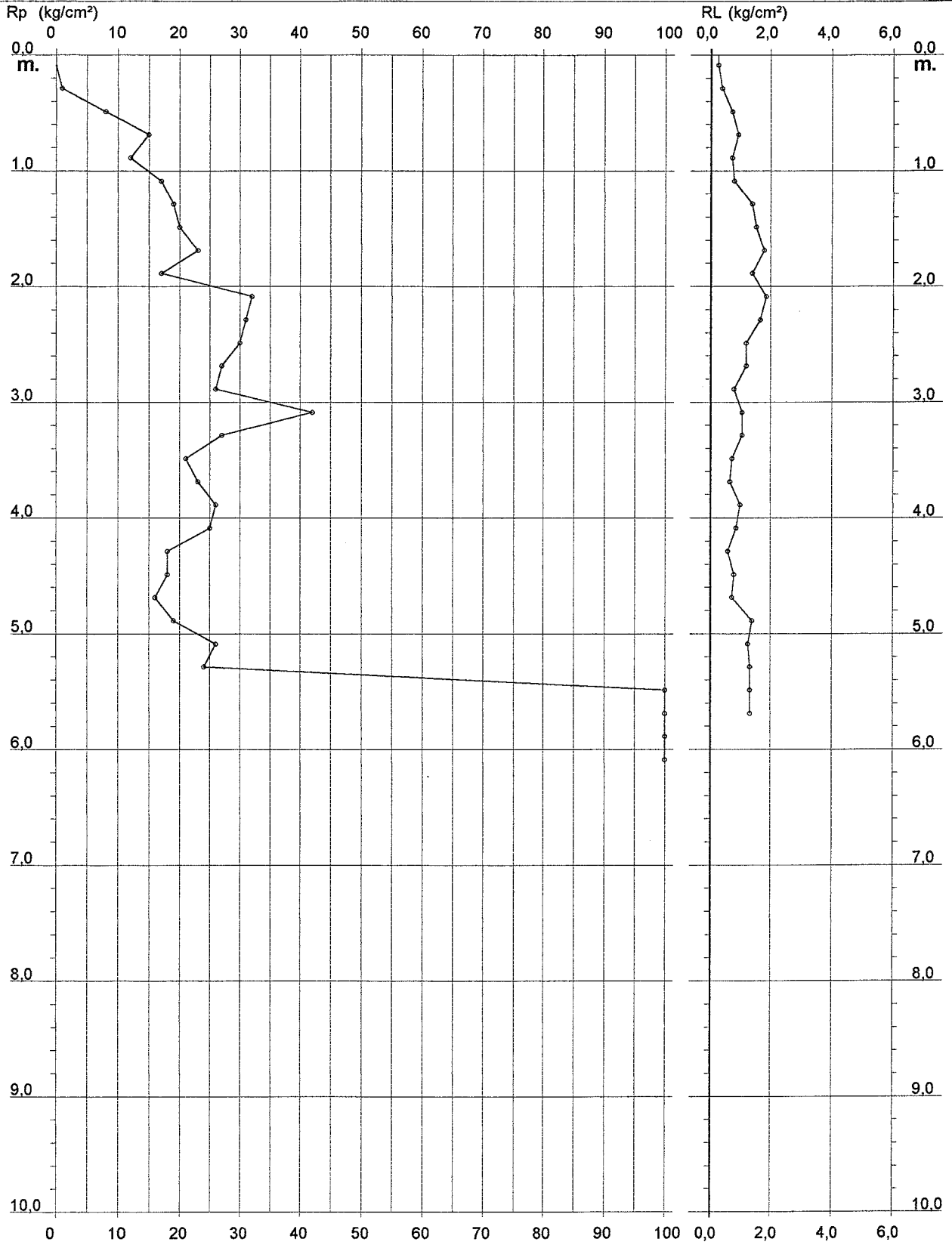
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

## CPT 4

2.010496-059

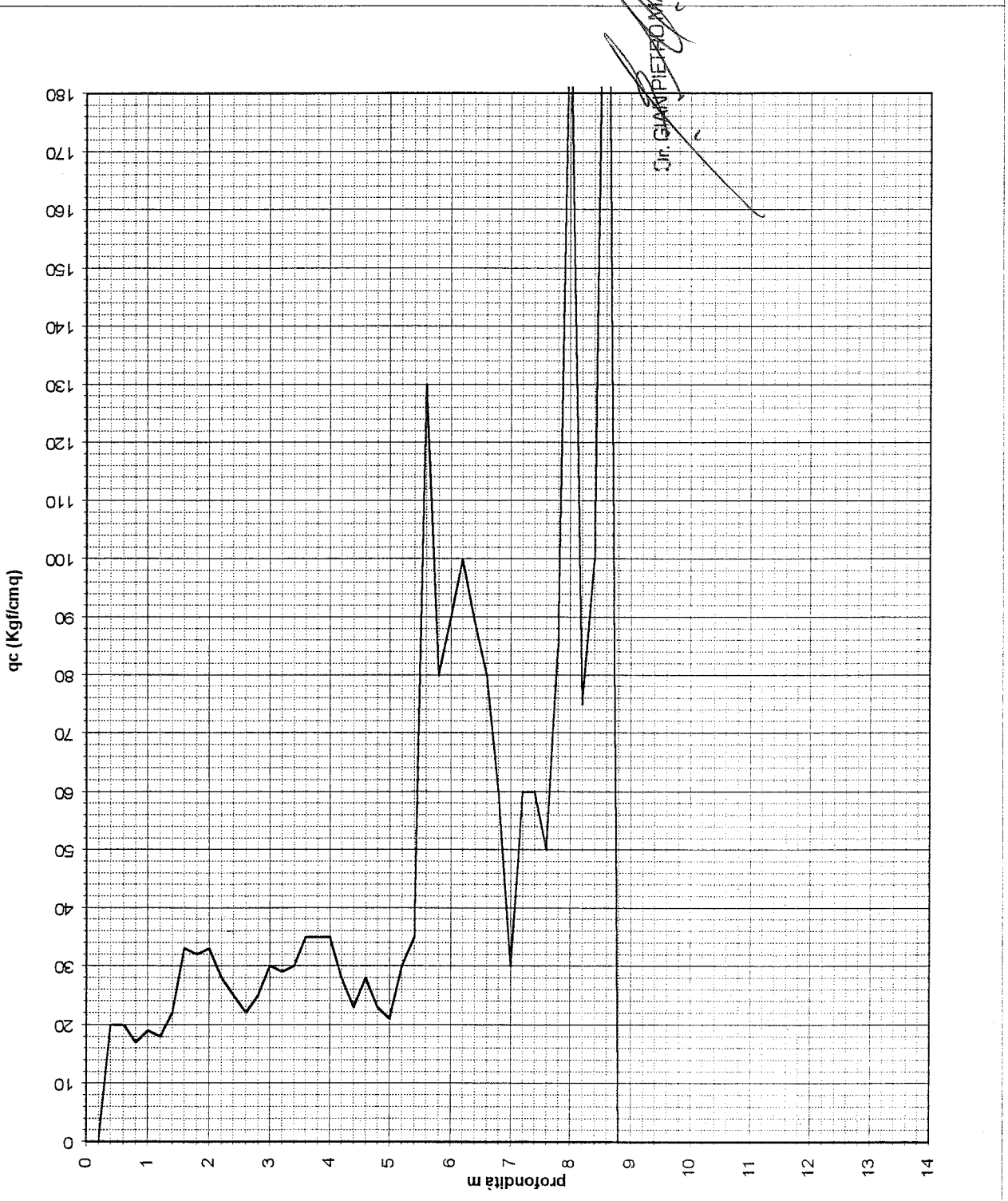
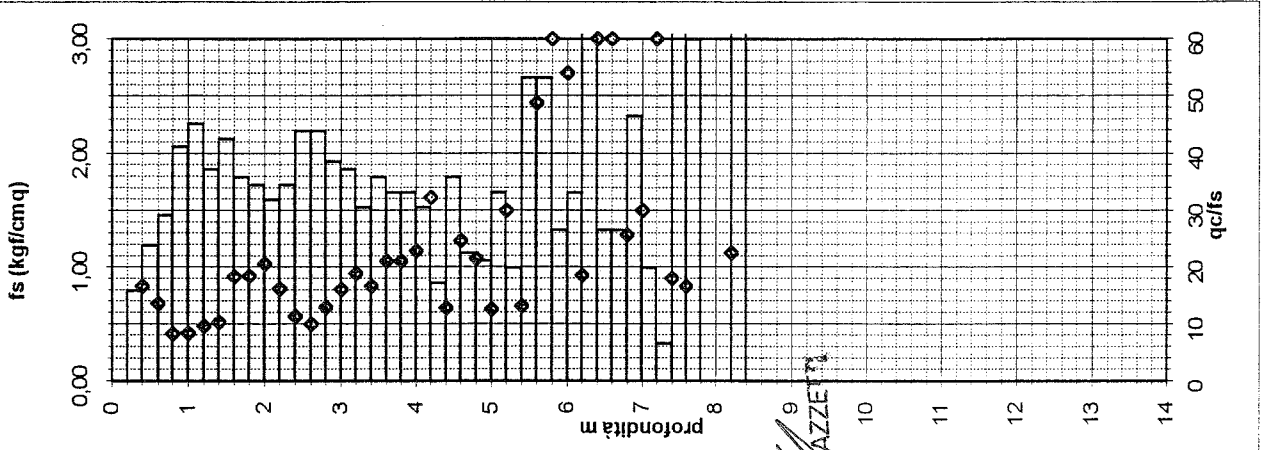
- committente : Amministarzione comunale di Scandiano (RE)  
- lavoro : P.P.I.P. N° 6  
- località : Pratissolo di Scandiano (RE)

- data : 23/02/2001  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 50



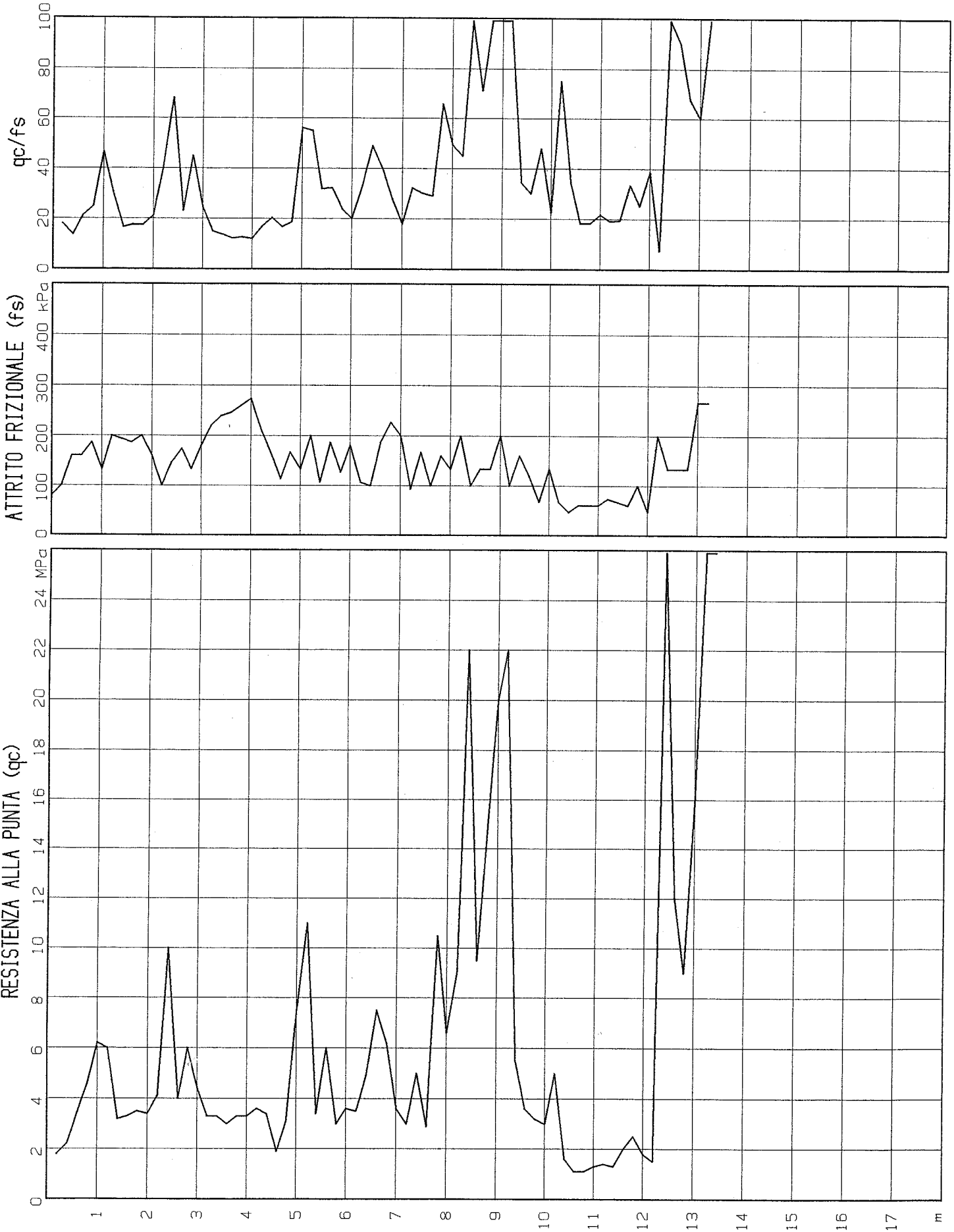


STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 10 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: PRATISSOLO
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 8,6 m p.c.	DATA: 25/05/98

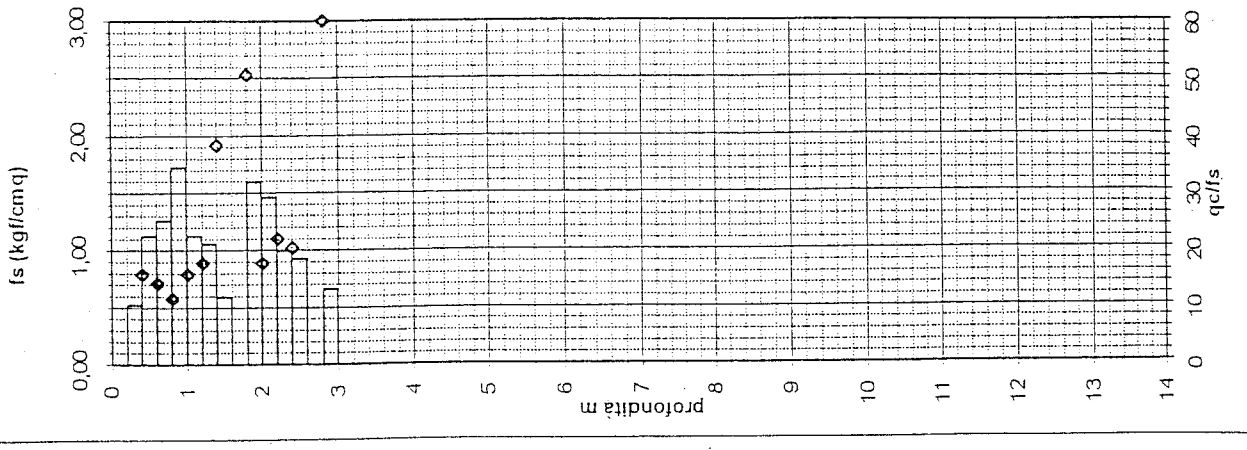
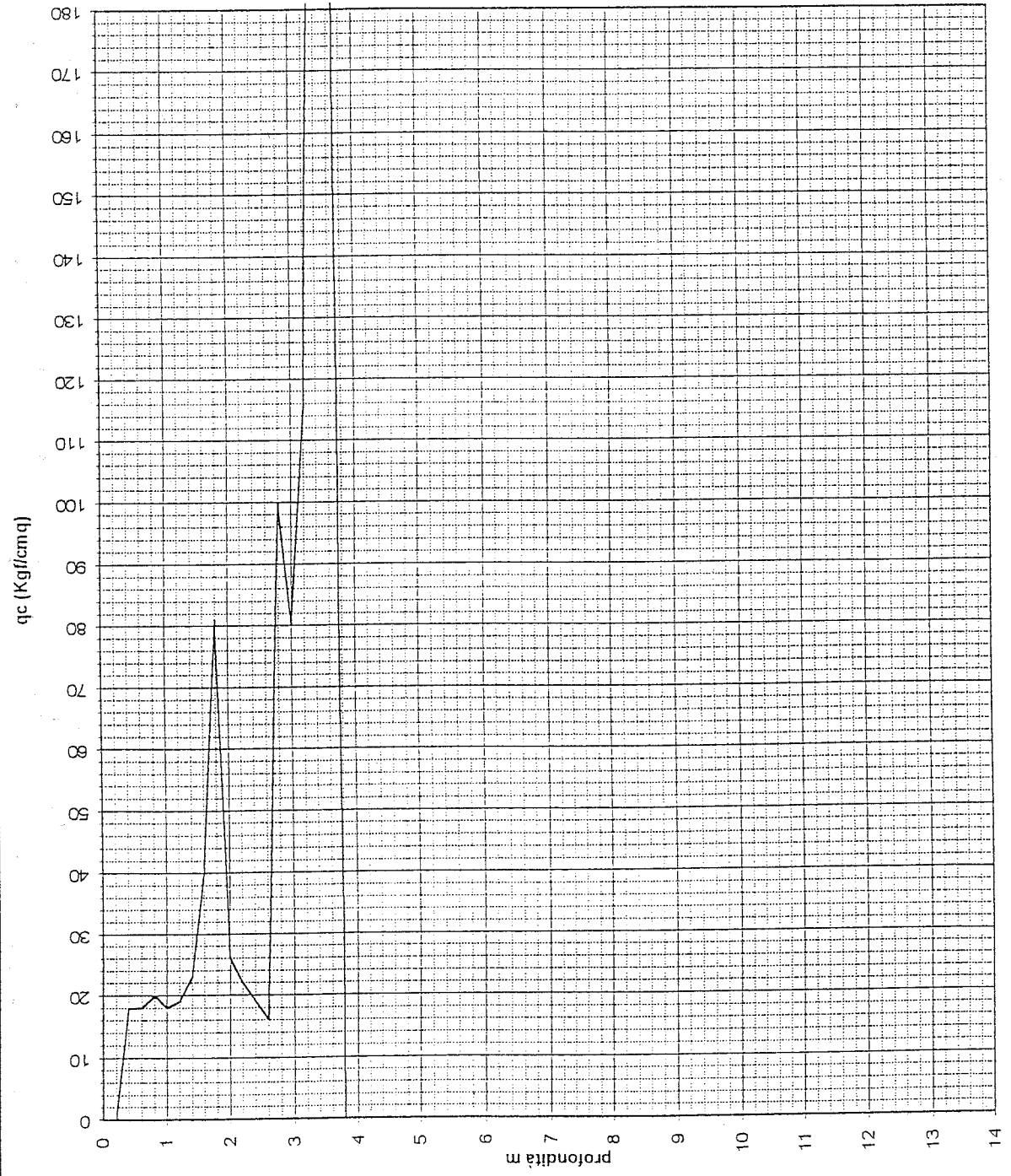




CPT N. 3	ESECUTORE: GEOPROGETTI S. A. S.	DATA: 03/09/02
COMMITTENTE: SIG. BARBIERI PAOLO	LOCALITA': PRATISSOLO (RE)	
CANTIERE: VIA DELLE SCUOLE (P.P. 7)	D.L.: DR. F. CAMPIOLI	TAV. 5

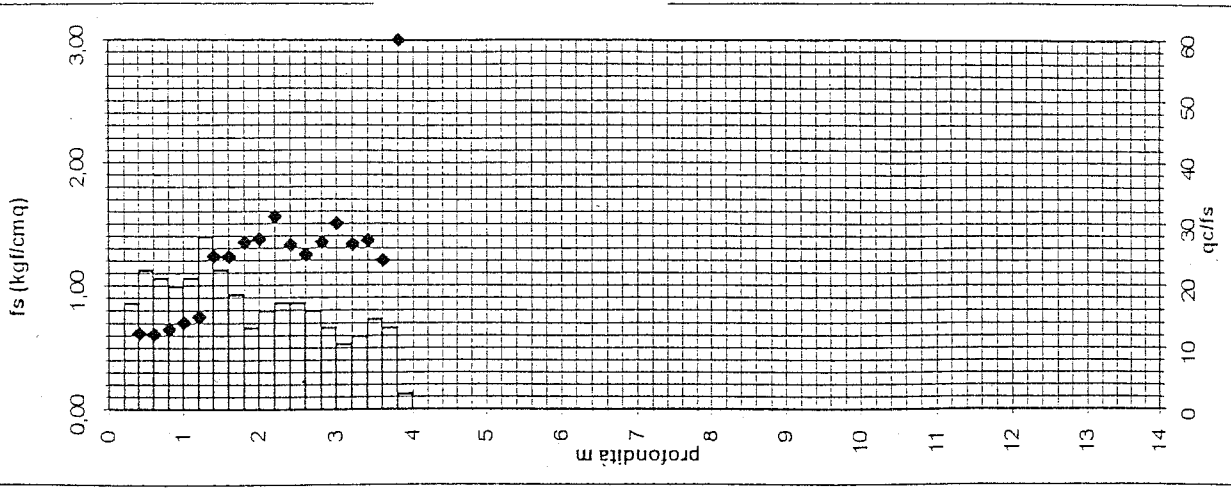
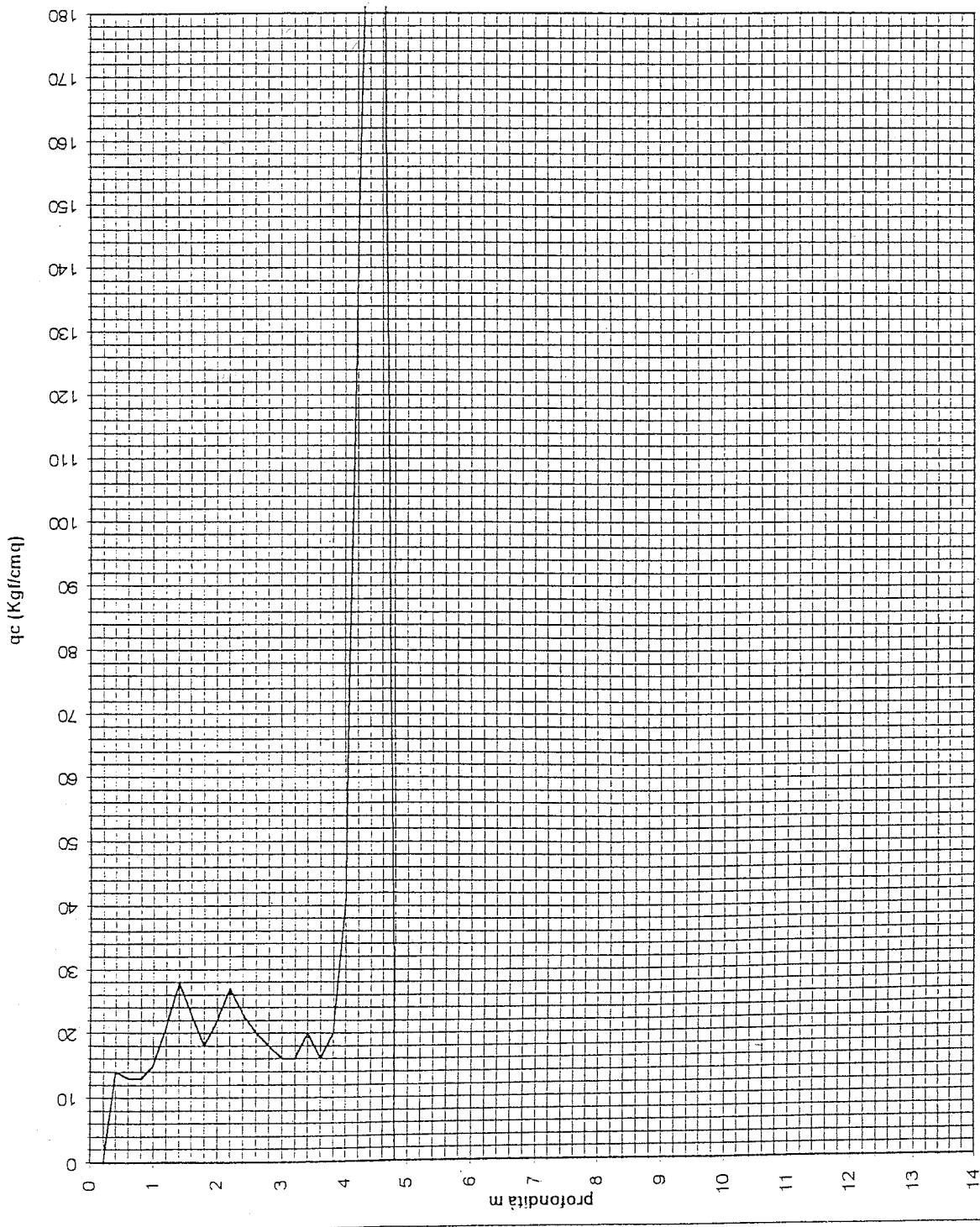


STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n. 6 (tel. 0522/641001)	PROVA PENETRIMETRICA C.P.T. N° 70	AMM.NE COMUNALE DI SCANDIANO
OPERATORE: MAZZETTI M.- BRUSCHI A.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: SCANDIANO (RE)
QUOTA: piano campagna	Profondità falda:	DATA: 18/02/97





STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RC) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 58	COMMITTENTE: AMM.COM. DI SCANDIANO
OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: Scandiano (RE)
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 5,0 m	DATA: 13/12/96



## PROVA PENETROMETRICA STATICA LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA

CPT 3

2:010496-059

- committente : Caseificio Sociale Il Boiardo S.c.a.	- data : 13/07/2007
- lavoro : Costruzione magazzino per Parmigiano Reggiano	- quota inizio : Piano Campagna
- località : Via delle Scuole, n°5 - Pratissoleo di Scandiano (RE)	- prof. falda : 5,10 m da quota inizio
- note :	- pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	14,0	---	28,0	0,13	210,0	3,60	12,0	20,5	24,0	1,07	22,0
0,40	12,5	13,5	25,0	1,20	21,0	3,80	13,0	21,0	26,0	0,80	32,0
0,60	14,0	23,0	28,0	2,40	12,0	<b>4,00</b>	19,0	25,0	38,0	1,80	21,0
0,80	15,0	33,0	30,0	2,33	13,0	4,20	19,5	33,0	39,0	1,73	22,0
<b>1,00</b>	14,5	32,0	29,0	4,13	7,0	4,40	17,0	30,0	34,0	0,53	64,0
1,20	19,0	50,0	38,0	3,80	10,0	4,60	12,5	16,5	25,0	0,07	375,0
1,40	19,5	48,0	39,0	3,47	11,0	4,80	21,0	21,5	42,0	3,07	14,0
1,60	14,0	40,0	28,0	3,67	8,0	<b>5,00</b>	22,0	45,0	44,0	0,67	66,0
1,80	12,5	40,0	25,0	2,93	9,0	5,20	25,0	30,0	50,0	1,87	27,0
<b>2,00</b>	9,0	31,0	18,0	1,87	10,0	5,40	18,0	32,0	36,0	0,67	54,0
2,20	11,0	25,0	22,0	1,13	19,0	5,60	75,0	80,0	150,0	1,33	112,0
2,40	11,5	20,0	23,0	1,60	14,0	5,80	50,0	60,0	100,0	5,33	19,0
2,60	18,0	30,0	36,0	1,73	21,0	<b>6,00</b>	10,0	50,0	20,0	1,33	15,0
2,80	12,0	25,0	24,0	1,73	14,0	6,20	150,0	160,0	300,0	1,33	225,0
<b>3,00</b>	12,0	25,0	24,0	1,87	13,0	6,40	180,0	190,0	360,0	---	---
3,20	15,0	29,0	30,0	0,73	41,0	6,60	250,0	0,0	500,0	---	---
3,40	19,0	24,5	38,0	1,13	34,0						

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\varnothing = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)



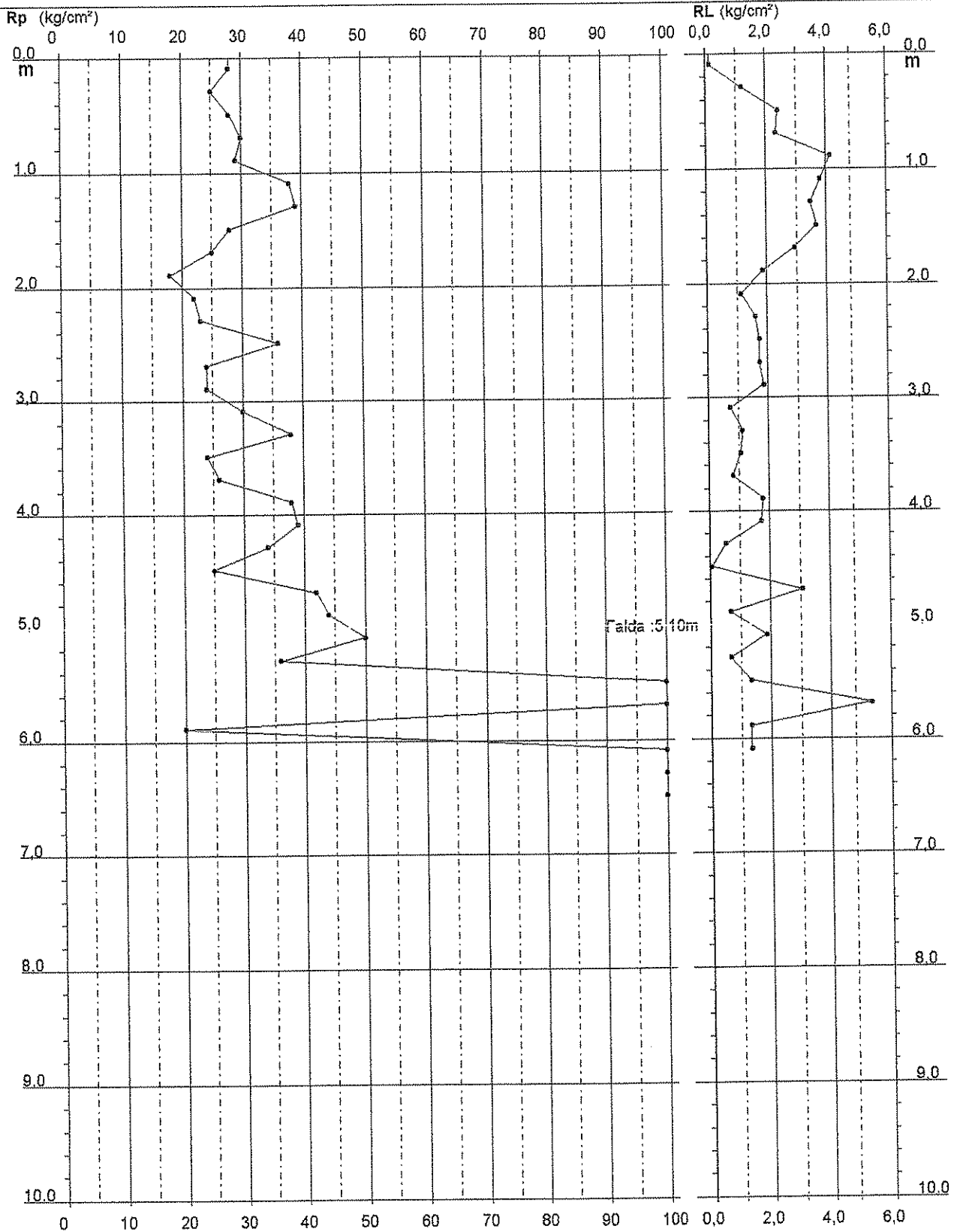
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

CPT 3

02:010496-059

- committente : Caseificio Sociale Il Boiardo S.c.a.  
- lavoro : Costruzione magazzino per Parmigiano Reggiano  
- località : Via delle Scuole, n°5 - Pratisso di Scandiano (RE)

- data : 13/07/2007  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : 5,10 m da quota inizio  
- scala vert.: 1 : 50



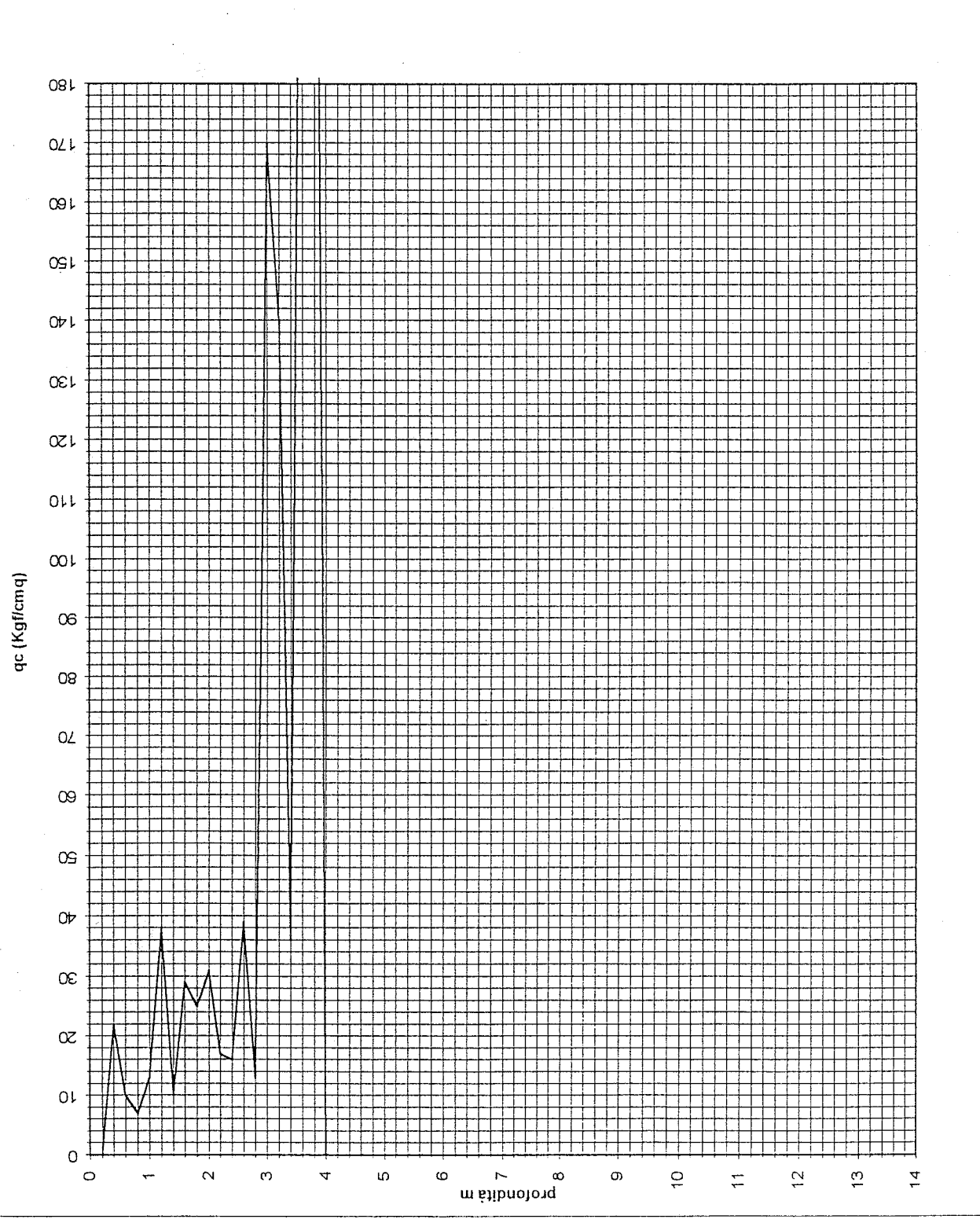
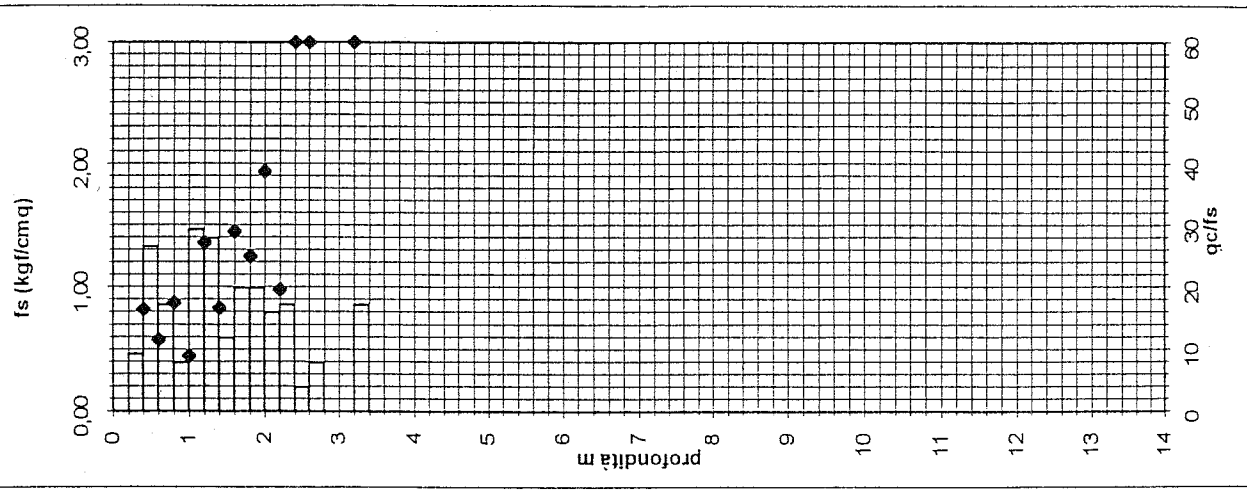


**STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO**  
 Correggio (RE) Piazza S. Quirino n. 6 tel. 0522/641001  
**OPERATORE: DR. BRUSCHI - MAZZETTI**  
**QUOTA:** piano campagna

**PROVA PENETROMETRICA**  
 C.P.T. N° **33**

**COMMITTENTE:**  
 AMM.COM. DI SCANDIANO  
**CANTIERE:** Scandiano (RE)  
**DATA:** 29/10/96

**ATTREZZO:** Pen. statico TM16  
 Profondità falda: > 4,0 m PC



**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
TABELLA PARAMETRI GEOTECNICI**

**CPT 3**

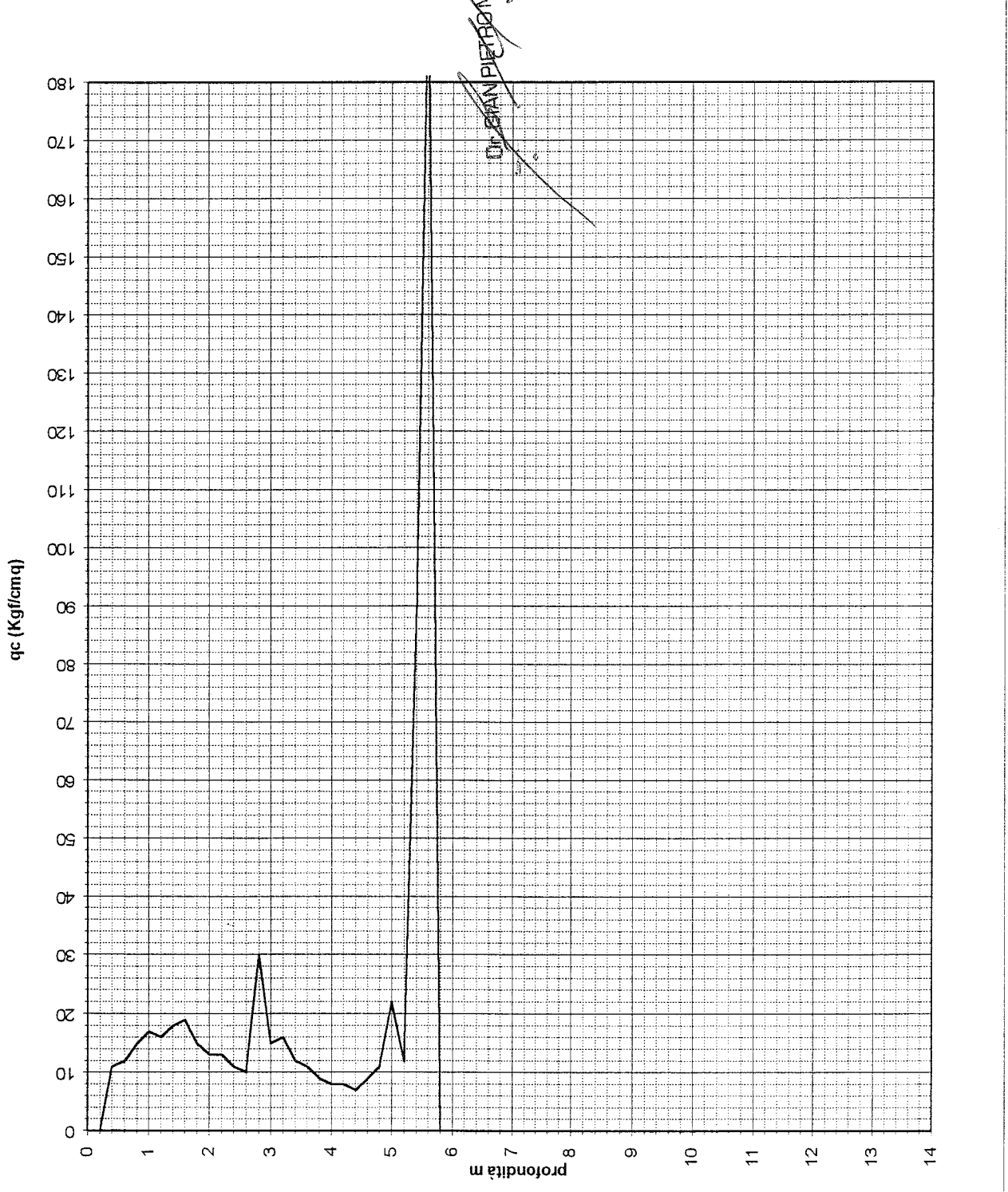
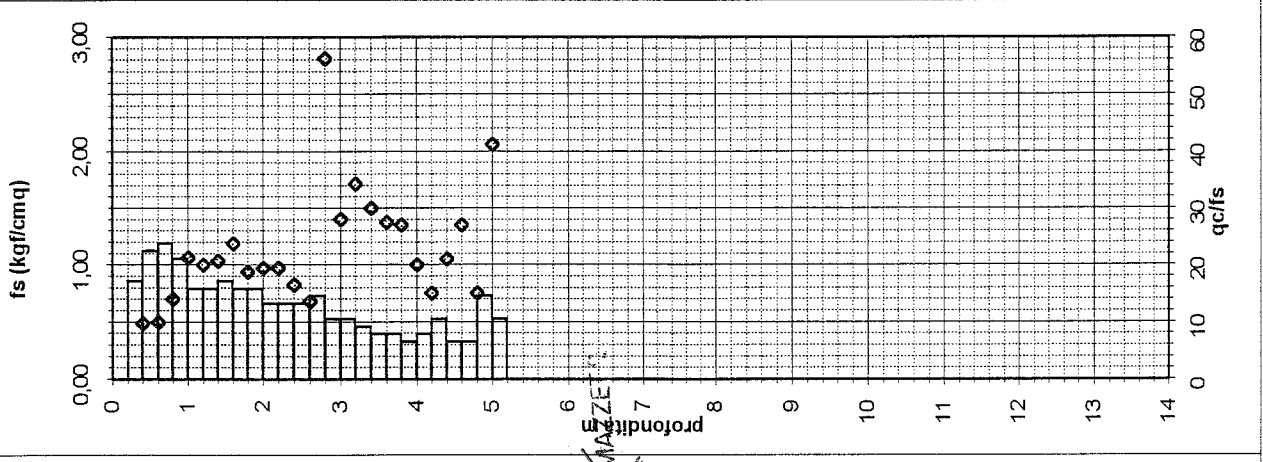
2.010496-059

- committente : Caseificio Sociale Il Boiardo S.c.a.  
- lavoro : Costruzione magazzino per Parmigiano Reggiano  
- località : Via delle Scuole, n°5 - Pratissole di Scandiano (RE)  
- note :

- data : 13/07/2007  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : 5,10 m da quota inizio  
- pagina : 1

NATURA COESIVA											NATURA GRANULARE										
Prof. m	Rp kg/cm²	Rp/Rl (-)	Natura Litol.	Y' t/m²	p'vo kg/cm²	Cu kg/cm²	OCR (-)	Eu50 kg/cm²	Eu25 kg/cm²	Mo kg/cm²	Dr %	ø1s (°)	ø2s (°)	ø3s (°)	ø4s (°)	ødm (°)	emy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm²	E'25 kg/cm²	Mo kg/cm²
0,20	28	210	3:---	1,85	0,04	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	46	28	0,258	47	70	84
0,40	25	21	4/f/f	1,85	0,07	0,91	99,9	155	232	75	66	40	42	43	45	42	28	0,216	42	63	75
0,60	28	12	4/f/f	1,85	0,11	0,97	93,8	164	246	84	62	38	41	43	45	41	28	0,196	47	70	84
0,80	30	13	4/f/f	1,85	0,15	1,00	66,4	170	255	90	77	39	41	42	44	40	28	0,181	50	75	90
1,00	29	7	4/f/f	1,85	0,19	0,98	50,7	167	251	87	71	38	40	42	44	39	29	0,161	46	73	87
1,20	36	10	4/f/f	1,85	0,22	1,27	55,4	215	323	114	75	38	40	42	44	39	30	0,176	83	95	114
1,40	39	11	4/f/f	1,85	0,26	1,30	47,2	221	332	117	73	36	40	42	44	38	30	0,167	65	98	117
1,60	28	8	4/f/f	1,85	0,30	0,97	27,5	164	246	84	56	36	38	40	43	37	28	0,125	47	70	84
1,80	25	9	4/f/f	1,85	0,33	0,91	22,0	155	232	75	51	35	37	40	42	35	28	0,107	42	63	75
2,00	18	10	2/f/f	1,85	0,37	0,75	15,2	128	191	56	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
2,20	22	19	4/f/f	1,85	0,41	0,85	15,7	144	216	66	42	34	36	38	41	34	28	0,084	37	55	66
2,40	23	14	4/f/f	1,85	0,44	0,87	14,5	148	221	69	41	34	36	38	41	33	28	0,083	38	58	69
2,60	36	21	4/f/f	1,85	0,48	1,20	19,7	204	306	108	55	36	38	40	42	35	30	0,116	60	90	108
2,80	24	14	4/f/f	1,85	0,52	0,68	12,3	151	227	72	38	33	36	38	41	33	26	0,077	40	60	72
3,00	24	13	4/f/f	1,85	0,55	0,89	11,3	151	227	72	37	33	36	38	41	32	26	0,074	40	60	72
3,20	30	41	3:---	1,85	0,59	--	--	--	--	--	43	34	36	38	41	33	28	0,086	50	75	90
3,40	38	34	3:---	1,85	0,63	--	--	--	--	--	50	35	37	40	42	34	30	0,104	63	85	114
3,60	24	22	4/f/f	1,85	0,67	0,98	9,0	158	237	72	33	33	35	36	41	31	28	0,054	40	60	72
3,80	26	32	3:---	1,85	0,70	--	--	--	--	--	34	33	35	38	41	31	28	0,067	43	65	78
4,00	38	21	4/f/f	1,85	0,74	1,27	12,3	215	323	114	46	34	37	39	42	33	30	0,094	63	85	114
4,20	39	22	4/f/f	1,85	0,78	1,30	11,9	221	332	117	46	34	37	39	42	33	30	0,094	65	98	117
4,40	34	64	3:---	1,85	0,81	--	--	--	--	--	40	34	36	38	41	32	28	0,080	67	85	102
4,60	25	375	3:---	1,85	0,85	--	--	--	--	--	28	32	35	37	40	30	28	0,054	42	63	75
4,80	42	14	4/f/f	1,85	0,89	1,40	11,1	298	357	126	45	34	37	38	42	33	30	0,082	70	105	126
5,00	44	66	3:---	1,85	0,93	--	--	--	--	--	46	34	37	38	42	33	31	0,083	73	110	132
5,20	50	27	4/f/f	1,01	0,95	1,67	12,8	283	425	150	50	35	37	40	42	33	31	0,103	83	125	150
5,40	36	54	3:---	0,89	0,96	--	--	--	--	--	38	33	36	38	41	31	30	0,075	60	90	108
5,60	150	112	3:---	1,08	0,98	--	--	--	--	--	66	40	42	43	45	39	36	0,211	250	375	500
5,80	100	19	4/f/f	1,05	1,01	3,33	28,1	567	850	300	72	38	40	42	44	37	34	0,165	167	250	300
6,00	20	15	4/f/f	0,93	1,02	0,80	4,6	285	428	60	16	30	33	36	38	28	27	0,031	33	50	60
6,20	300	225	3:---	1,15	1,05	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	42	40	0,256	500	750	900
6,40	360	--	3:---	1,15	1,07	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	42	40	0,256	600	900	1050
6,60	500	--	3:---	1,15	1,09	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	42	40	0,256	633	1250	1500

STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE), Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 19 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: SCANDIANO
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 5,6 m p.c.	DATA: 27/05/98





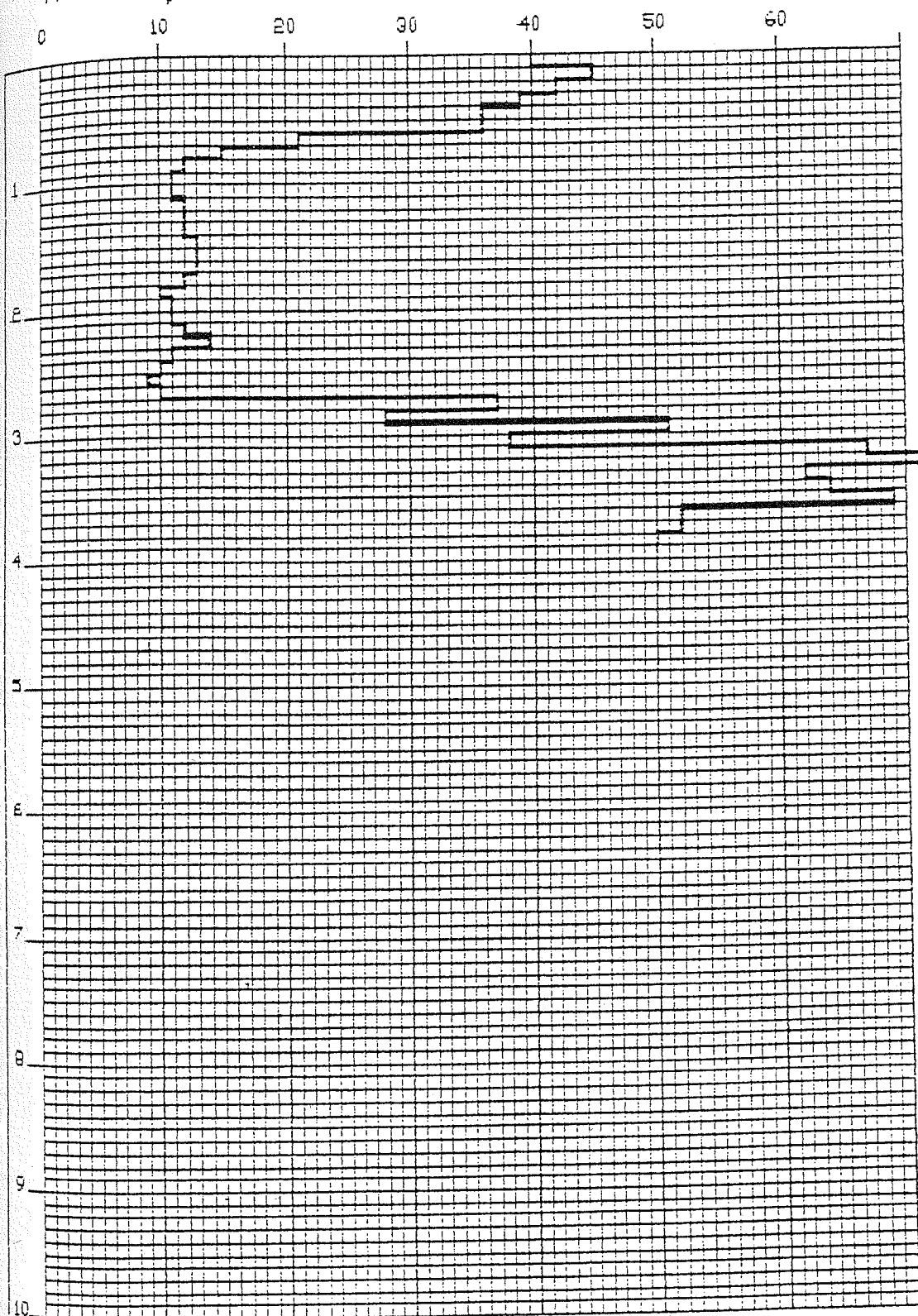
Localita': Scandiano

Committente: COMITAL S.p.a.

R<sub>p</sub> DL0305  $\blacktriangleright$

N DL030  $\triangleleft$

DYNAMIC-PENETROMETER TEST



Litologia

H<sub>2</sub>O

riporto

sabbia limosa

sabbia e ghiaia

Descrizione P3/27D



Via AUSTRIA, 24 - 41100 MODENA

Telefono 059/313999

Telefax 059/454827



ORGANISMO DI  
CERTIFICAZIONE

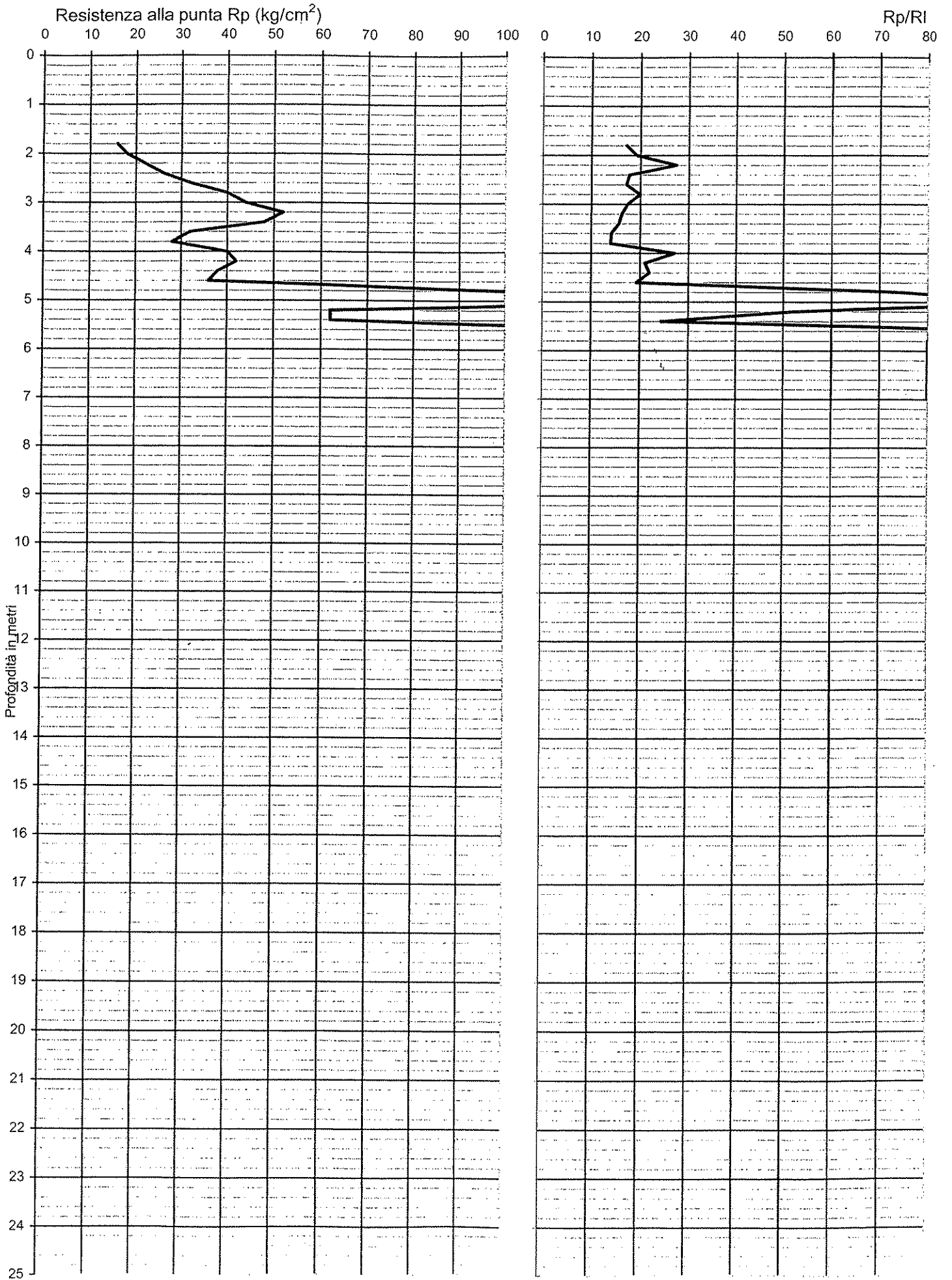
UNI EN ISO 9001:2000  
CERTIFICATO N. 158

**PROVA PENETROMETRICA STATICA**  
Penetrometro Gouda

Committente : CMR  
Località : VIA SECCHI-SCANDIANO-RE  
Prova numero : 2  
Data : 03/03/2006  
Operatore : DR. REBECCHI  
Quota : P.C.

Prof. (m)	P (kg/cm <sup>2</sup> )	P + L (kg/cm <sup>2</sup> )	Rp (kg/cm <sup>2</sup> )	RI (kg/cm <sup>2</sup> )	Rp/RI [-]
0,20					
0,40					
0,60					
0,80					
1,00					
1,20					
1,40					
1,60					
1,80	16	30	16	0,93	17,14
2,00	18	32	18	0,93	19,29
2,20	22	34	22	0,80	27,50
2,40	26	48	26	1,47	17,73
2,60	32	60	32	1,87	17,14
2,80	40	70	40	2,00	20,00
3,00	44	82	44	2,53	17,37
3,20	52	100	52	3,20	16,25
3,40	48	94	48	3,07	15,65
3,60	32	66	32	2,27	14,12
3,80	28	58	28	2,00	14,00
4,00	40	62	40	1,47	27,27
4,20	42	72	42	2,00	21,00
4,40	38	64	38	1,73	21,92
4,60	36	64	36	1,87	19,29
4,80	100	120	100	1,33	75,00
5,00	140	160	140	1,33	105,00
5,20	62	80	62	1,20	51,67
5,40	62	100	62	2,53	24,47
5,60	140	160	140	1,33	105,00
5,80	350		350		
6,00	400		400		
6,20	500		500		
6,40	380		380		
6,60	420		420		
6,80	500		500		
7,00	500		500		
7,20					
7,40					
7,60					
7,80					
8,00					
8,20					
8,40					
8,60					
8,80					
9,00					
9,20					
9,40					
9,60					
9,80					
10,00					
10,20					
10,40					
10,60					
10,80					
11,00					
11,20					
11,40					
11,60					
11,80					
12,00					
12,20					
12,40					
12,60					
12,80					
13,00					
13,20					
13,40					
13,60					
13,80					
14,00					
14,20					
14,40					
14,60					
14,80					
15,00					

Prof. (m)	P (kg/cm <sup>2</sup> )	P + L (kg/cm <sup>2</sup> )	Rp (kg/cm <sup>2</sup> )	RI (kg/cm <sup>2</sup> )	Rp/RI [-]
15,20					
15,40					
15,60					
15,80					
16,00					
16,20					
16,40					
16,60					
16,80					
17,00					
17,20					
17,40					
17,60					
17,80					
18,00					
18,20					
18,40					
18,60					
18,80					
19,00					
19,20					
19,40					
19,60					
19,80					
20,00					
20,20					
20,40					
20,60					
20,80					
21,00					
21,20					
21,40					
21,60					
21,80					
22,00					
22,20					
22,40					
22,60					
22,80					
23,00					
23,20					
23,40					
23,60					
23,80					
24,00					
24,20					
24,40					
24,60					
24,80					
25,00					
25,20					
25,40					
25,60					
25,80					
26,00					
26,20					
26,40					
26,60					
26,80					
27,00					
27,20					
27,40					
27,60					
27,80					
28,00					
28,20					
28,40					
28,60					
28,80					
29,00					
29,20					
29,40					
29,60					
29,80					
30,00					

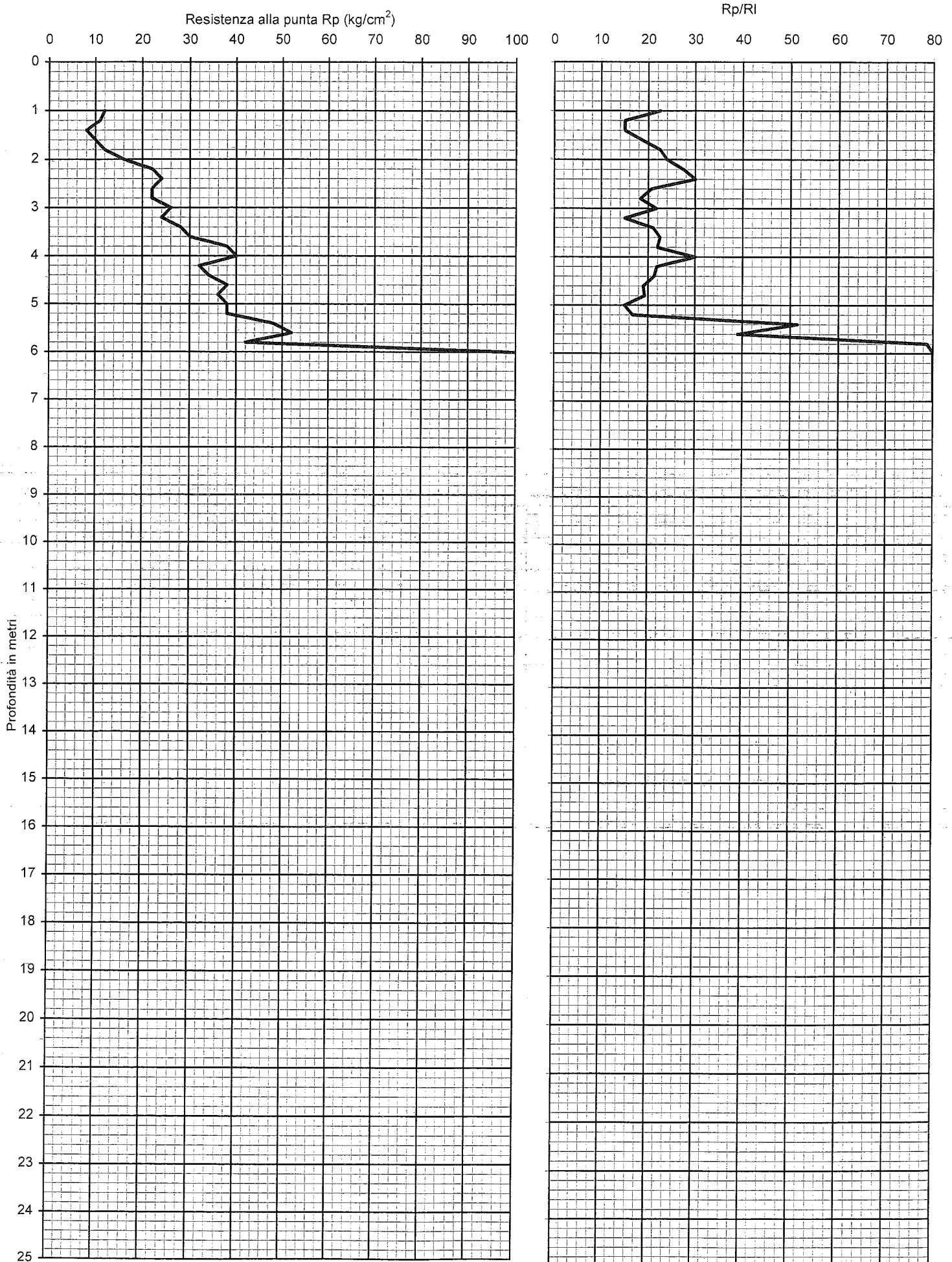






Prova n°: 4 Quota: P.C. Data: 12/04/01  
Località: VIA DELLA REPUBBLICA - SCANDIANO  
Committ.: IMPREFF S.R.L.

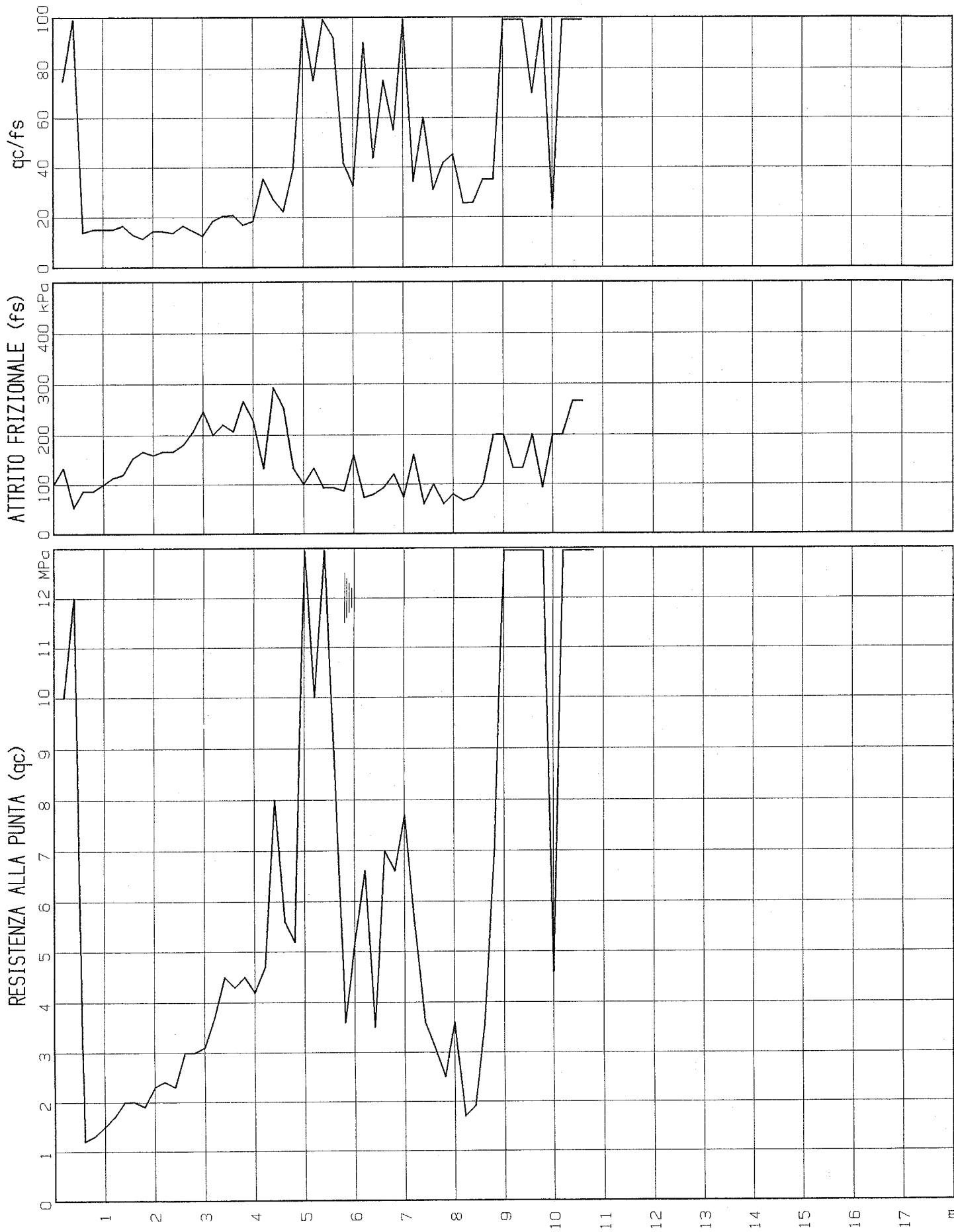
Via AUSTRIA,24 - 41100 MODENA



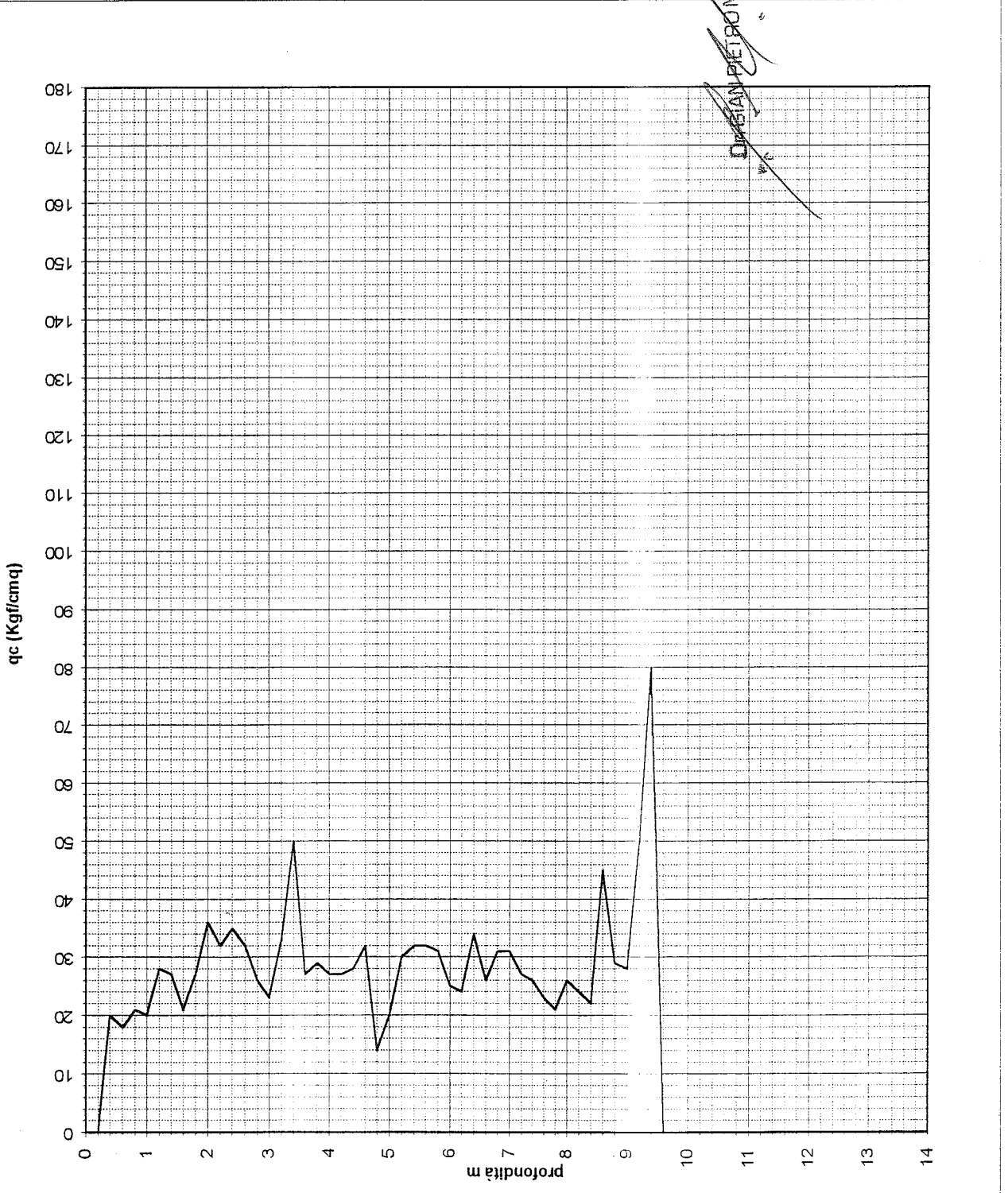
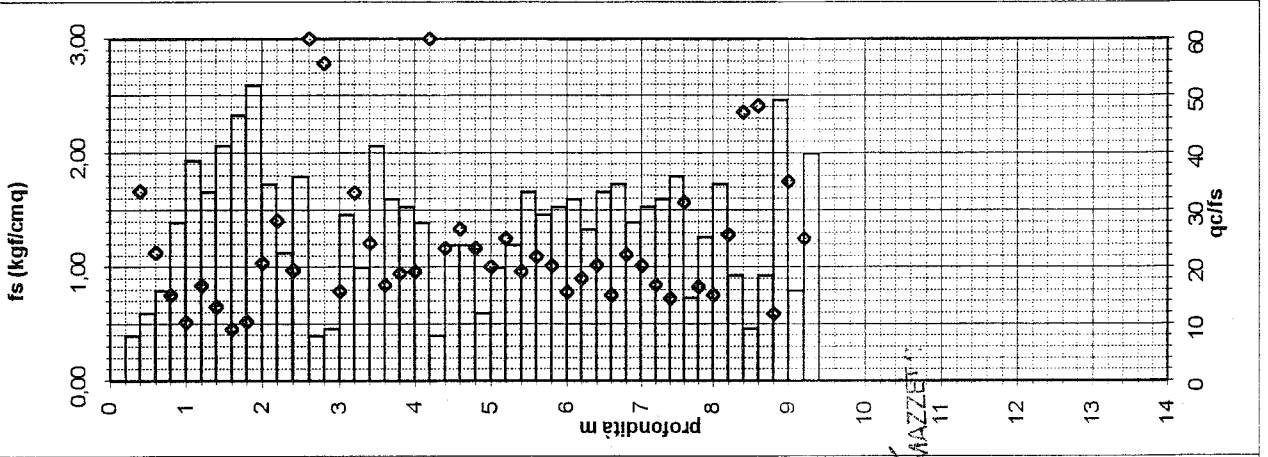




CPT N. 7	ESECUTORE: <i>GEOPROGETTI S. A. S.</i>	DATA: 18/11/03
COMMITTENTE: <i>FIN. MALETTI S. p. A.</i>	LOCALITA': <i>SCANDIANO (RE)</i>	
CANTIERE: <i>P. R. 4</i>	D. L.: <i>DR. F. CAMPIOLI</i>	TAV. 9



STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 17 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: SCANDIANO
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 9,4 m p.c.	DATA: 26/05/98



**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
LETTURE DI CAMPAGNA / VALORI DI RESISTENZA****CPT 2**

2:010486-059

- committente : Latteria Sociale "Alle Vacche Rosse" S.r.l.  
 - lavoro : P.P.I.P. di recupero "P.R.3"  
 - località : Via Torricelli - Scandiano (RE)  
 - note :

- data : 03/05/2007  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - pagina : 1

prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI	prf	LP	LL	Rp	RL	Rp/RI
m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-	m	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	-
0,20	50,0	---	100,0	0,67	150,0	3,20	16,5	25,0	33,0	1,67	20,0
0,40	30,0	35,0	60,0	1,93	31,0	3,40	16,0	28,5	32,0	1,67	19,0
0,60	18,0	32,5	36,0	2,40	15,0	3,60	13,5	26,0	27,0	1,47	18,0
0,80	13,5	31,5	27,0	1,93	14,0	3,80	15,5	26,5	31,0	1,73	18,0
<b>1,00</b>	9,5	24,0	19,0	1,33	14,0	<b>4,00</b>	18,0	31,0	36,0	1,87	19,0
1,20	11,0	21,0	22,0	1,73	13,0	4,20	21,0	35,0	42,0	2,60	16,0
1,40	8,5	21,5	17,0	2,00	8,0	4,40	21,5	41,0	43,0	1,60	27,0
1,60	12,0	27,0	24,0	2,20	11,0	4,60	20,0	32,0	40,0	2,67	15,0
1,80	15,5	32,0	31,0	2,40	13,0	4,80	55,0	75,0	110,0	0,67	165,0
<b>2,00</b>	12,0	30,0	24,0	2,00	12,0	<b>5,00</b>	100,0	105,0	200,0	2,67	75,0
2,20	6,0	21,0	12,0	0,67	18,0	5,20	100,0	120,0	200,0	3,33	60,0
2,40	14,0	19,0	28,0	0,80	35,0	5,40	60,0	85,0	120,0	0,67	180,0
2,60	22,0	28,0	44,0	1,87	24,0	5,60	150,0	155,0	300,0	1,33	225,0
2,80	18,0	32,0	36,0	2,33	15,0	5,80	180,0	190,0	360,0	---	---
<b>3,00</b>	10,5	28,0	21,0	1,13	19,0	<b>6,00</b>	250,0	0,0	500,0	---	---

- PENETROMETRO STATICO tipo da 10 t - (con anello allargatore) -
- COSTANTE DI TRASFORMAZIONE Ct = 20 - Velocità Avanzamento punta 2 cm/s
- punta meccanica tipo Begemann  $\phi = 35.7$  mm (area punta 10 cm<sup>2</sup> - apertura 60°)
- manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

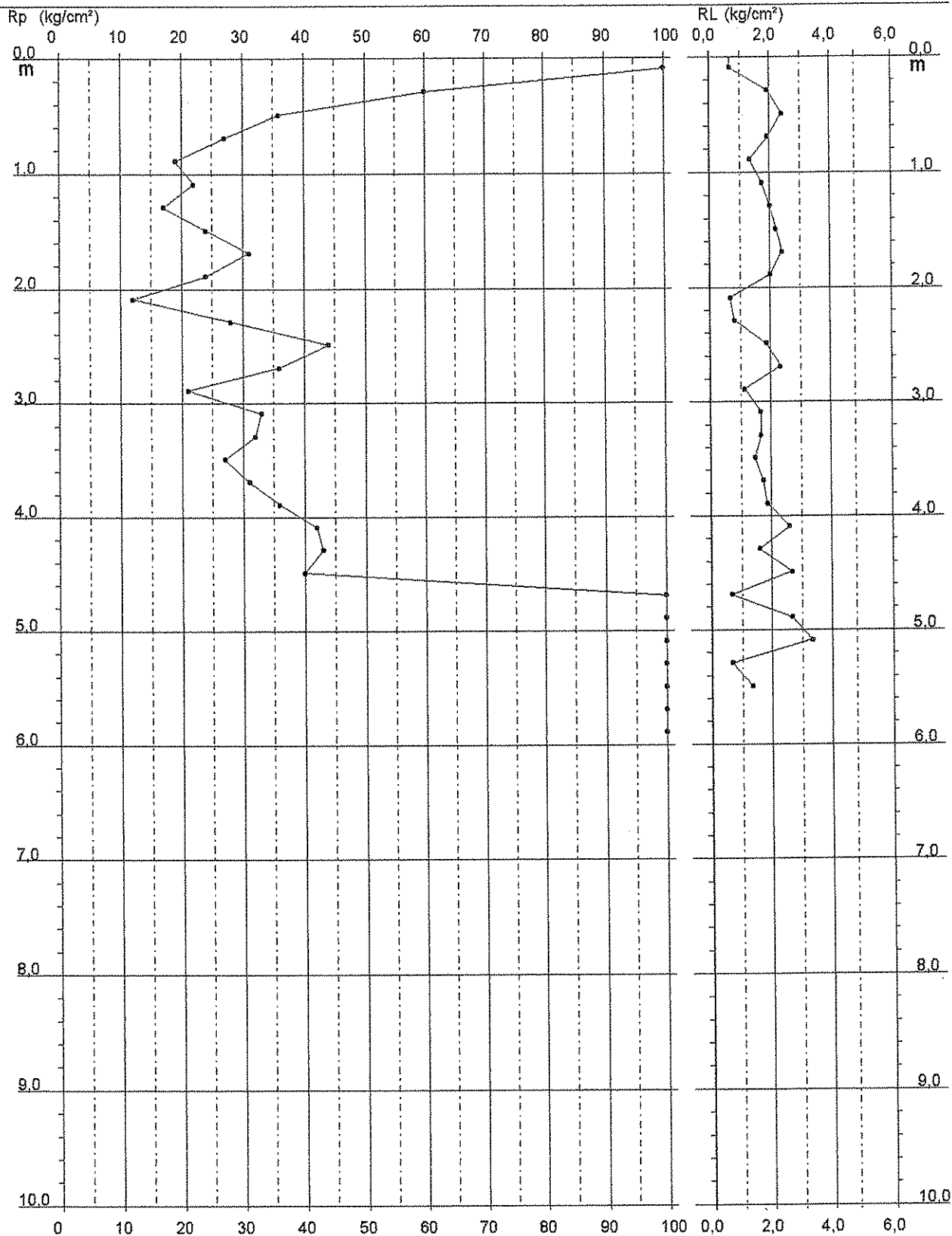
# PROVA PENETROMETRICA STATICA DIAGRAMMA DI RESISTENZA

## CPT 2

2:010496-059

- committente : Latteria Sociale "Alle Vacche Rosse" S.r.l.  
- lavoro : P.P.I.P. di recupero "P.R.3"  
- località : Via Torricelli - Scandiano (RE)

- data : 03/05/2007  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- scala vert.: 1 : 50



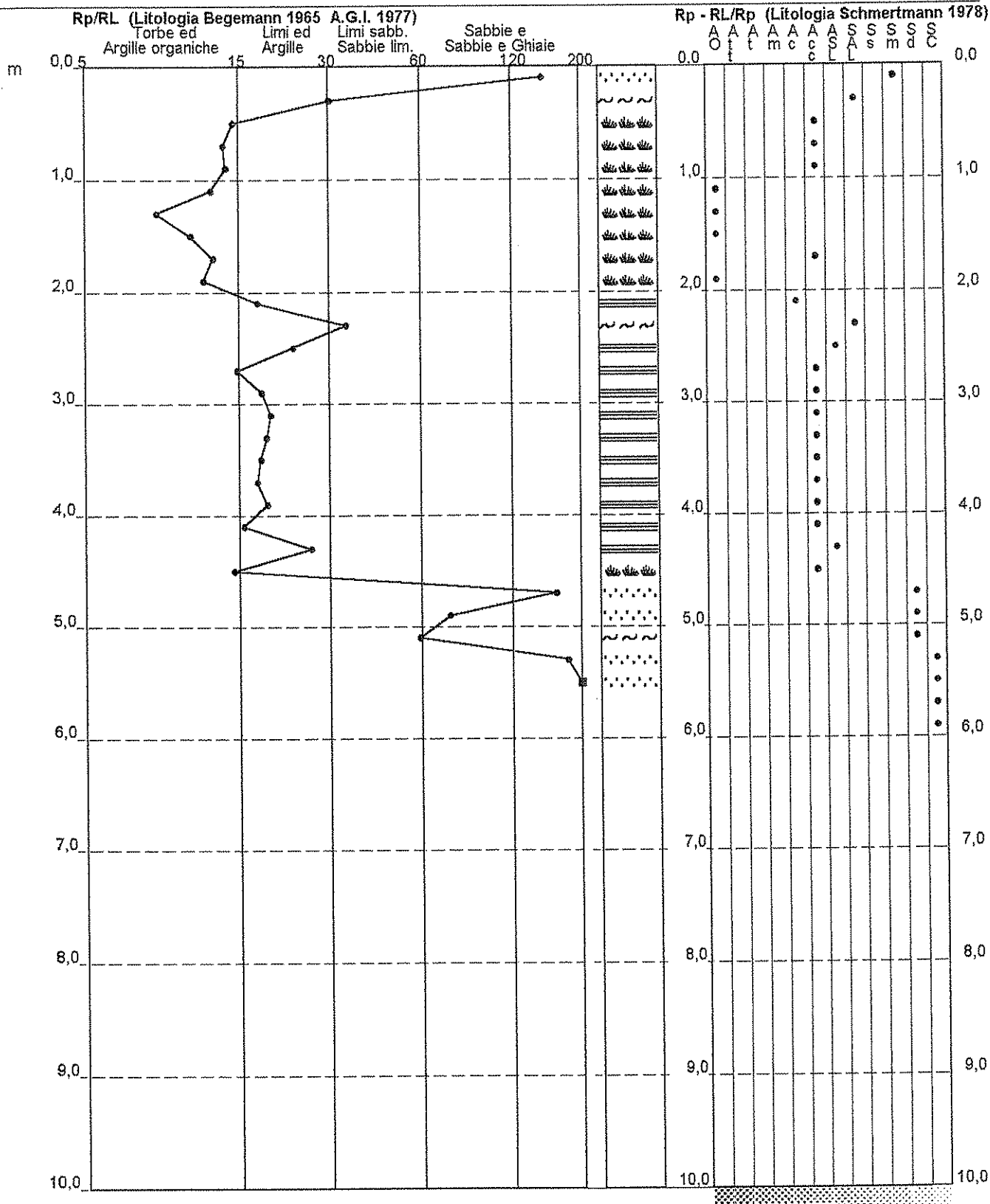
# PROVA PENETROMETRICA STATICA VALUTAZIONI LITOLOGICHE

CPT 2

2:010496-059

- committente : Latteria Sociale "Alle Vacche Rosse" S.r.l.  
 - lavoro : P.P.I.P. di recupero "P.R.3"  
 - località : Via Torricelli - Scandiano (RE)  
 - note :

- data : 03/05/2007  
 - quota inizio : Piano Campagna  
 - prof. falda : Falda non rilevata  
 - scala vert.: 1 : 50





**PROVA PENETROMETRICA STATICA  
TABELLA PARAMETRI GEOTECNICI**

**CPT 2**

2:010496-059

- committente : Latteria Sociale "Alle Vacche Rosse" S.r.l.  
- lavoro : P.P.I.P. di recupero "P.R.3"  
- localita' : Via Torricelli - Scandiano (RE)  
- note :

- data : 03/05/2007  
- quota inizio : Piano Campagna  
- prof. falda : Falda non rilevata  
- pagina : 1

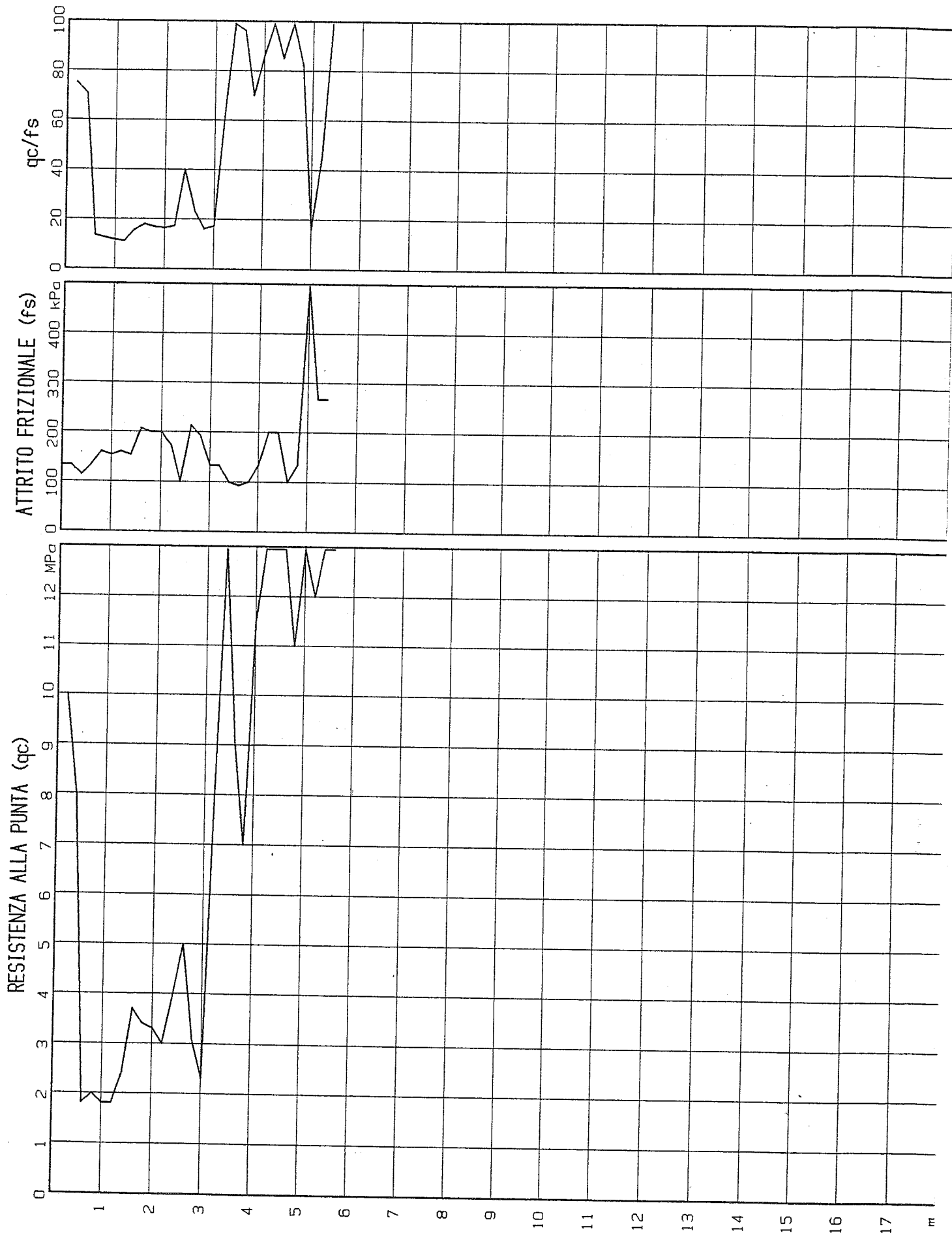
NATURA COESIVA													NATURA GRANULARE									
Prof. m	Rp kg/cm²	Rp/Ri (-)	Natura Litol.	Y' t/m³	p'Ve kg/cm²	Cu kg/cm²	OCR (-)	Eu50 kg/cm²	Eu25 kg/cm²	Mo kg/cm²	Dr %	ø1s (°)	ø2s (°)	ø3s (°)	ø4s (°)	edm (°)	emy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm²	E'25 kg/cm²	Mo kg/cm²	
0,20	100	150	3:...	1,85	0,04	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	45	34	0,258	167	250	300	
0,40	60	31	3:...	1,85	0,07	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	45	32	0,258	100	150	180	
0,60	36	16	4:...	1,85	0,11	1,20	98,9	204	306	108	91	41	42	44	45	42	30	0,225	60	90	108	
0,80	27	14	4:...	1,85	0,15	0,95	82,9	161	242	81	74	38	40	42	44	40	28	0,170	45	68	61	
1,00	19	14	2:...	1,85	0,19	0,78	37,7	132	198	56	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	
1,20	22	13	4:...	1,85	0,22	0,85	39,4	144	216	66	57	38	38	40	43	37	28	0,121	37	55	66	
1,40	17	8	2:...	1,85	0,26	0,72	22,7	123	184	54	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	
1,60	24	11	4:...	1,85	0,30	0,89	24,8	151	227	72	53	35	36	40	42	36	28	0,111	40	60	72	
1,80	31	13	4:...	1,85	0,33	1,03	25,9	176	264	93	58	36	36	40	43	37	26	0,127	52	78	93	
2,00	24	12	4:...	1,85	0,37	0,88	18,8	151	227	72	47	35	37	39	42	35	26	0,097	40	60	72	
2,20	12	18	2:...	1,85	0,41	0,57	9,6	98	147	45	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	
2,40	28	35	3:...	1,85	0,44	--	--	--	--	--	48	35	37	38	42	34	28	0,099	47	70	84	
2,60	44	24	4:...	1,85	0,48	1,47	25,3	249	374	132	62	37	38	41	43	36	31	0,135	73	110	132	
2,80	36	15	4:...	1,85	0,52	1,20	17,9	204	306	108	53	35	36	40	42	35	30	0,112	60	90	108	
3,00	21	18	4:...	1,85	0,55	0,82	10,3	140	210	63	33	33	35	38	41	32	27	0,064	35	53	63	
3,20	33	20	4:...	1,85	0,59	1,10	13,8	187	281	89	47	35	37	38	42	34	28	0,086	55	83	89	
3,40	32	19	4:...	1,85	0,63	1,07	12,1	181	272	86	44	34	37	38	42	33	28	0,090	53	80	86	
3,60	27	18	4:...	1,85	0,67	0,95	9,8	162	243	81	37	33	36	38	41	32	26	0,073	45	66	81	
3,80	31	18	4:...	1,85	0,70	1,03	10,2	176	264	93	40	34	36	39	41	32	29	0,081	52	76	93	
4,00	36	19	4:...	1,85	0,74	1,20	11,5	204	306	108	44	34	37	38	42	36	30	0,090	60	80	108	
4,20	42	16	4:...	1,85	0,78	1,40	13,1	238	357	126	48	35	37	38	42	34	30	0,100	70	105	126	
4,40	43	27	4:...	1,85	0,81	1,43	12,7	244	366	129	48	36	37	38	42	33	30	0,098	72	108	129	
4,60	40	15	4:...	1,85	0,85	1,33	11,0	227	340	120	44	34	37	39	42	33	30	0,090	67	100	120	
4,80	110	165	3:...	1,85	0,89	--	--	--	--	--	78	39	41	42	44	38	34	0,164	183	275	330	
5,00	200	75	3:...	1,85	0,93	--	--	--	--	--	96	42	43	44	46	40	38	0,250	333	500	600	
5,20	200	60	3:...	1,85	0,96	--	--	--	--	--	97	42	43	44	46	40	38	0,247	333	500	600	
5,40	120	160	3:...	1,85	1,00	--	--	--	--	--	78	39	41	42	44	38	35	0,185	200	300	360	
5,60	300	225	3:...	1,85	1,04	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	42	40	0,258	500	750	900	
5,80	360	--	3:...	1,85	1,07	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	42	40	0,258	600	900	1080	
6,00	600	--	3:...	1,85	1,11	--	--	--	--	--	100	42	43	45	46	43	40	0,258	633	1250	1500	

Software by: Dr.D.Merlin - 0425/640820

CONSULENZE NEL CAMPO GEOLOGICO GEOTECNICO ED ESTRATTIVO

# GEOLOG

CPT N. 1	ESECUTORE: GFDPROGETTI S. A. S.	DATA: 27/07/00
COMMITTENTE: GEOM. IVAN BASENGHI	LOCALITA': SCANDIANO (RE)	
CANTIERE: V. LE REPUBBLICA	D.L.: DR. F. CAMPIOLI	TAV. 3

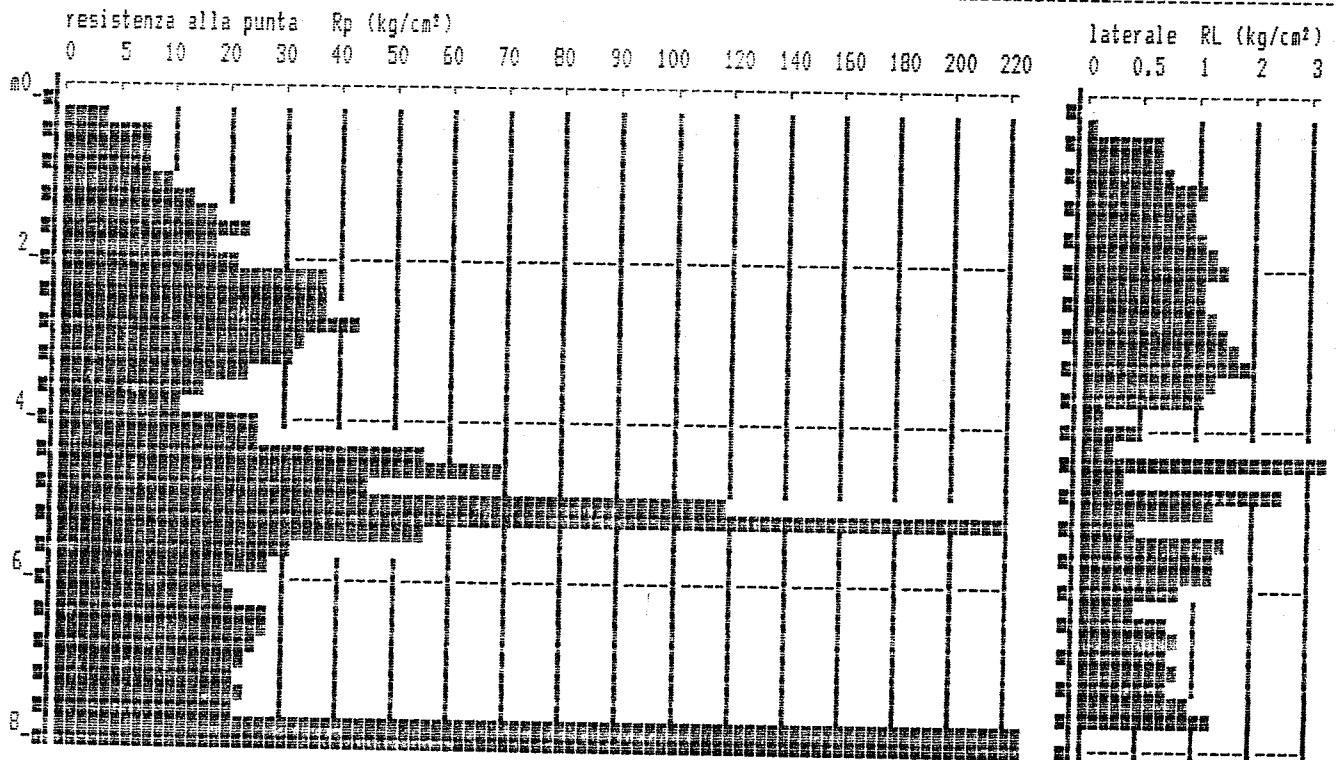


PROVA PENETROMETR. STATICA  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA

CPT 7  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
Committente : Luigi Zanni e Altri  
Località : Chiozza

data : 07\02\1997  
quota inizio : p.c.  
prof. falda = 3.50 m da quota inizio  
scala profondità x 1 : 100



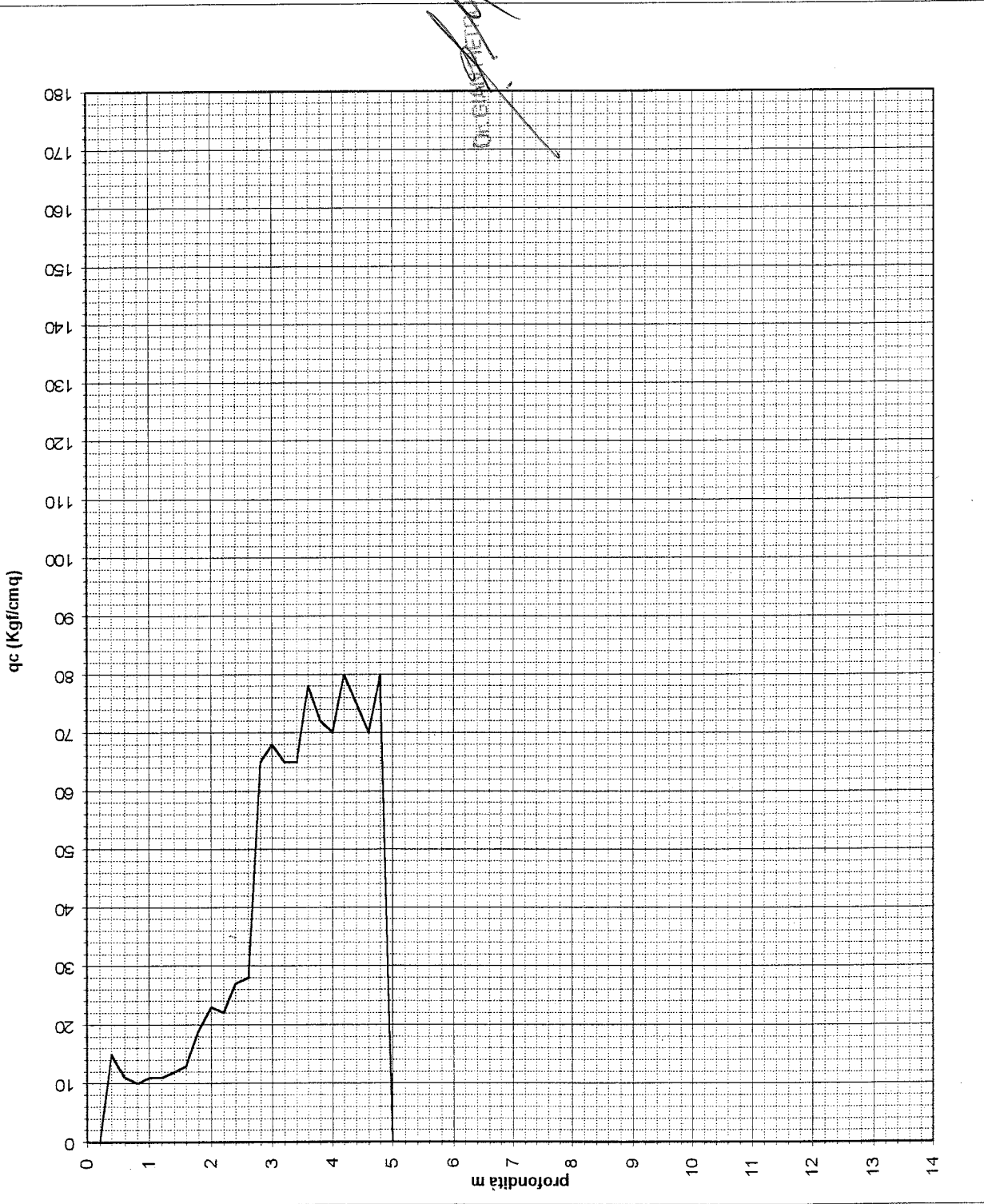
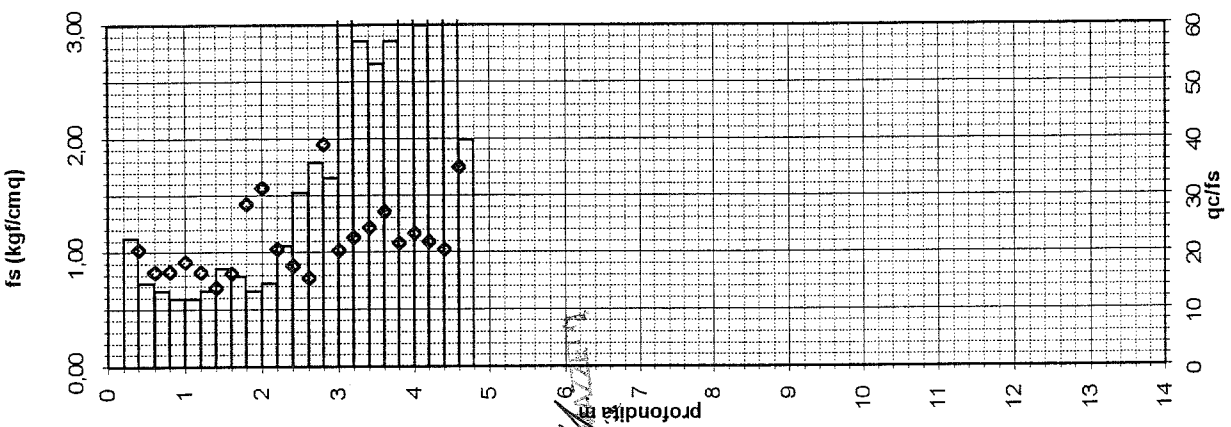
PROVA PENETROMETR. STATICA  
TABELLE VALORI RESISTENZA

CPT 7  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10t (con anello allargatore) - avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 20.00  
punta meccanica tipo Begemann Ø 35.7mm (area punta 10cm² - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm²)  
Committente : Luigi Zanni e Altri  
Località : Chiozza  
quota inizio : p.c.  
prof. falda = 3.50 m da quota inizio  
data : 07\02\1997

Lecture di campagna				Rp	RL	Rp/RL	Rt	Lecture di campagna				Rp	RL	Rp/RL	Rt
prof.(m)	punta	later.	totale	kg/cm²	kg/cm²	-	kg	prof.(m)	punta	later.	totale	kg/cm²	kg/cm²	-	kg
0.20	2.0	-	-	4	0.07	60	-	4.20	12.5	16.5	-	25	0.27	94	-
0.40	4.0	4.5	-	8	0.67	12	-	4.40	28.0	30.0	-	56	3.33	17	-
0.60	4.0	9.0	-	8	0.73	11	-	4.60	35.0	60.0	-	70	0.40	175	-
0.80	4.0	9.5	-	8	0.80	10	-	4.80	23.0	26.0	-	46	2.67	17	-
1.00	5.0	11.0	-	10	1.13	9	-	5.00	60.0	80.0	-	120	1.33	90	-
1.20	6.5	15.0	-	13	1.07	12	-	5.20	110.0	120.0	-	220	0.52	412	-
1.40	8.5	16.5	-	17	1.07	16	-	5.40	28.0	32.0	-	56	1.60	35	-
1.60	12.0	20.0	-	24	1.27	19	-	5.60	16.0	28.0	-	32	1.33	24	-
1.80	9.0	18.5	-	18	1.47	12	-	5.80	14.0	24.0	-	28	1.47	19	-
2.00	11.0	22.0	-	22	1.53	14	-	6.00	9.5	20.5	-	19	0.93	20	-
2.20	18.5	30.0	-	37	1.27	29	-	6.20	11.0	18.0	-	22	0.52	41	-
2.40	19.0	28.5	-	36	1.20	32	-	6.40	13.5	17.5	-	27	0.80	34	-
2.60	19.0	28.0	-	38	1.33	29	-	6.60	13.5	19.5	-	27	0.87	31	-
2.80	21.5	31.5	-	43	1.67	26	-	6.80	13.0	19.5	-	26	0.80	33	-
3.00	16.5	29.0	-	33	1.87	18	-	7.00	12.0	18.0	-	24	0.93	26	-
3.20	16.0	30.0	-	32	2.00	16	-	7.20	11.0	18.0	-	22	0.80	28	-
3.40	12.0	27.0	-	24	1.47	16	-	7.40	12.0	18.0	-	24	1.07	22	-
3.60	8.0	19.0	-	16	1.27	13	-	7.60	11.0	19.0	-	22	1.33	17	-
3.80	5.5	15.0	-	11	0.20	55	-	7.80	180.0	190.0	-	360	-	-	-
4.00	12.5	14.0	-	25	0.52	47	-	8.00	300.0	-	-	600	-	-	-

STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 21 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M. piano campagna	ATTREZZO: Pen. statico TM16 Profondità falda: > 4,8 m p.c.	CANTIERE: S. RUFFINO
QUOTA:		DATA: 27/05/98



*[Handwritten signature]*  
D. BRUSCHI

# GEOLOG

CPT N. 6 ESECUTORE: GEOPROGETTI s.a.s.

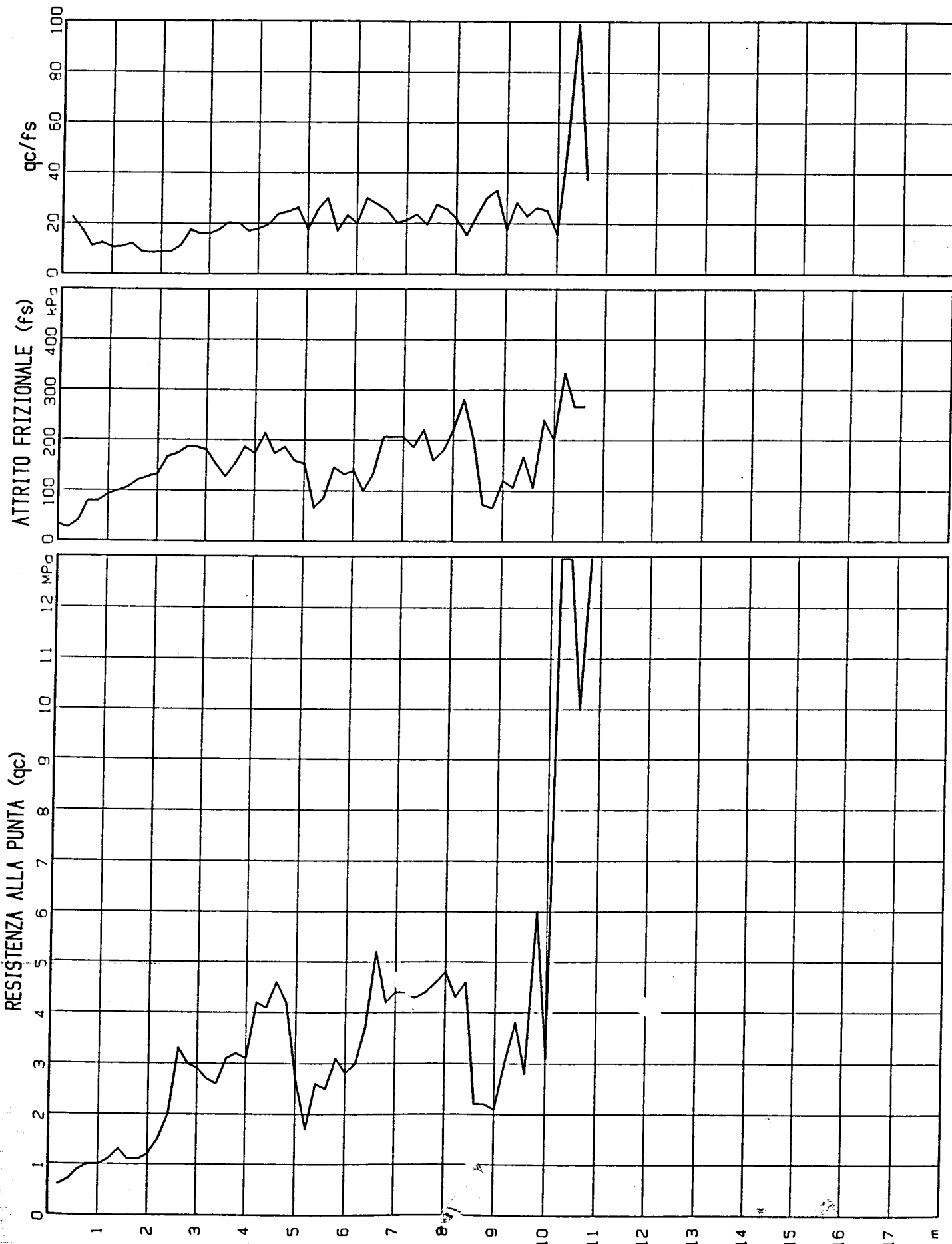
DATA: 22/04/91

COMMITTENTE: PRAGMATA s.r.l.

LOCALITA': BOSCO (SCANDIANO)

CANTIERE: ZONA INDUSTRIALE

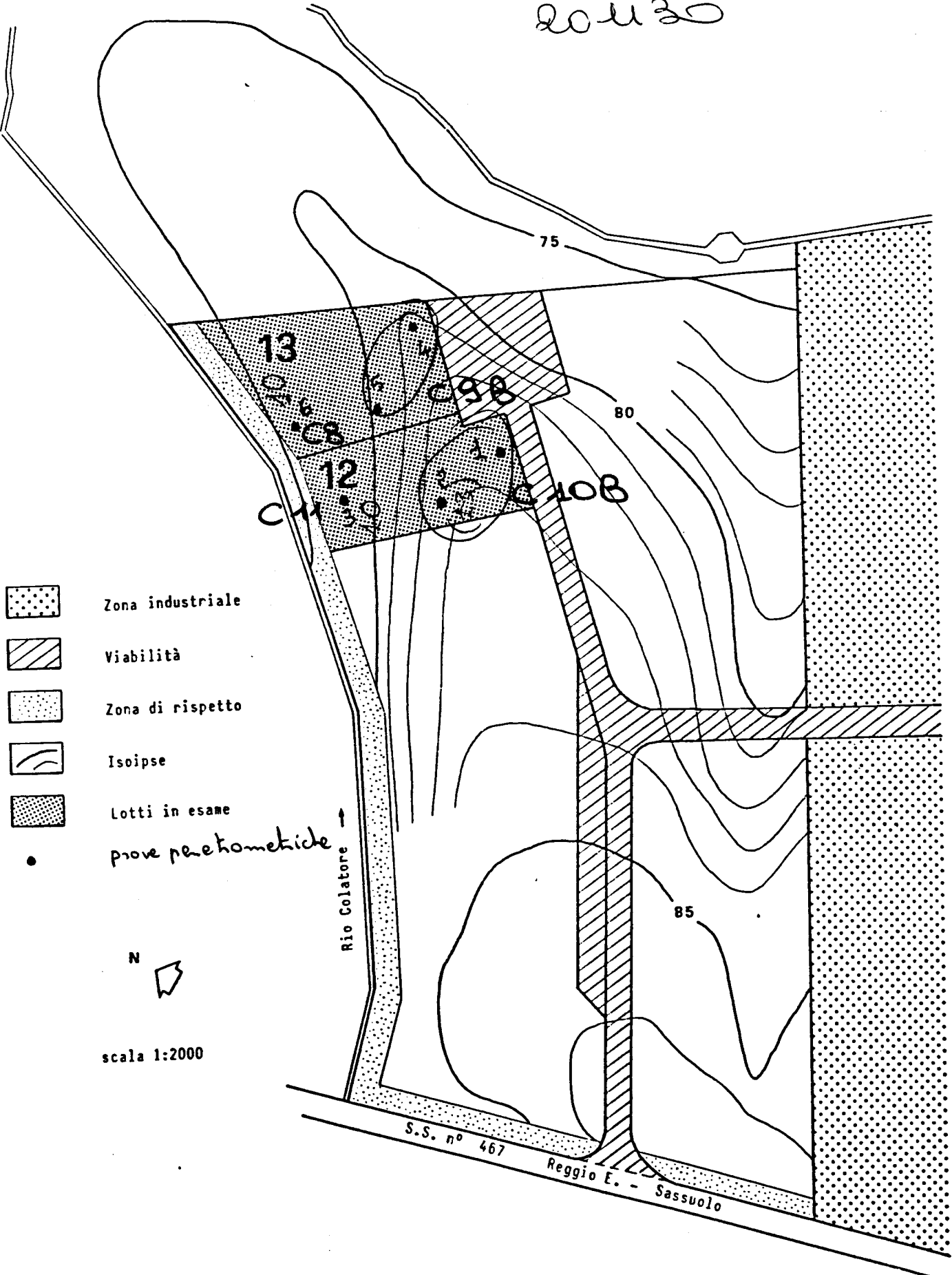
D.L.: DR. R. FARIOLI TAV. 8





UBICAZIONE LOTTI

201130



Zona industriale



Viabilità



Zona di rispetto



Isoipse



Lotti in esame



prove piezometriche

N

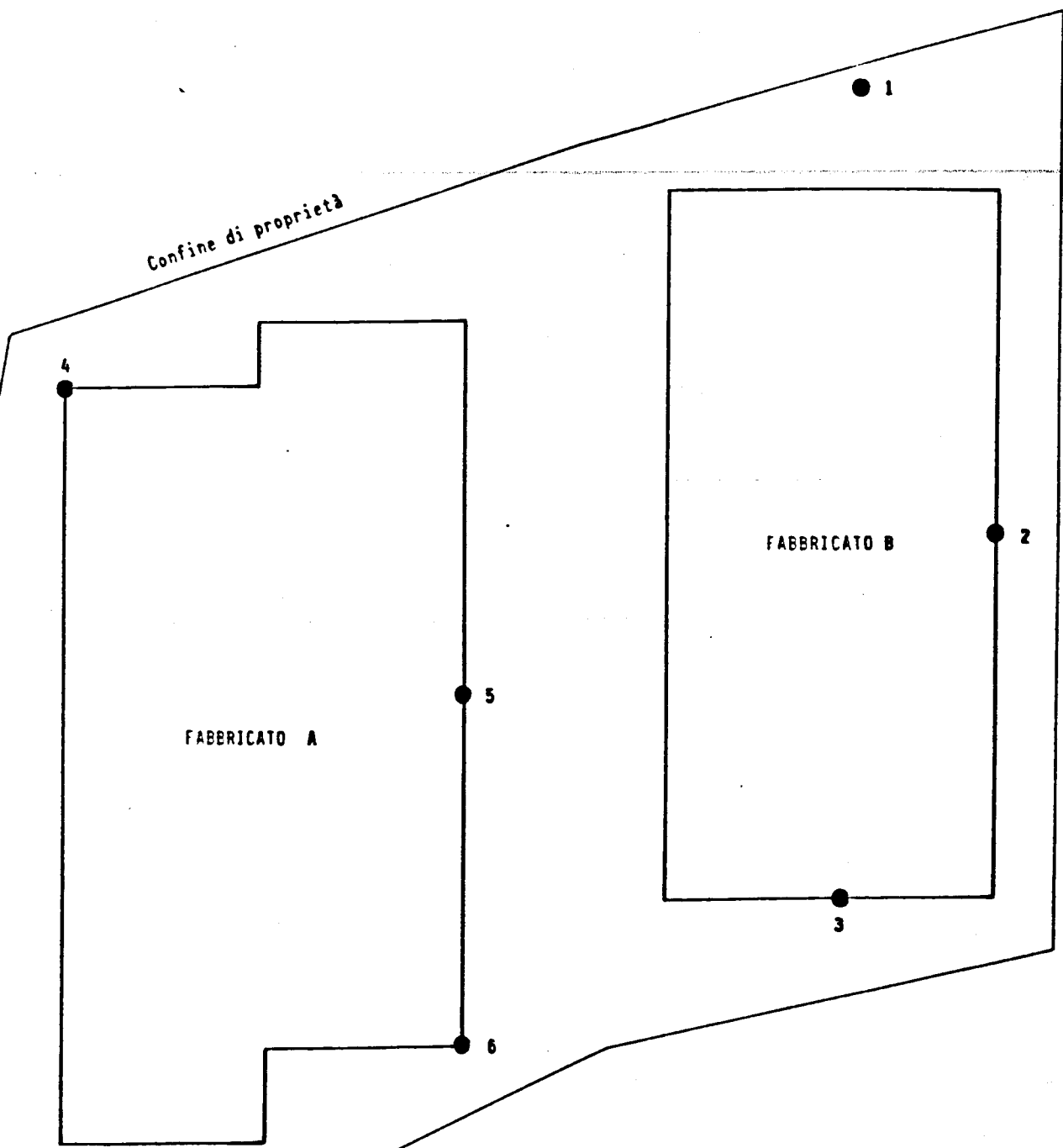


scala 1:2000

S.S. n° 467

Reggio E. - Sassuolo

UBICAZIONE SONDAGGI



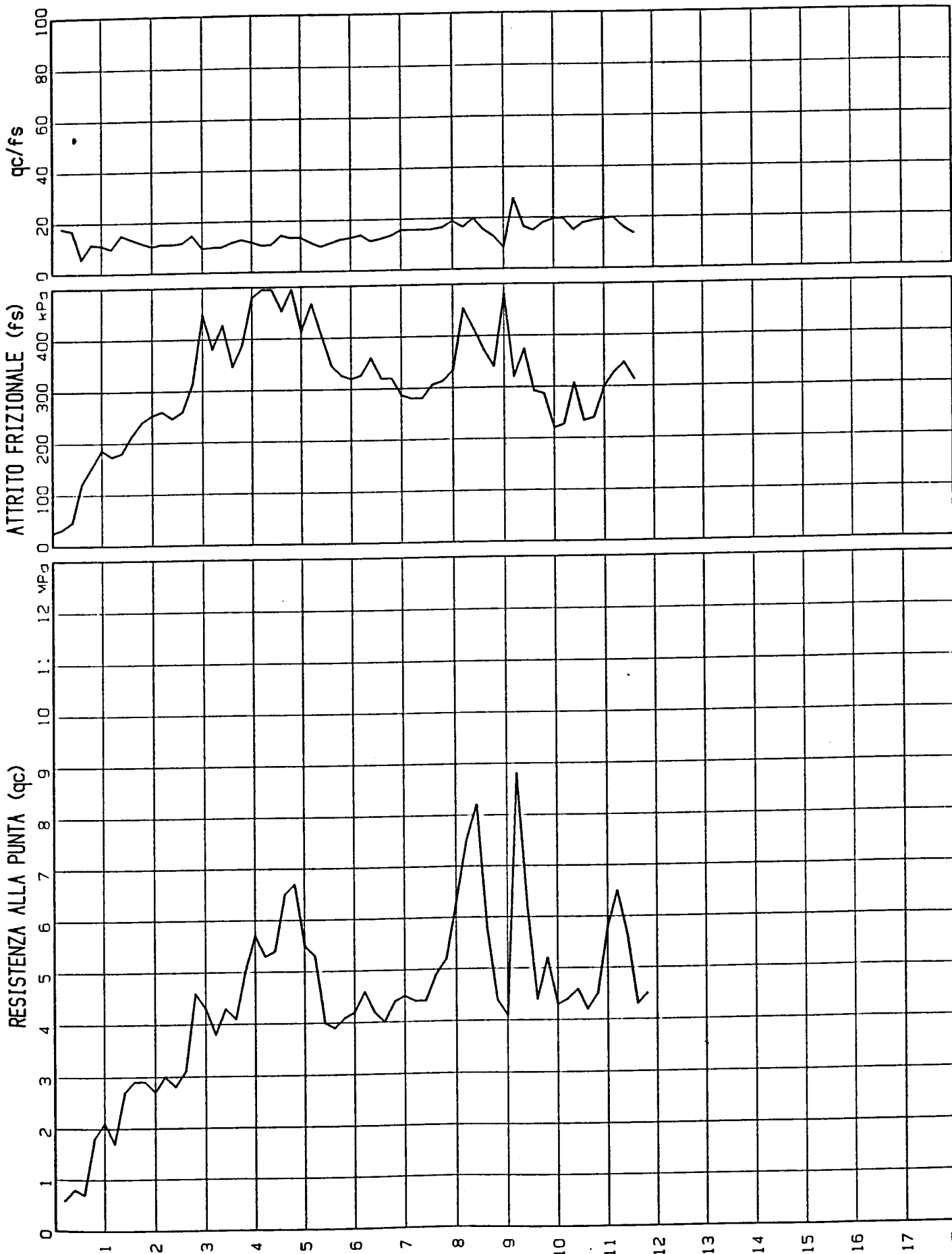
● Penetrometria statica

  
NORD

scala 1:500

# GEOLOG

CPT N. 5	ESECUTORE: <i>GEOPROGETTI s.a.s.</i>	DATA: 22.04.91
COMMITTENTE: <i>PRAGMATA s.r.l.</i>	LOCALITA': <i>BOSCO (SCANDIANO)</i>	
CANTIERE: <i>ZONA INDUSTRIALE</i>	D.L.: <i>DR. R. FARIOLI</i>	TAV. 7



# geOLOG

CPT N. 4 | ESECUTORE: *GEOPROGETTI s.a.s.*

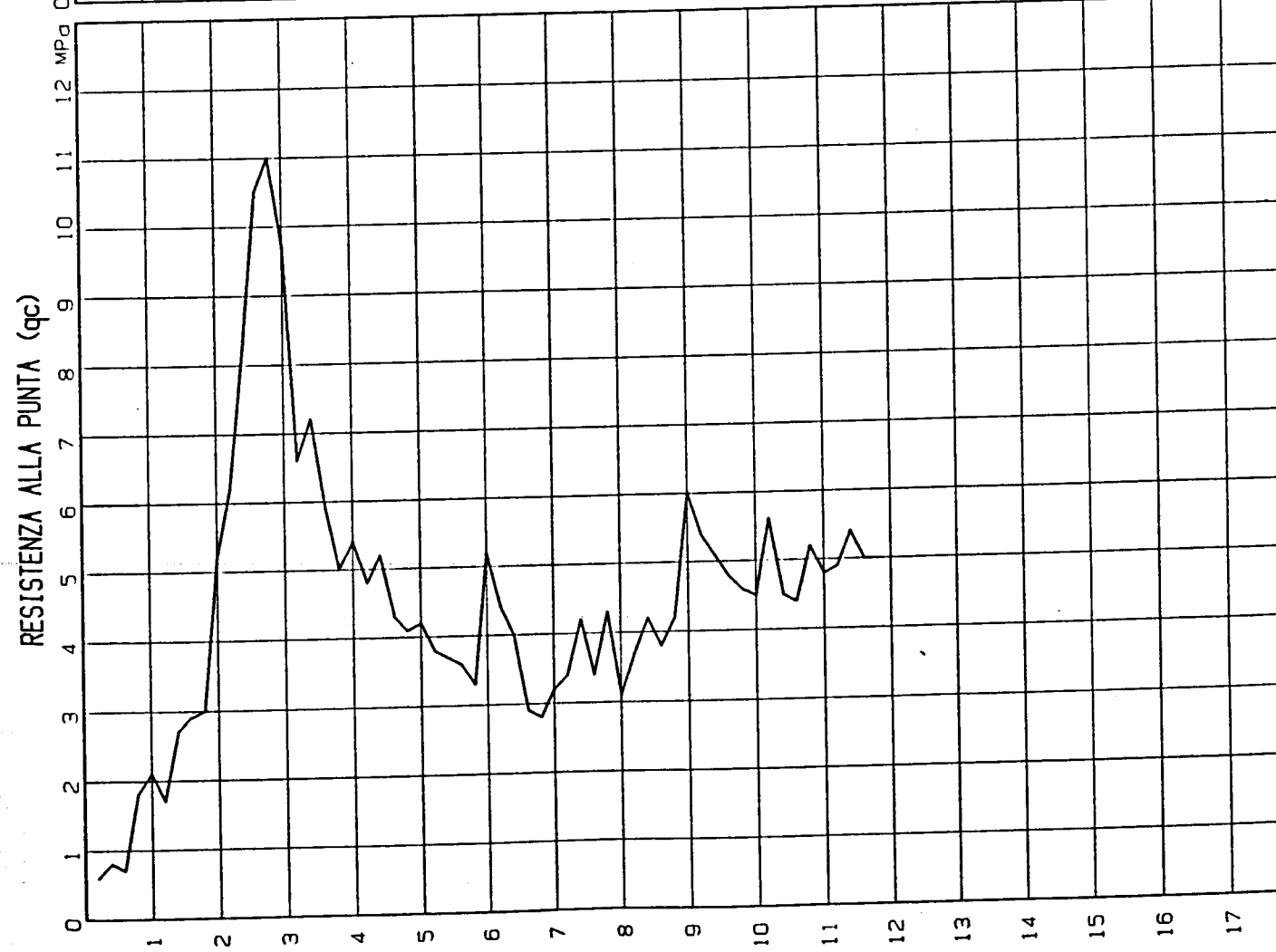
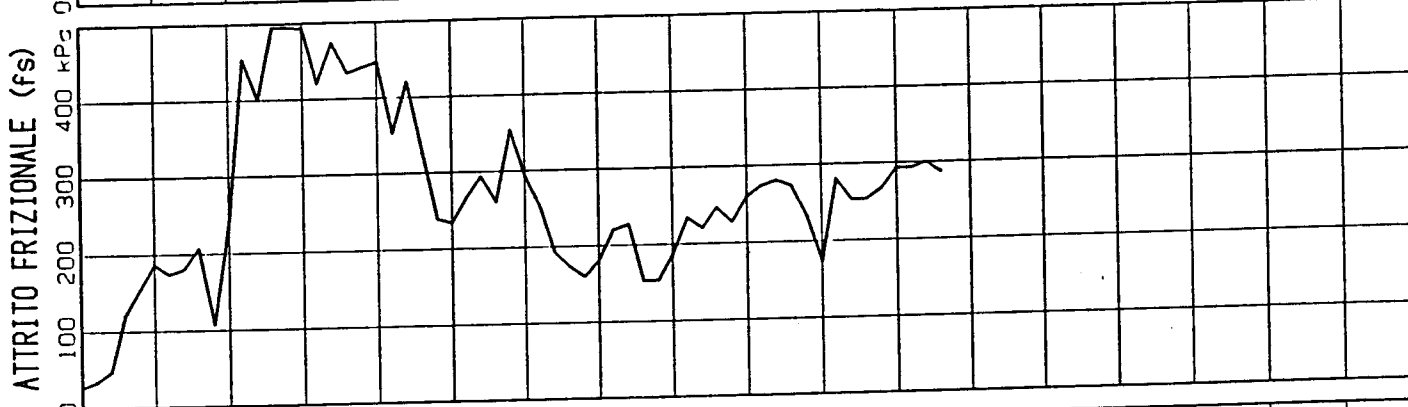
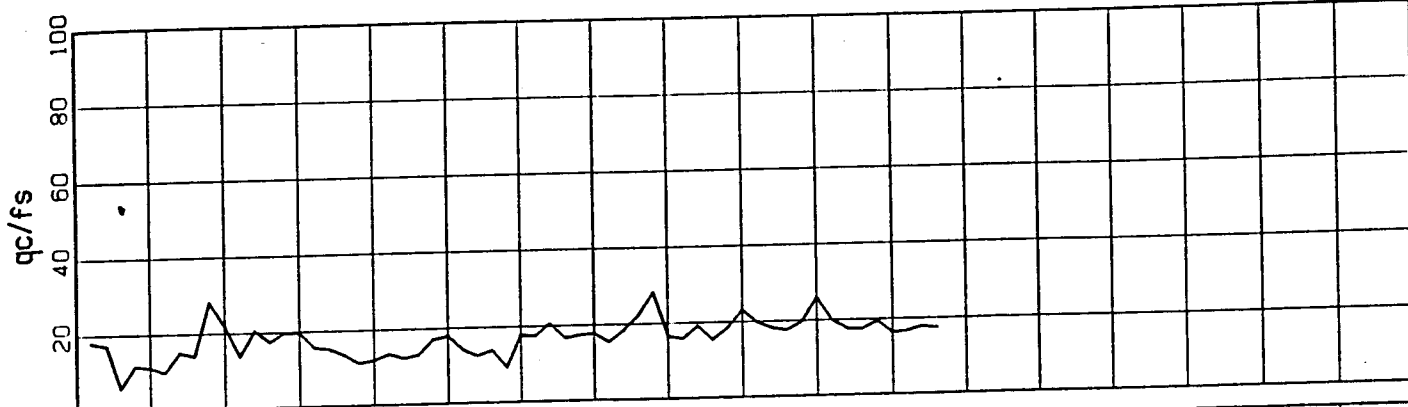
DATA: 22.04.91

COMMITTENTE: *PRAGMATA s.r.l.*

LOCALITA': *BOSCO (SCANDIANO)*

CANTIERE: *ZONA INDUSTRIALE*

D.L.: *DR. R. FARIOLI* | TAV. 6





CPT N. 2 | ESECUTORE: *GEOPROGETTI s.a.s.*

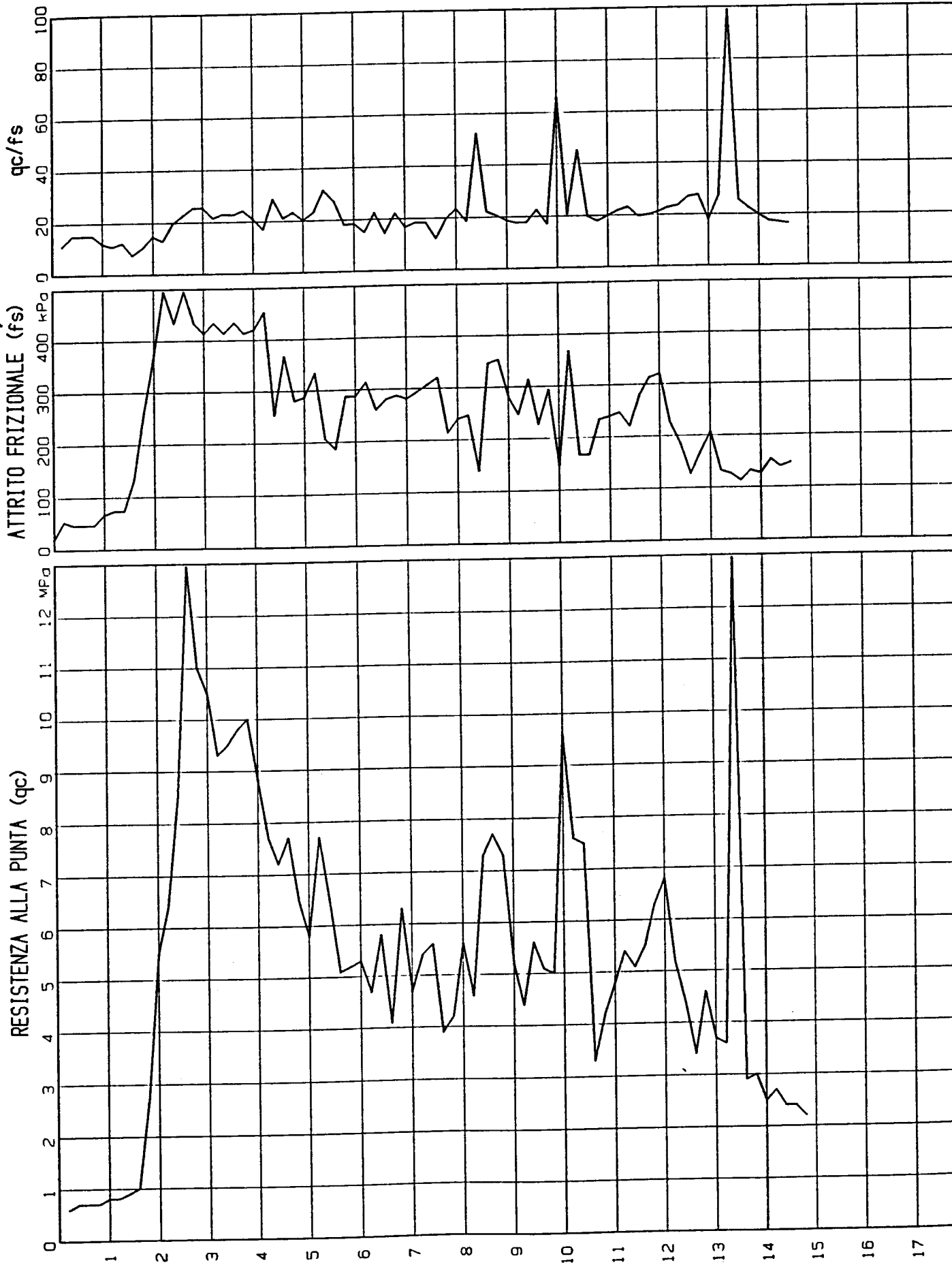
DATA: 22.04.91

COMMITTENTE: *PRAGMATA s.r.l.*

LOCALITA': *BOSCO (SCANDIANO)*

CANTIERE: *ZONA INDUSTRIALE*

D.L.: *DR. R. FARIOLI* | TAV. 4





# GEOLOG

CPT N. 1 | ESECUTORE: GEOPROGETTI s.a.s.

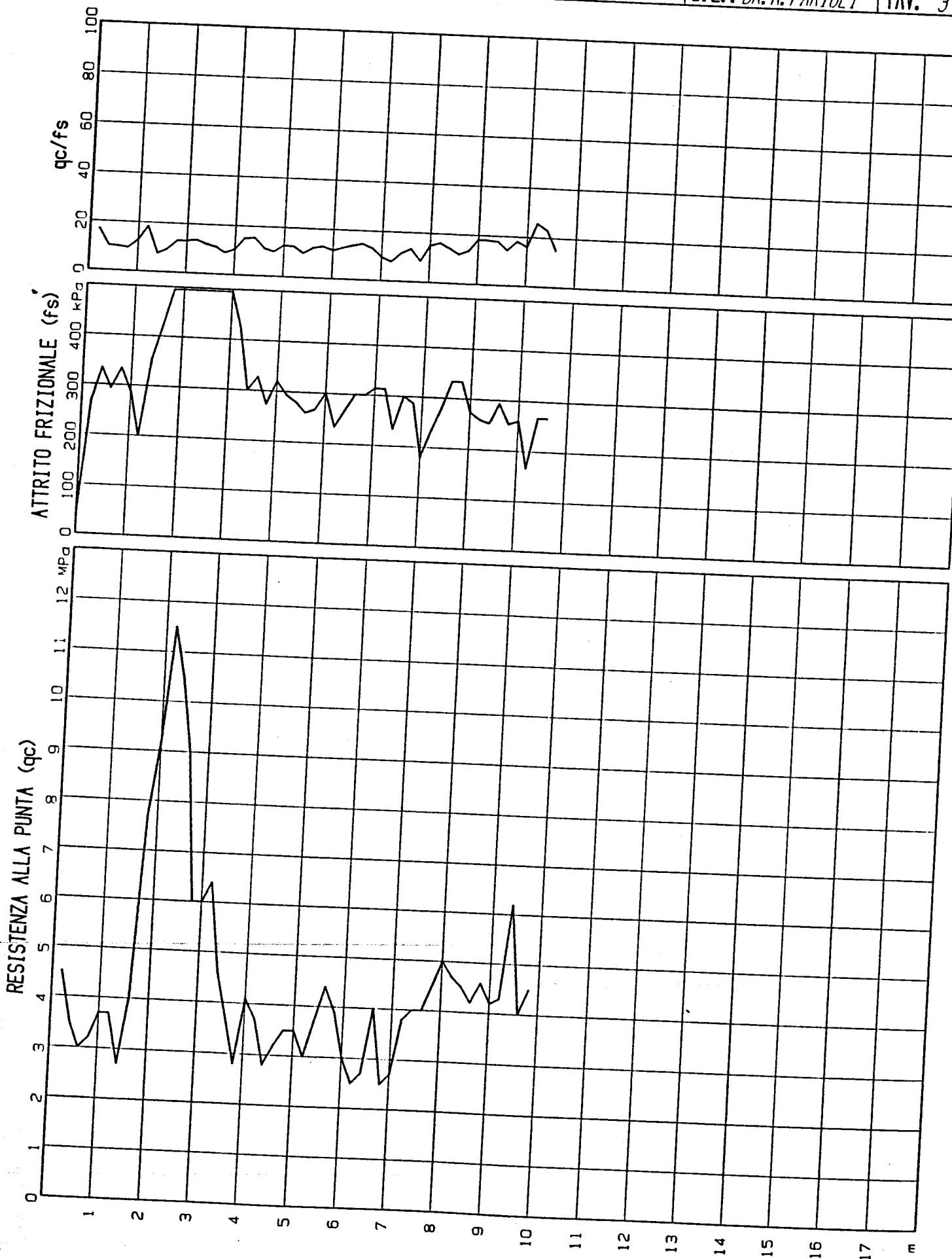
DATA: 22.04.

COMMITTENTE: PRAGMATA s.r.l.

LOCALITA': BOSCO (SCANDIANO)

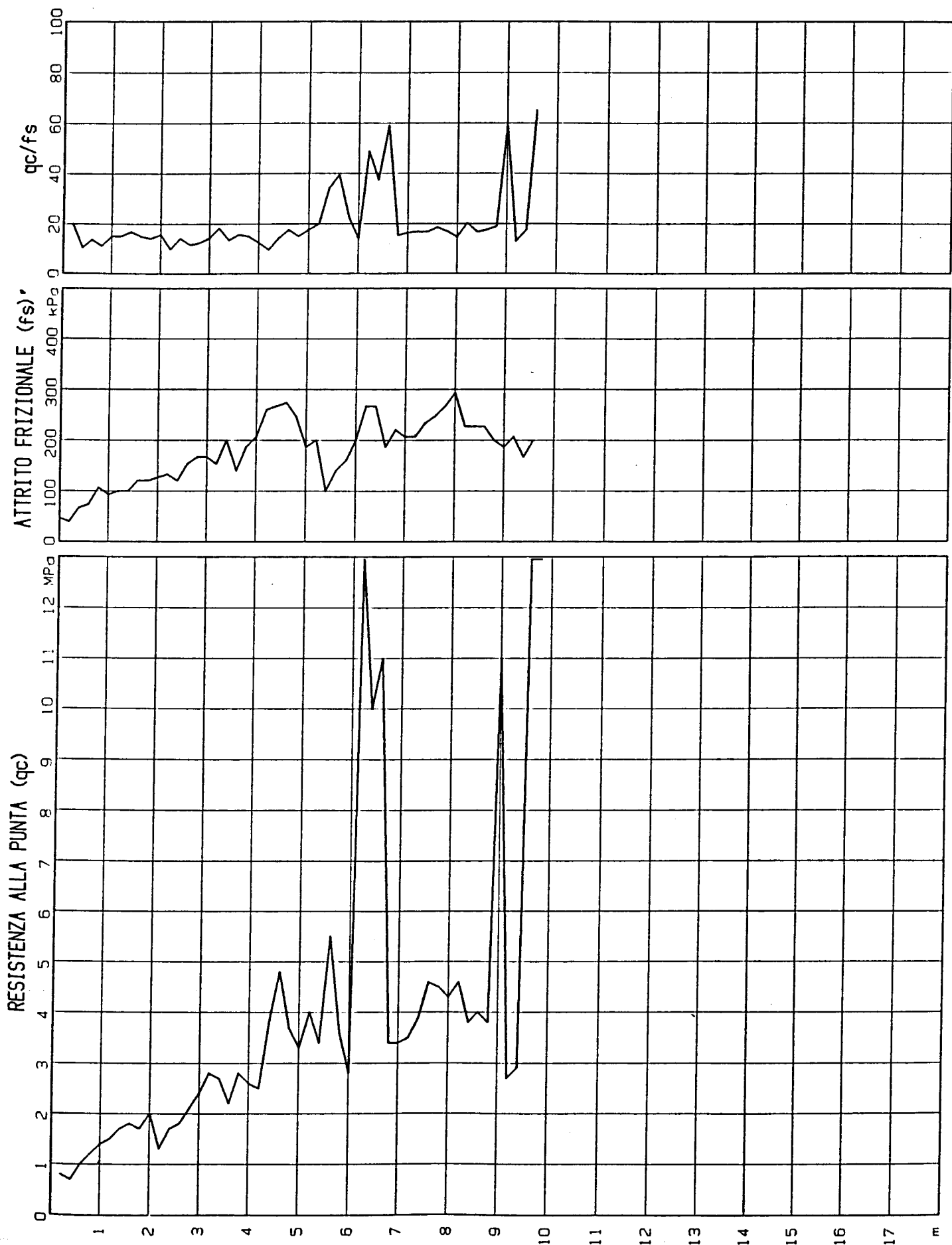
CANTIERE: ZONA INDUSTRIALE

D.L.: DR. R. FARIOLI | TAV. 3



# GEOLOG

CPT N. 3	ESECUTORE: <i>GEOPROGETTI s.a.s.</i>	DATA: 22.04.91
COMMITTENTE: <i>PRAGMATA s.r.l.</i>	LOCALITA': <i>BOSCO (SCANDIANO)</i>	
CANTIERE: <i>ZONA INDUSTRIALE</i>	D.L.: <i>DR. R. FARIOLI</i>	TAV. 5



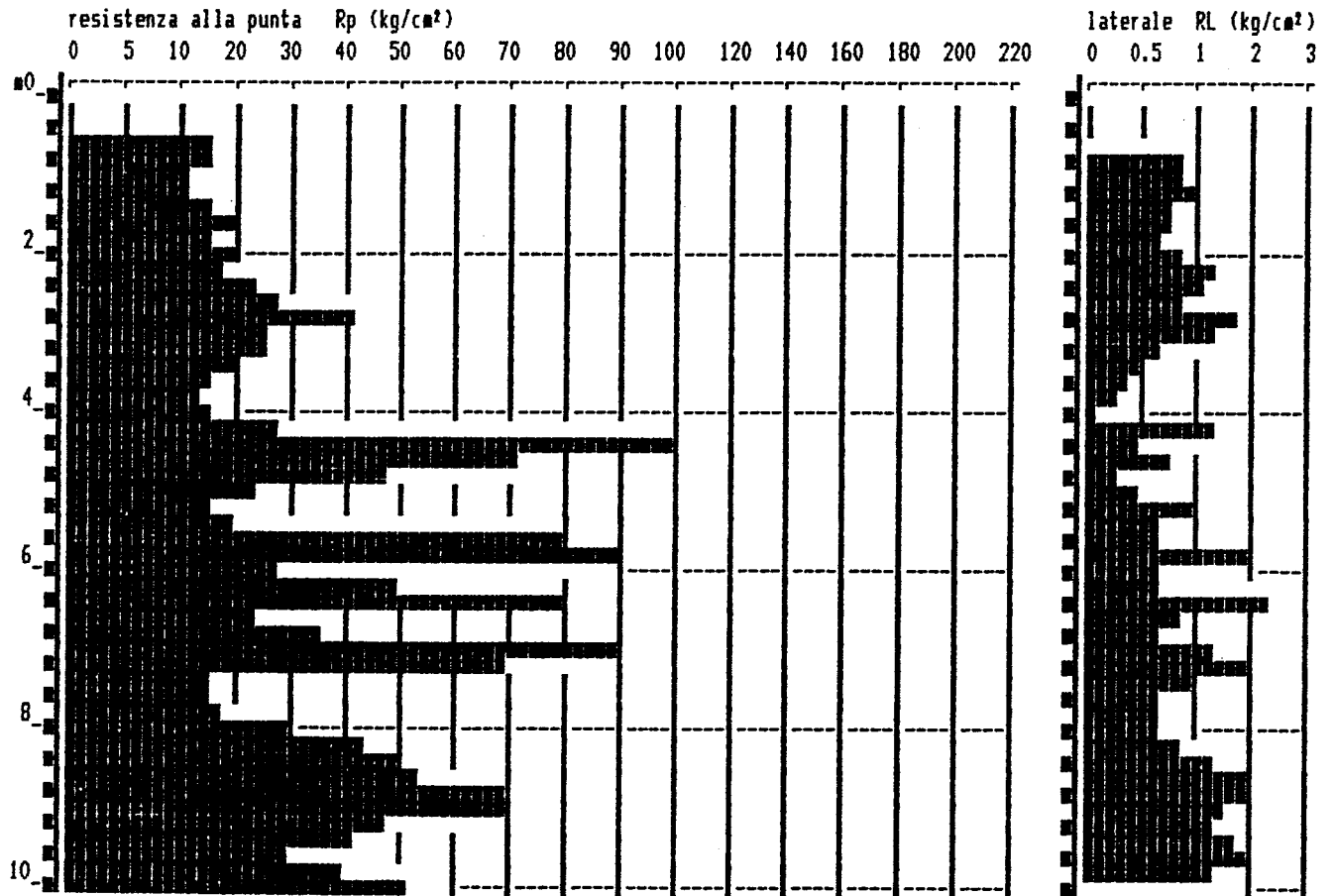
201130C036A

201130 C 36 A

PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 3  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA RZ-6P-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
Committente : Municipio di Scandiano  
Località : Cimitero di Scandiano

data : 11/05/1992  
quota inizio : p.c.  
prof. falda = 9.00 m da quota inizio  
scala profondità  $\approx$  1 : 100



**PROVA PENETROMETR. STATICA  
TABELLE VALORI RESISTENZA**

**CPT 3  
RZ-6P-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10t (con anello allargatore) - avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 20.00  
 punta meccanica tipo Begemann Ø 35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)  
 Committente : Municipio di Scandiano quota inizio : p.c.  
 Località : Cimitero di Scandiano prof. falda = 9.00 m da quota inizio  
 data : 11/05/1992

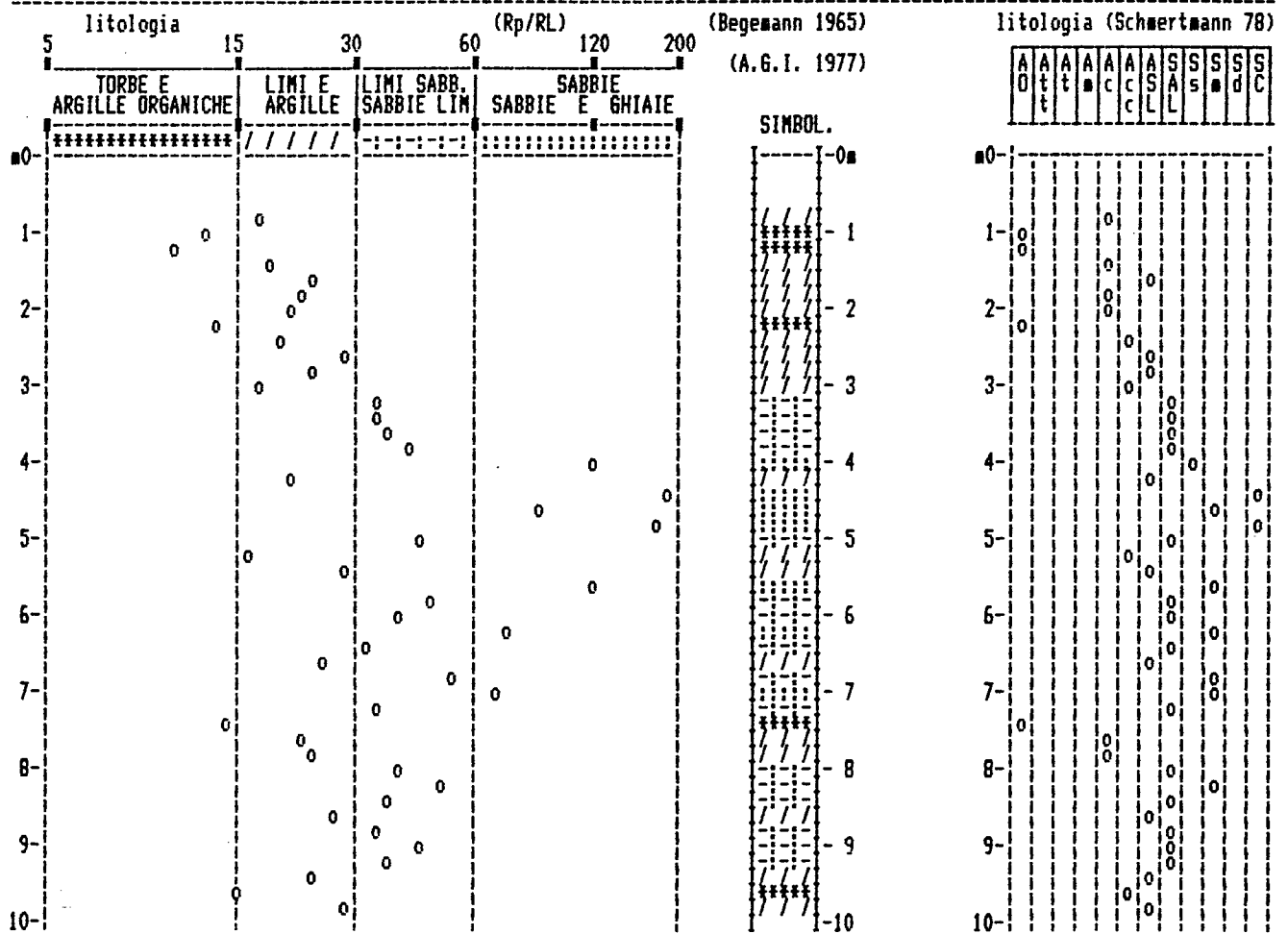
prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg	prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg
	punta	later.	totale						punta	later.	totale				
0.20	-	-	-	-	-	-	-	5.20	8.0	12.0	-	16	1.00	16	-
0.40	-	-	-	-	-	-	-	5.40	9.5	17.0	-	19	0.67	29	-
0.60	7.5	-	-	15	-	-	-	5.60	40.0	45.0	-	80	0.67	120	-
0.80	7.5	-	-	15	0.87	17	-	5.80	45.0	50.0	-	90	1.93	47	-
1.00	5.5	12.0	-	11	0.87	13	-	6.00	13.5	28.0	-	27	0.67	41	-
1.20	5.5	12.0	-	11	1.07	10	-	6.20	25.0	30.0	-	50	0.67	75	-
1.40	7.5	15.5	-	15	0.80	19	-	6.40	40.0	45.0	-	80	2.40	33	-
1.60	9.5	15.5	-	19	0.80	24	-	6.60	12.0	30.0	-	24	0.93	26	-
1.80	8.0	14.0	-	16	0.73	22	-	6.80	18.0	25.0	-	36	0.67	54	-
2.00	10.0	15.5	-	20	0.93	21	-	7.00	45.0	50.0	-	90	1.33	68	-
2.20	9.0	16.0	-	18	1.33	14	-	7.20	35.0	45.0	-	70	2.07	34	-
2.40	12.0	22.0	-	24	1.20	20	-	7.40	7.5	23.0	-	15	1.07	14	-
2.60	13.5	22.5	-	27	0.93	29	-	7.60	8.0	16.0	-	16	0.73	22	-
2.80	21.0	28.0	-	42	1.73	24	-	7.80	8.5	14.0	-	17	0.73	23	-
3.00	12.5	25.5	-	25	1.40	18	-	8.00	14.5	20.0	-	29	0.73	40	-
3.20	13.0	23.5	-	26	0.73	35	-	8.20	22.0	27.5	-	44	0.87	51	-
3.40	9.5	15.0	-	19	0.53	36	-	8.40	24.5	31.0	-	49	1.33	37	-
3.60	7.5	11.5	-	15	0.40	38	-	8.60	27.0	37.0	-	54	2.00	27	-
3.80	7.0	10.0	-	14	0.33	42	-	8.80	35.0	50.0	-	70	2.00	35	-
4.00	8.0	10.5	-	16	0.13	120	-	9.00	35.0	50.0	-	70	1.60	44	-
4.20	14.0	15.0	-	28	1.33	21	-	9.20	24.0	36.0	-	48	1.33	36	-
4.40	50.0	60.0	-	100	0.53	187	-	9.40	21.0	31.0	-	42	1.80	23	-
4.60	36.0	40.0	-	72	0.80	90	-	9.60	14.5	28.0	-	29	1.93	15	-
4.80	24.0	30.0	-	48	0.27	180	-	9.80	19.5	34.0	-	39	1.33	29	-
5.00	12.0	14.0	-	24	0.53	45	-	10.00	26.0	36.0	-	52	-	-	-

**PROVA PENETROMETR. STATICA  
VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

**CPT 3  
RZ-6P-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
Committente : Municipio di Scandiano  
Località : Cimitero di Scandiano

data : 11/05/1992  
quota inizio : p.c.  
prof. falda = 9.00 m da quota inizio  
scala profondità  $\approx$  1 : 100



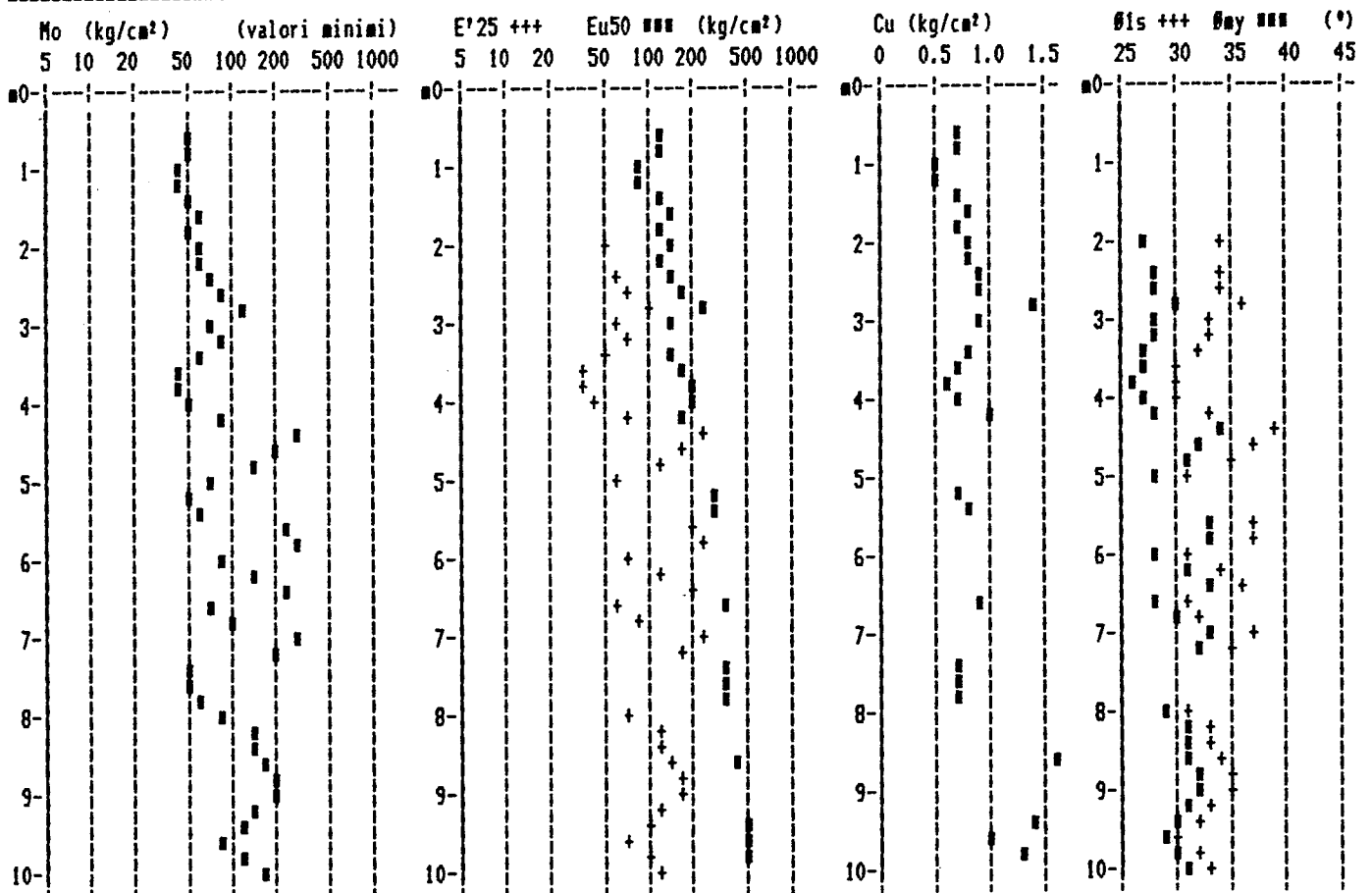




**PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 3**  
**PARAM. GEOTECNICI diagrammi RZ-6P-89**

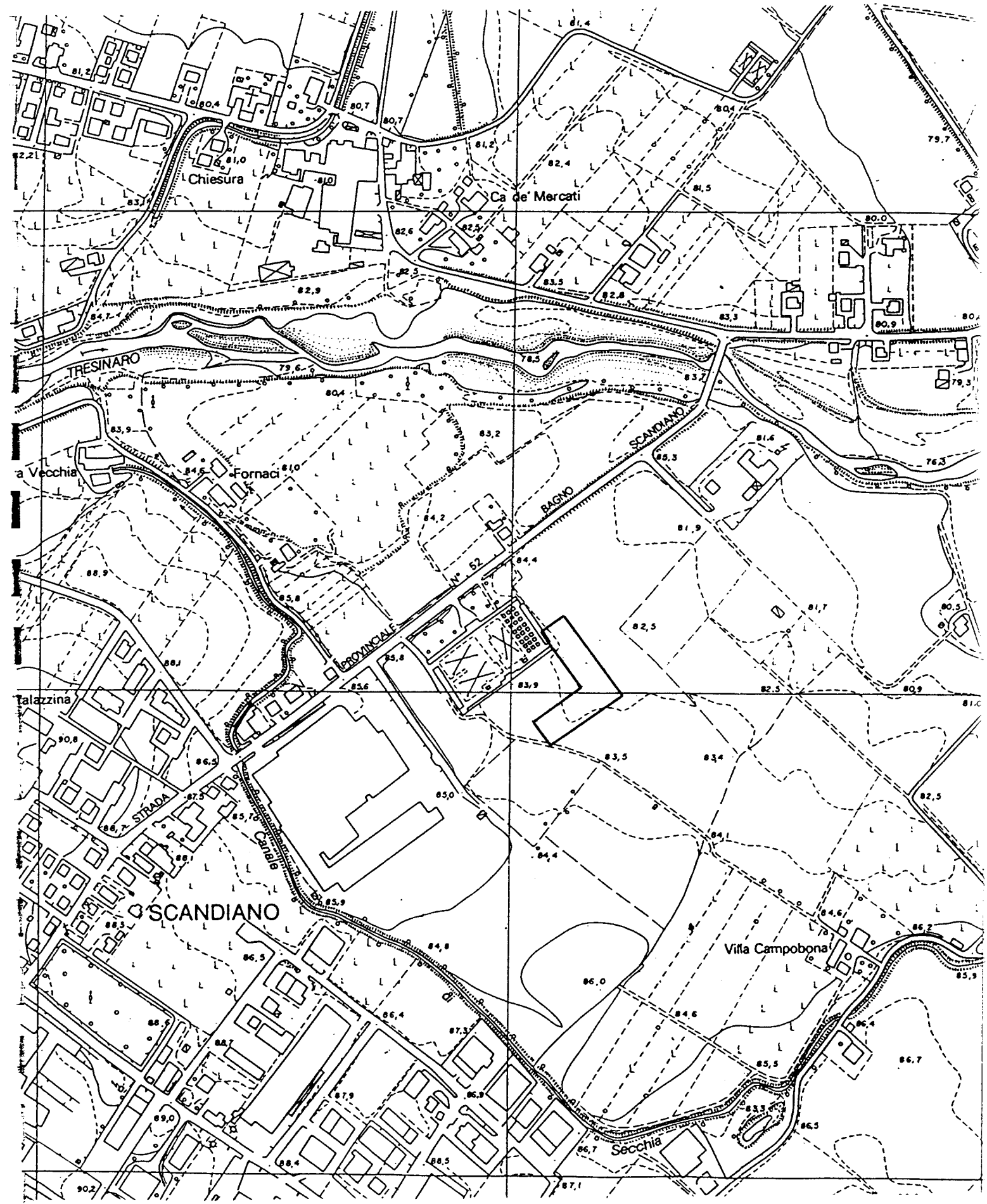
PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
 Committente : Municipio di Scandiano  
 Località : Cimitero di Scandiano

data : 11/05/1992  
 quota inizio : p.c.  
 prof. falda = 9.00 m da quota inizio



Stralcio dalla C.T.R. in scala 1 : 5.000

L'area esaminata è delimitata in rosso



PLANIMETRIA

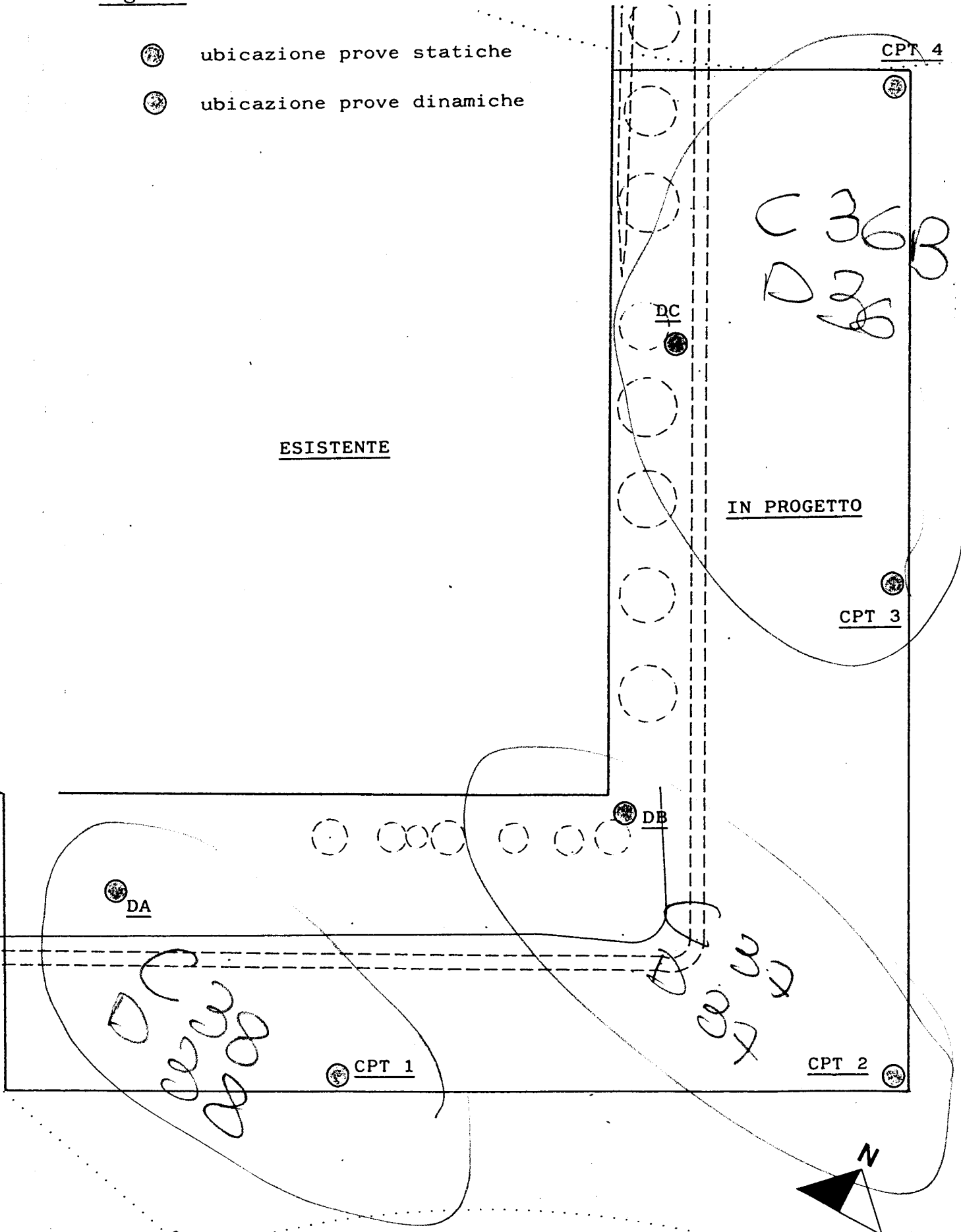
scala 1 : 500

legenda

- ubicazione prove statiche
- ubicazione prove dinamiche

ESISTENTE

IN PROGETTO



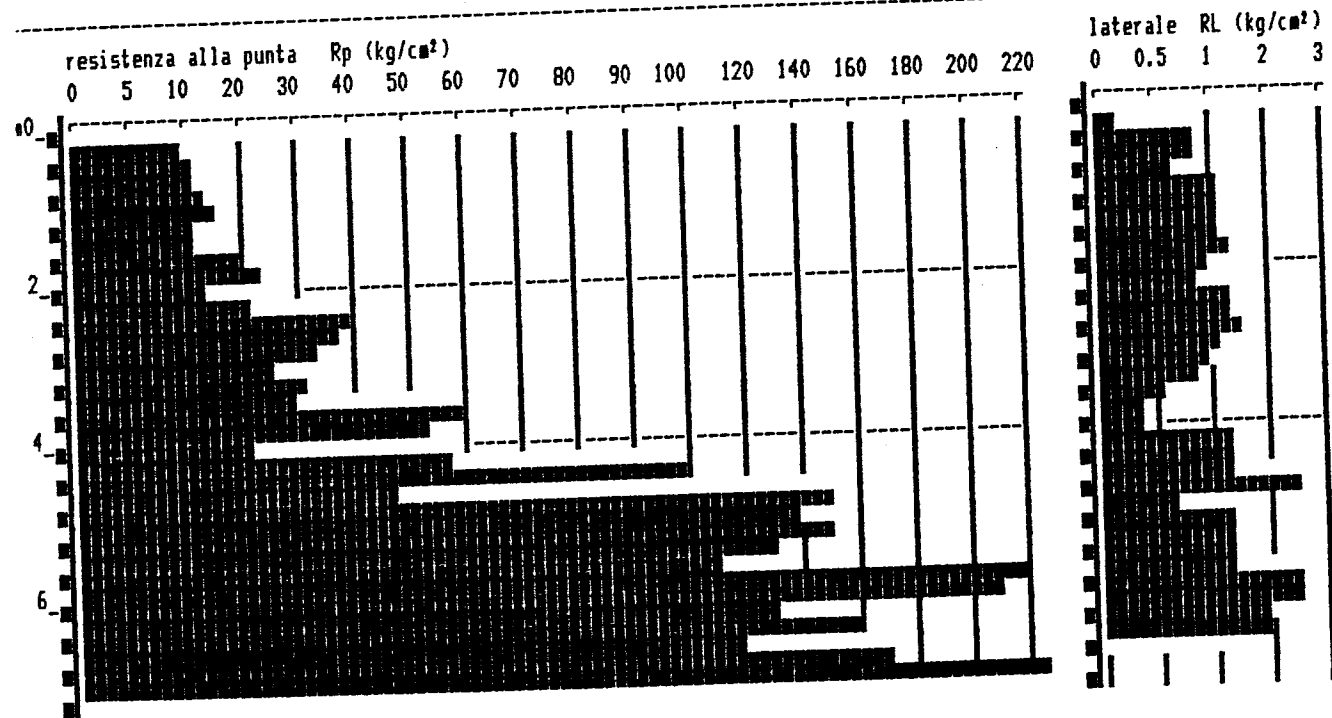
201130C036B

201130 C36B

PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 4  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA RZ-6P-89

ENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
mittente : Municipio di Scandiano  
ocalità : Cimitero di Scandiano

data : 17/06/1992  
quota inizio : p.c.  
prof. falda = 9.00 m da quota inizio  
scala profondità  $\approx$  1 : 100





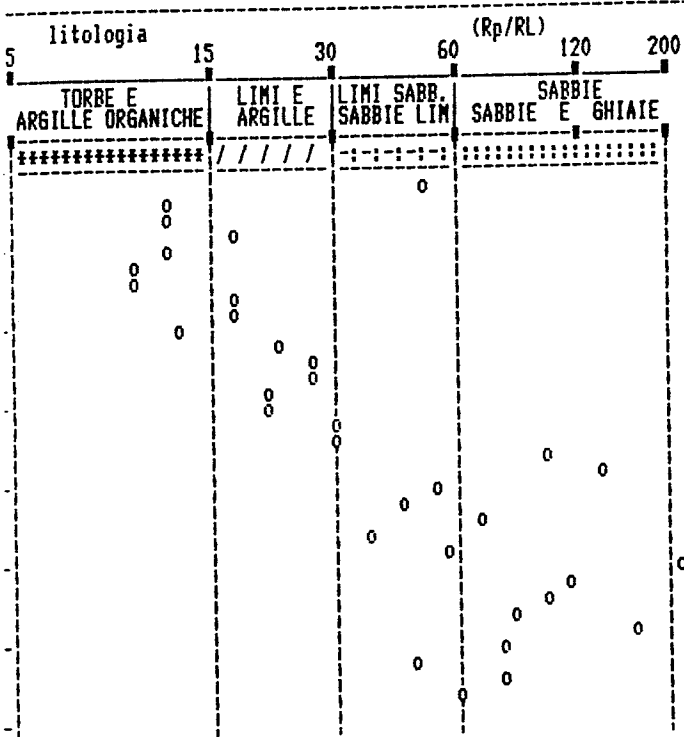


**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

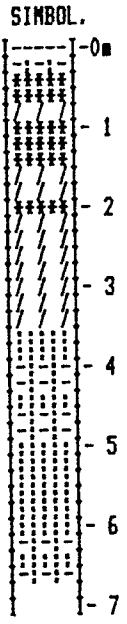
**CPT 4**  
**RZ-GP-89**

ETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
 mittente : Municipio di Scandiano  
 alità : Cimitero di Scandiano

data : 17/06/1992  
 quota inizio : p.c.  
 prof. falda = 9.00 m da quota inizio  
 scala profondità  $\approx$  1 : 100

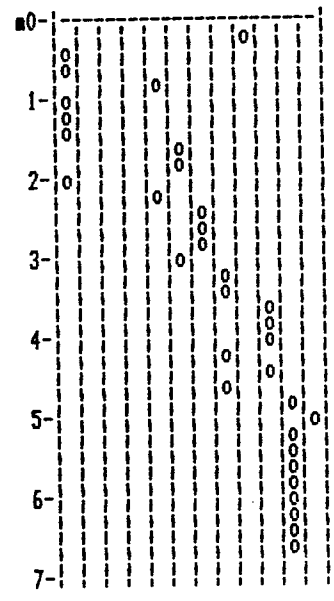


(Begemann 1965)  
 (A.G.I. 1977)



litologia (Schmertmann 78)

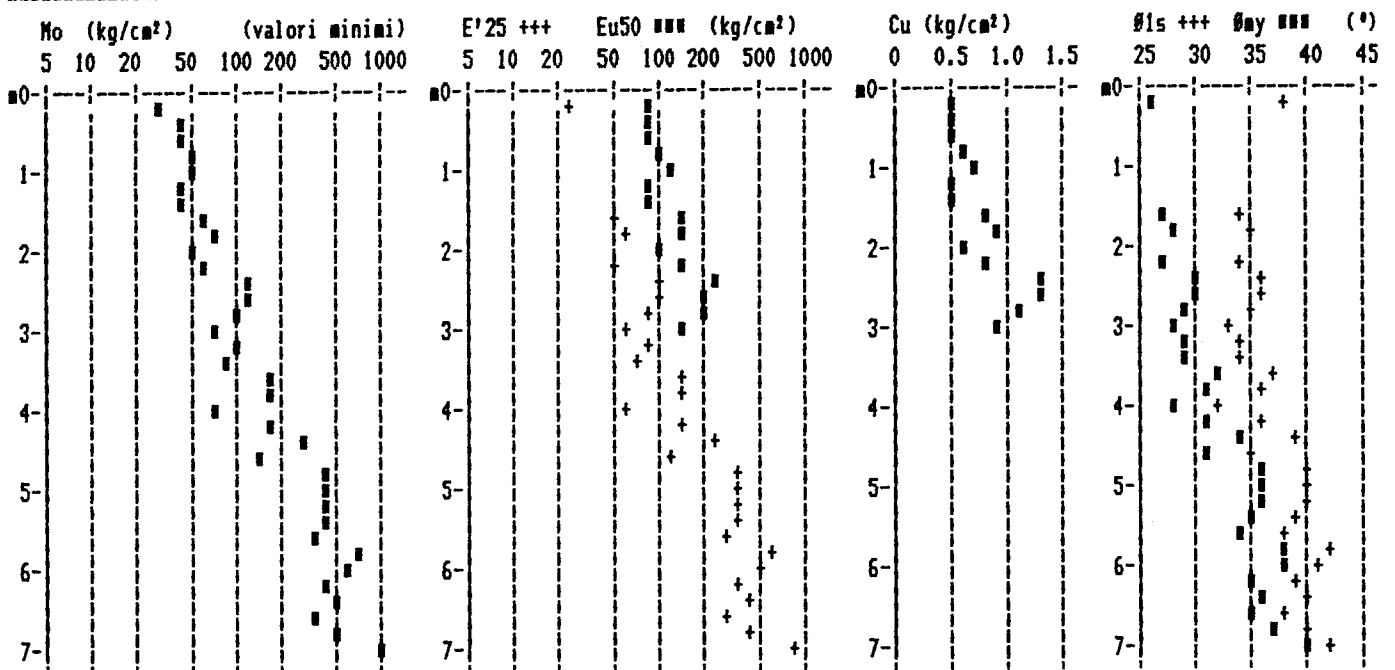
A	A	A	A	A	S	S	S	S	S
D	t	t	c	c	S	S	S	S	S
					L	L	L	L	L



**PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 4**  
**PARAM. GEOTECNICI diagrammi RZ-GP-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
 Committente : Municipio di Scandiano  
 Località : Cimitero di Scandiano

data : 17/06/1992  
 quota inizio : p.c.  
 prof. falda = 9.00 m da quota inizio



PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI tabelle

CPT 4  
RZ-6P-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t  
Committente : Municipio di Scandiano  
Località : Cimitero di Scandiano

data : 17/06/1992  
quota inizio : p.c.  
prof. falda = 9.00 m da quota inizio

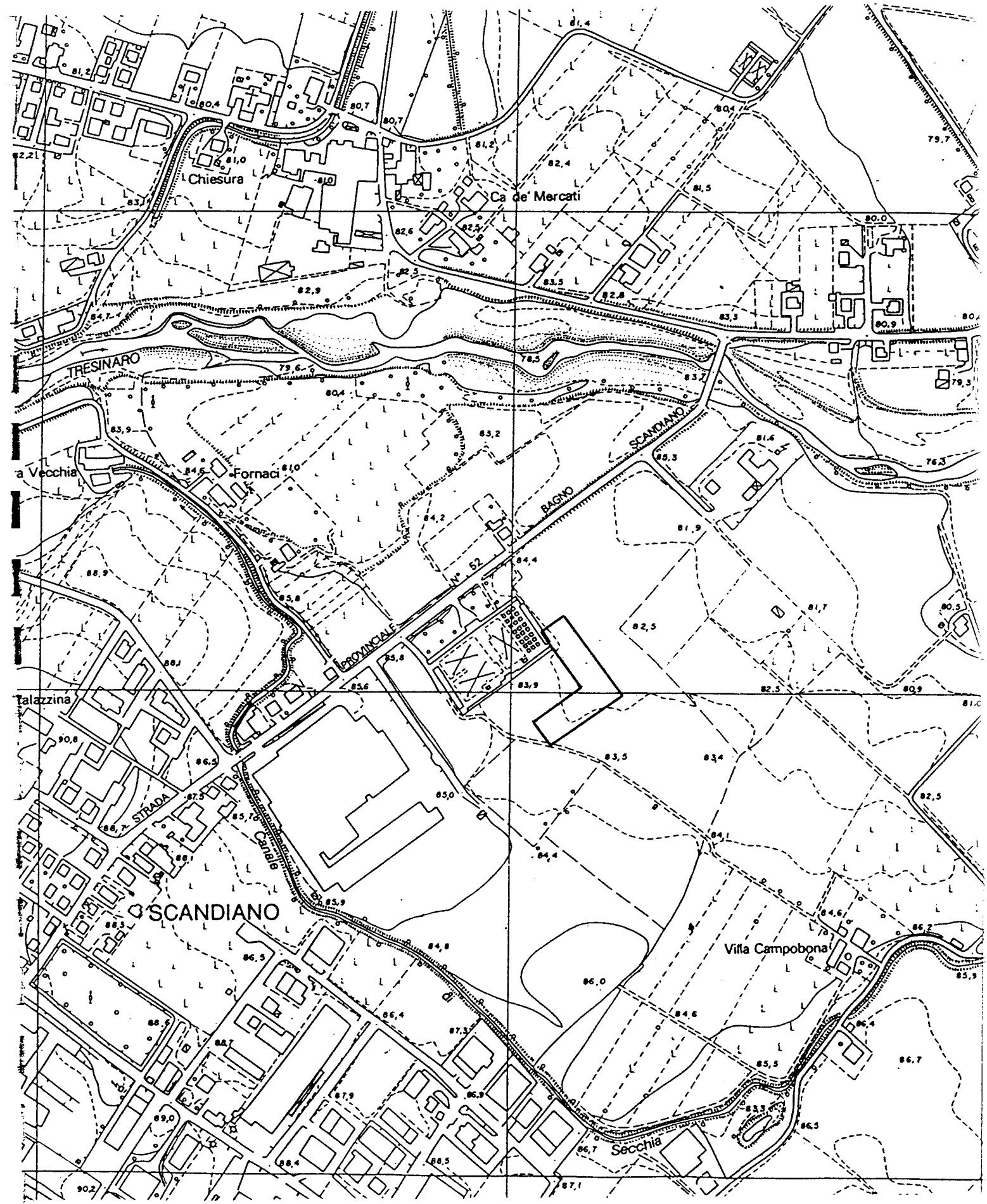
NATURA COESIVA

NATURA GRANULARE

prof. (m)	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL (-)	NATURA LITOL.	Y' t/m <sup>3</sup>	e'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr Z	Ø1s (°)	Ø2s (°)	Ø3s (°)	Ø4s (°)	Ødm (°)	Ømy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>
0.20	10	50	41	1.85	0.04	0.50	99.9	85	128	40	73	38	40	42	44	41	26	0.169	17	25	30
0.40	11	12	21	1.85	0.07	0.54	74.7	91	137	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.60	11	12	21	1.85	0.11	0.54	45.0	91	137	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.80	13	18	21	1.85	0.15	0.60	36.3	103	154	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.00	15	12	21	1.85	0.19	0.67	31.2	113	170	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.20	11	10	21	1.85	0.22	0.54	18.9	91	137	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.40	11	10	21	1.85	0.26	0.54	15.6	91	137	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.60	20	18	41	1.85	0.30	0.80	21.8	136	204	60	46	34	37	39	42	35	27	0.095	33	50	60
1.80	24	17	41	1.85	0.33	0.89	21.4	151	227	72	50	35	37	40	42	35	28	0.103	40	60	72
2.00	13	13	21	1.85	0.37	0.60	11.6	103	154	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.20	21	23	41	1.85	0.41	0.82	15.2	140	210	63	40	34	36	39	41	33	27	0.080	35	53	63
2.40	40	27	41	1.85	0.44	1.33	24.8	227	340	120	60	36	38	41	43	36	30	0.131	67	100	120
2.60	38	27	41	1.85	0.48	1.27	21.1	215	323	114	57	36	38	40	43	36	30	0.121	63	95	114
2.80	33	22	41	1.85	0.52	1.10	16.1	187	281	99	50	35	37	40	42	34	29	0.104	55	83	99
3.00	25	21	41	1.85	0.56	0.91	11.6	155	232	75	39	33	36	38	41	33	29	0.077	42	63	75
3.20	31	31	31	1.85	0.59	-	-	-	-	-	45	34	37	39	42	33	29	0.090	52	73	83
3.40	29	31	31	1.85	0.63	-	-	-	-	-	41	34	36	39	41	33	29	0.082	48	73	87
3.60	60	100	31	1.85	0.67	-	-	-	-	-	64	37	39	41	43	36	32	0.143	100	150	180
3.80	54	135	31	1.85	0.70	-	-	-	-	-	59	36	38	41	43	36	31	0.129	90	135	162
4.00	22	55	31	1.85	0.74	-	-	-	-	-	27	32	35	37	40	30	28	0.052	37	55	66
4.20	58	44	31	1.85	0.78	-	-	-	-	-	59	36	38	41	43	36	31	0.129	97	145	174
4.40	100	68	31	1.85	0.81	-	-	-	-	-	77	39	40	42	44	38	34	0.161	167	250	300
4.60	48	36	31	1.85	0.85	-	-	-	-	-	51	35	37	40	42	34	31	0.106	80	120	144
4.80	150	56	31	1.85	0.89	-	-	-	-	-	89	40	42	43	45	39	36	0.219	250	375	450
5.00	140	210	31	1.85	0.93	-	-	-	-	-	85	40	42	43	45	39	36	0.208	233	350	420
5.20	150	113	31	1.85	0.96	-	-	-	-	-	87	40	42	43	45	39	36	0.212	250	375	450
5.40	130	98	31	1.85	1.00	-	-	-	-	-	81	39	41	43	44	38	35	0.193	217	325	390
5.60	110	83	31	1.85	1.04	-	-	-	-	-	74	38	40	42	44	37	34	0.172	183	275	330
5.80	220	165	31	1.85	1.07	-	-	-	-	-	97	42	43	44	46	40	38	0.249	367	550	660
6.00	210	179	31	1.85	1.11	-	-	-	-	-	95	41	43	44	46	40	38	0.240	350	525	630
6.20	130	49	31	1.85	1.15	-	-	-	-	-	78	39	41	42	44	38	35	0.183	217	325	390
6.40	160	80	31	1.85	1.18	-	-	-	-	-	84	40	41	43	45	38	36	0.203	267	400	480
6.60	120	60	31	1.85	1.22	-	-	-	-	-	73	38	40	42	44	37	35	0.169	200	300	360
6.80	170	-	31	1.85	1.26	-	-	-	-	-	85	40	41	43	45	38	37	0.205	283	425	510
7.00	360	-	31	1.85	1.29	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	41	40	0.258	600	900	1080

Stralcio dalla C.T.R. in scala 1 : 5.000

L'area esaminata è delimitata in rosso





PLANIMETRIA

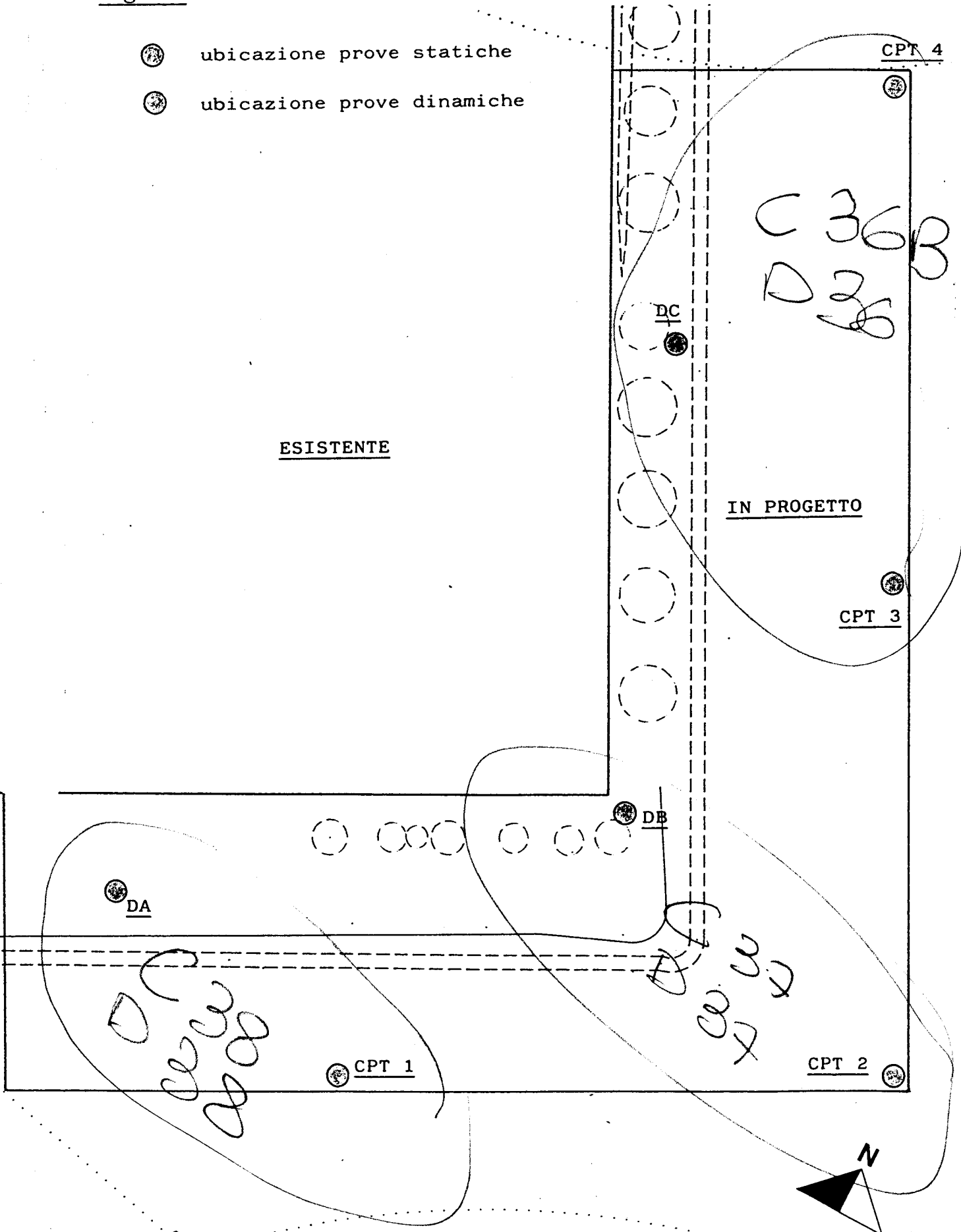
scala 1 : 500

legenda

- ubicazione prove statiche
- ubicazione prove dinamiche

ESISTENTE

IN PROGETTO



PROVA PENETROMETR. STATICA  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA

CPT 5  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

data : 24 giugno 1994

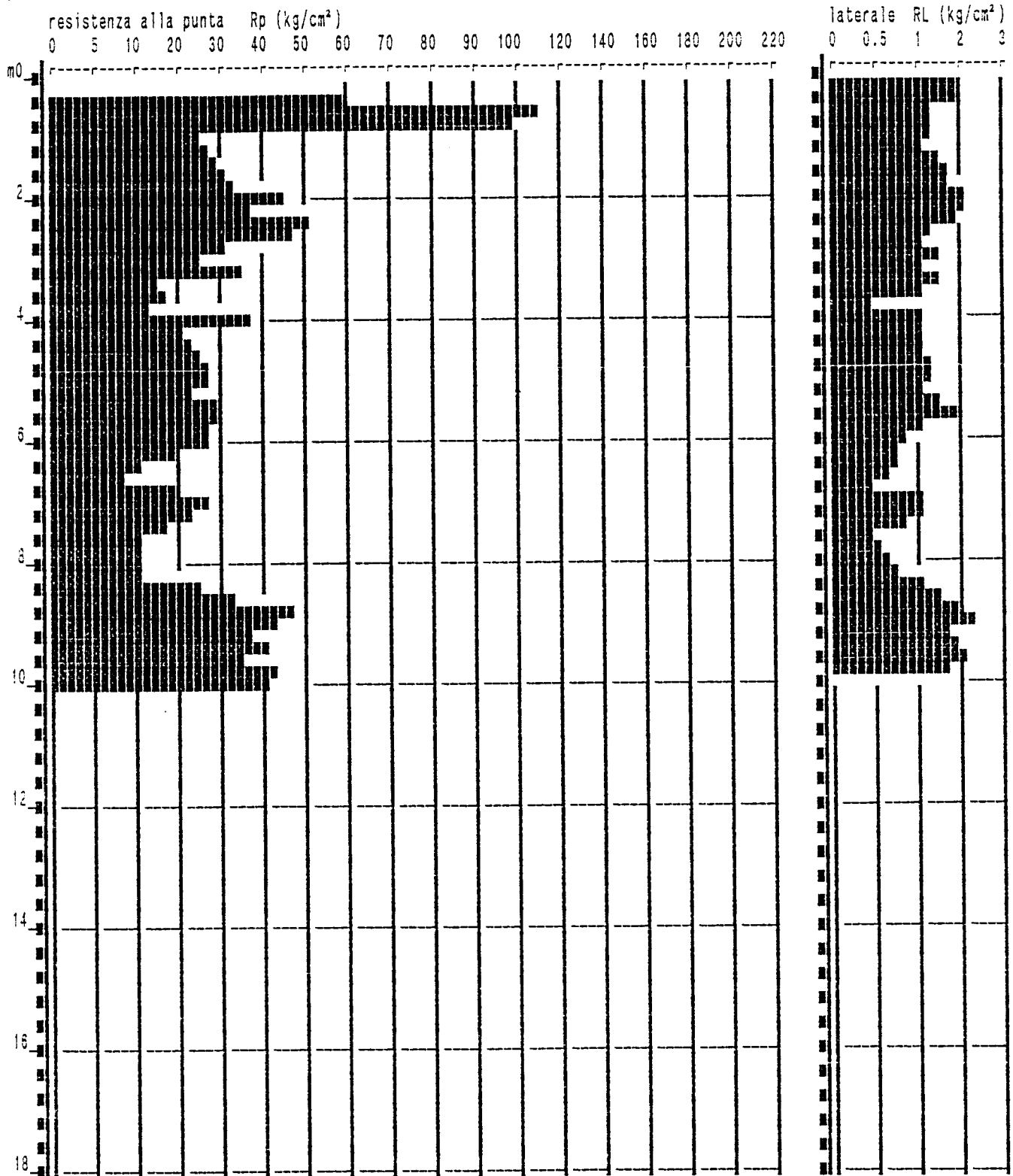
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda = >10.00 m da quota inizio

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascala profondità ~ 1 : 100



**PROVA PENETROMETR. STATICA  
TABELLE VALORI RESISTENZA**

**CPT 5**  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30t - avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 10.00  
 punta meccanica tipo Begemann ø 35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)  
 Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE- quota inizio : attuale piano campagna  
 Località : Pratissole -fraz. Scandiano- via Industria prof. falda = >10.00 m da quota inizio  
 note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiadata : 24 giugno 1994

prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg	prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg
	punta	later.	totale						punta	later.	totale				
0.20	-	-	-	-	2.00	-	-	5.20	23.0	43.0	-	23	1.27	18	-
0.40	60.0	90.0	-	60	2.00	30	-	5.40	29.0	48.0	-	29	1.53	19	-
0.60	110.0	140.0	-	110	1.33	83	-	5.60	30.0	53.0	-	30	1.93	16	-
0.80	100.0	120.0	-	100	1.47	68	-	5.80	28.0	57.0	-	28	1.20	23	-
1.00	25.0	47.0	-	25	1.47	17	-	6.00	27.0	45.0	-	27	0.93	29	-
1.20	28.0	50.0	-	28	1.20	23	-	6.20	19.0	33.0	-	19	0.80	24	-
1.40	30.0	48.0	-	30	1.67	18	-	6.40	12.0	24.0	-	12	0.80	15	-
1.60	31.0	56.0	-	31	1.80	17	-	6.60	9.0	21.0	-	9	0.67	14	-
1.80	33.0	60.0	-	33	1.87	18	-	6.80	20.0	30.0	-	20	0.53	37	-
2.00	45.0	73.0	-	45	2.20	20	-	7.00	27.0	35.0	-	27	1.13	24	-
2.20	37.0	70.0	-	37	2.20	17	-	7.20	23.0	40.0	-	23	1.13	20	-
2.40	52.0	85.0	-	52	2.00	26	-	7.40	18.0	35.0	-	18	0.87	21	-
2.60	48.0	78.0	-	48	1.47	33	-	7.60	12.0	25.0	-	12	0.53	22	-
2.80	32.0	54.0	-	32	1.20	27	-	7.80	12.0	20.0	-	12	0.60	20	-
3.00	26.0	44.0	-	26	1.67	16	-	8.00	11.0	20.0	-	11	0.67	17	-
3.20	35.0	60.0	-	35	1.27	28	-	8.20	12.0	22.0	-	12	0.80	15	-
3.40	16.0	35.0	-	16	1.53	10	-	8.40	26.0	38.0	-	26	1.13	23	-
3.60	17.0	40.0	-	17	1.27	13	-	8.60	33.0	50.0	-	33	1.53	22	-
3.80	13.0	32.0	-	13	0.47	28	-	8.80	47.0	70.0	-	47	2.07	23	-
4.00	37.0	44.0	-	37	1.27	29	-	9.00	43.0	74.0	-	43	2.40	18	-
4.20	21.0	40.0	-	21	1.20	18	-	9.20	38.0	74.0	-	38	1.87	20	-
4.40	23.0	41.0	-	23	1.13	20	-	9.40	42.0	70.0	-	42	2.00	21	-
4.60	26.0	43.0	-	26	1.13	23	-	9.60	36.0	66.0	-	36	2.20	16	-
4.80	28.0	45.0	-	28	1.40	20	-	9.80	44.0	77.0	-	44	1.87	24	-
5.00	27.0	48.0	-	27	1.33	20	-	10.00	42.0	70.0	-	42	-	-	-

**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

**CPT 5**  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

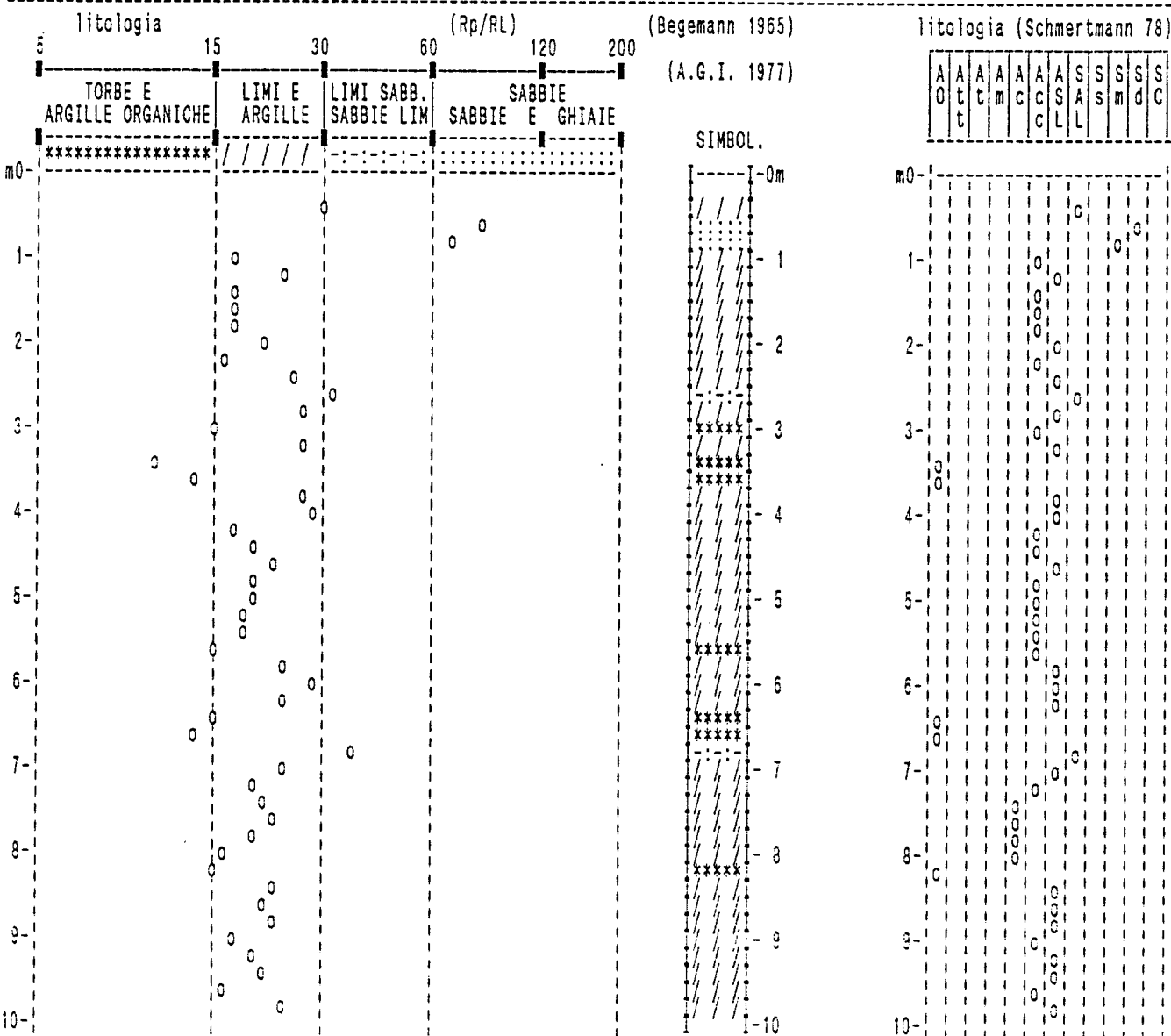
Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascaia profondità ≈ 1 : 100

data : 24 giugno 1994

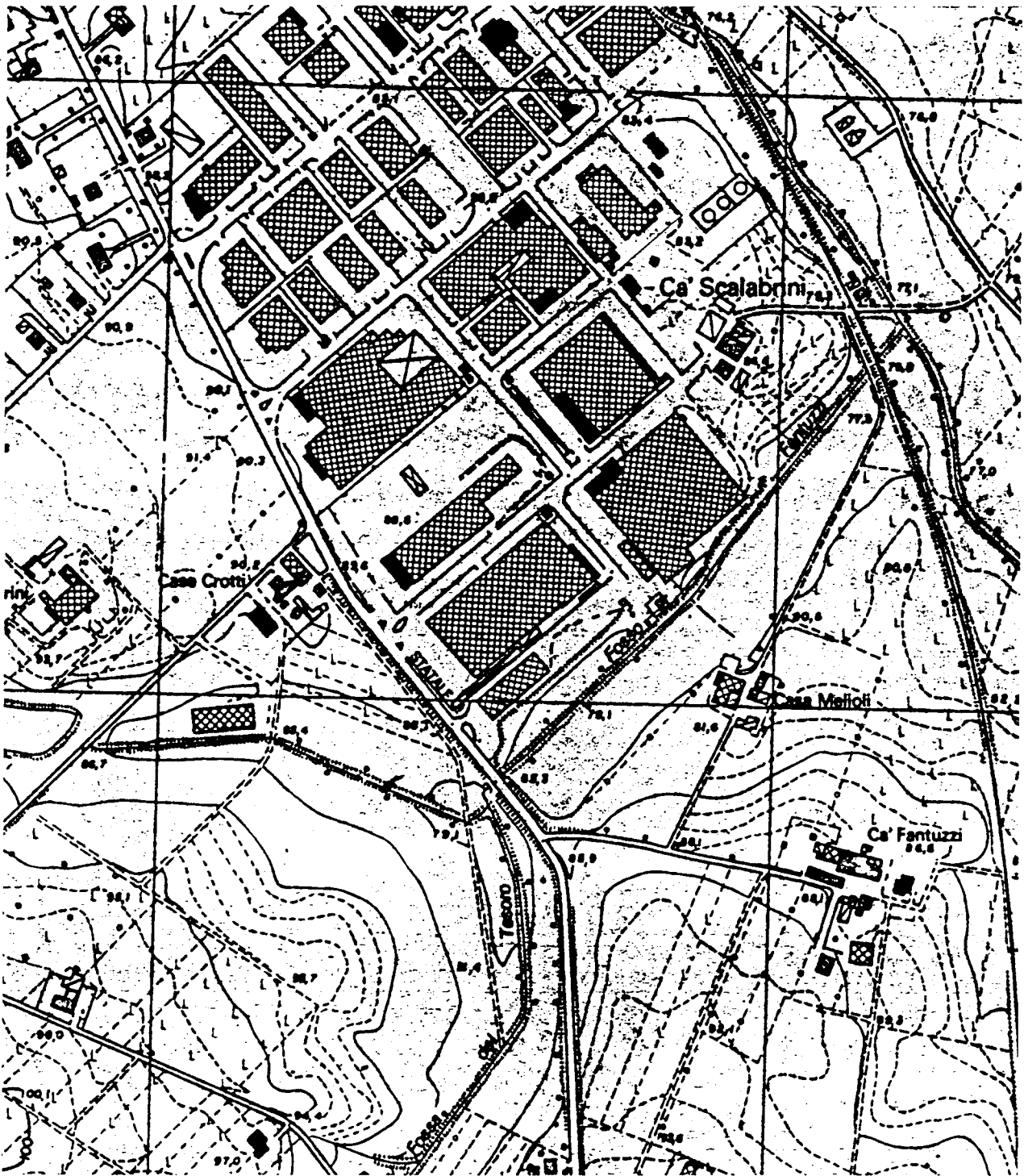
quota inizio : attuale piano campagna

prof. falda = ≥10.00 m da quota inizio

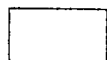








Stralcio dall'Elemento C.T.R. N° 201133 -FELLEGARA-  
scala 1:5.000 con evidenziato il lotto oggetto della presente relazione



Lotto in esame

PROVA PENETROMETR. STATICA  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA

CPT 1  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

data : 24 giugno 1994

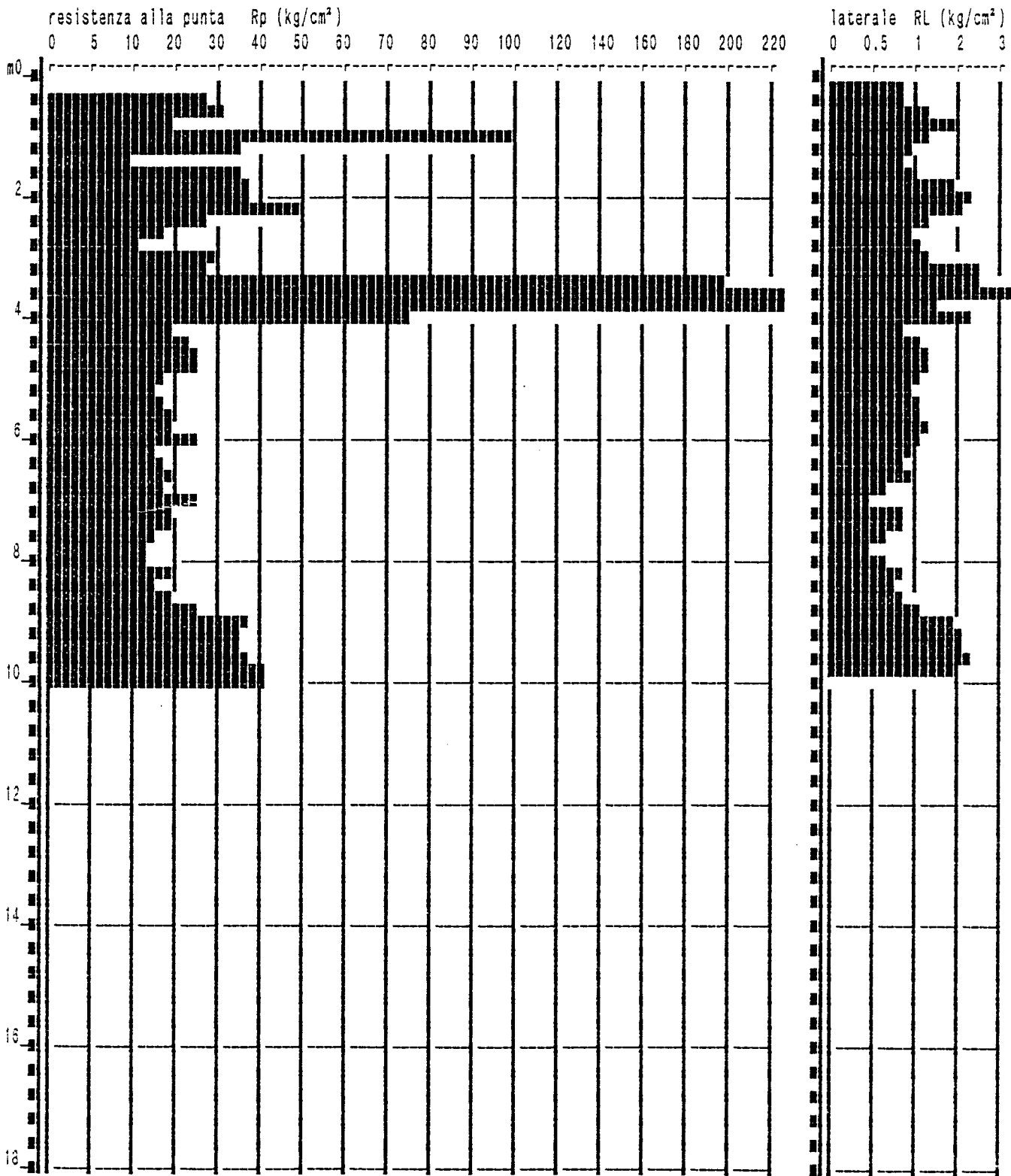
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratisollo -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda = >10.00 m da quota inizio

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascala profondità ≈ 1 : 100



**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**TABELLE VALORI RESISTENZA**
**CPT 1**  
 RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30t

- avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 10.00

punta meccanica tipo Begemann  $\phi$  35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda =  $\geq$ 10.00 m da quota inizio

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiadata : 24 giugno 1994

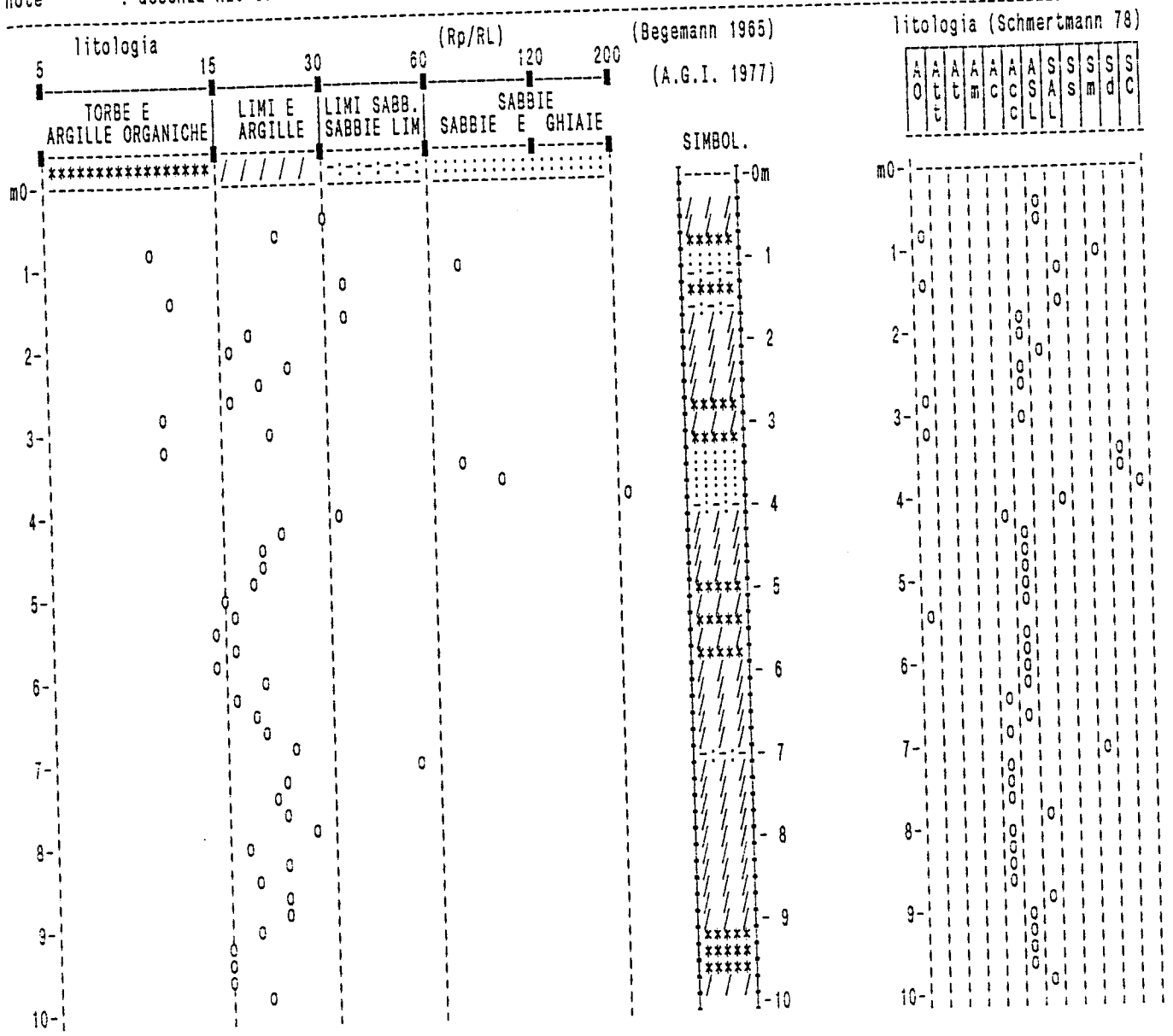
prof.(m)	Lecture di campagna			Rp	RL	Rp/RL	Rt	prof.(m)	Lecture di campagna			Rp	RL	Rp/RL	Rt
	punta	later.	totale	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	-	kg		punta	later.	totale	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	-	kg
0.20	-	-	-	-	0.87	-	-	5.20	16.0	34.0	-	16	1.00	16	-
0.40	27.0	40.0	-	27	0.87	31	-	5.40	18.0	33.0	-	18	1.27	14	-
0.60	32.0	45.0	-	32	1.47	22	-	5.60	19.0	38.0	-	19	1.13	17	-
0.80	20.0	42.0	-	20	2.00	10	-	5.80	20.0	37.0	-	20	1.40	14	-
1.00	100.0	130.0	-	100	1.33	75	-	6.00	25.0	46.0	-	25	1.27	20	-
1.20	35.0	55.0	-	35	1.00	35	-	6.20	16.0	35.0	-	16	1.00	16	-
1.40	10.0	25.0	-	10	0.87	12	-	6.40	17.0	32.0	-	17	0.93	18	-
1.60	35.0	48.0	-	35	1.00	35	-	6.60	20.0	34.0	-	20	1.00	20	-
1.80	38.0	53.0	-	38	2.00	19	-	6.80	17.0	32.0	-	17	0.73	23	-
2.00	38.0	68.0	-	38	2.33	16	-	7.00	25.0	36.0	-	25	0.47	54	-
2.20	50.0	85.0	-	50	2.13	23	-	7.20	20.0	27.0	-	20	0.87	23	-
2.40	28.0	60.0	-	28	1.40	20	-	7.40	20.0	33.0	-	20	0.93	21	-
2.60	17.0	38.0	-	17	1.07	16	-	7.60	16.0	30.0	-	16	0.73	22	-
2.80	12.0	28.0	-	12	1.13	11	-	7.80	14.0	25.0	-	14	0.53	26	-
3.00	30.0	47.0	-	30	1.47	20	-	8.00	13.0	21.0	-	13	0.73	18	-
3.20	28.0	50.0	-	28	2.67	11	-	8.20	19.0	30.0	-	19	0.87	22	-
3.40	200.0	240.0	-	200	2.67	75	-	8.40	15.0	28.0	-	15	0.80	19	-
3.60	320.0	360.0	-	320	3.33	96	-	8.60	19.0	31.0	-	19	0.87	22	-
3.80	350.0	400.0	-	350	1.67	210	-	8.80	25.0	38.0	-	25	1.13	22	-
4.00	75.0	100.0	-	75	2.33	32	-	9.00	37.0	54.0	-	37	1.93	19	-
4.20	20.0	55.0	-	20	0.87	23	-	9.20	35.0	64.0	-	35	2.27	15	-
4.40	23.0	36.0	-	23	1.13	20	-	9.40	36.0	70.0	-	36	2.27	16	-
4.60	26.0	43.0	-	26	1.33	20	-	9.60	37.0	71.0	-	37	2.33	16	-
4.80	26.0	46.0	-	26	1.40	19	-	9.80	42.0	77.0	-	42	2.07	20	-
5.00	18.0	39.0	-	18	1.20	15	-	10.00	42.0	73.0	-	42	-	-	-

**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

**CPT 1**  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t  
 Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n' 5 Scandiano -RE-  
 Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria  
 note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascala profondità  $\approx$  1 : 100

data : 24 giugno 1994  
 quota inizio : attuale piano campagna  
 prof. falda =  $\geq$  10.00 m da quota inizio



PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI tabelle

CPT 1  
RZ-GP-89

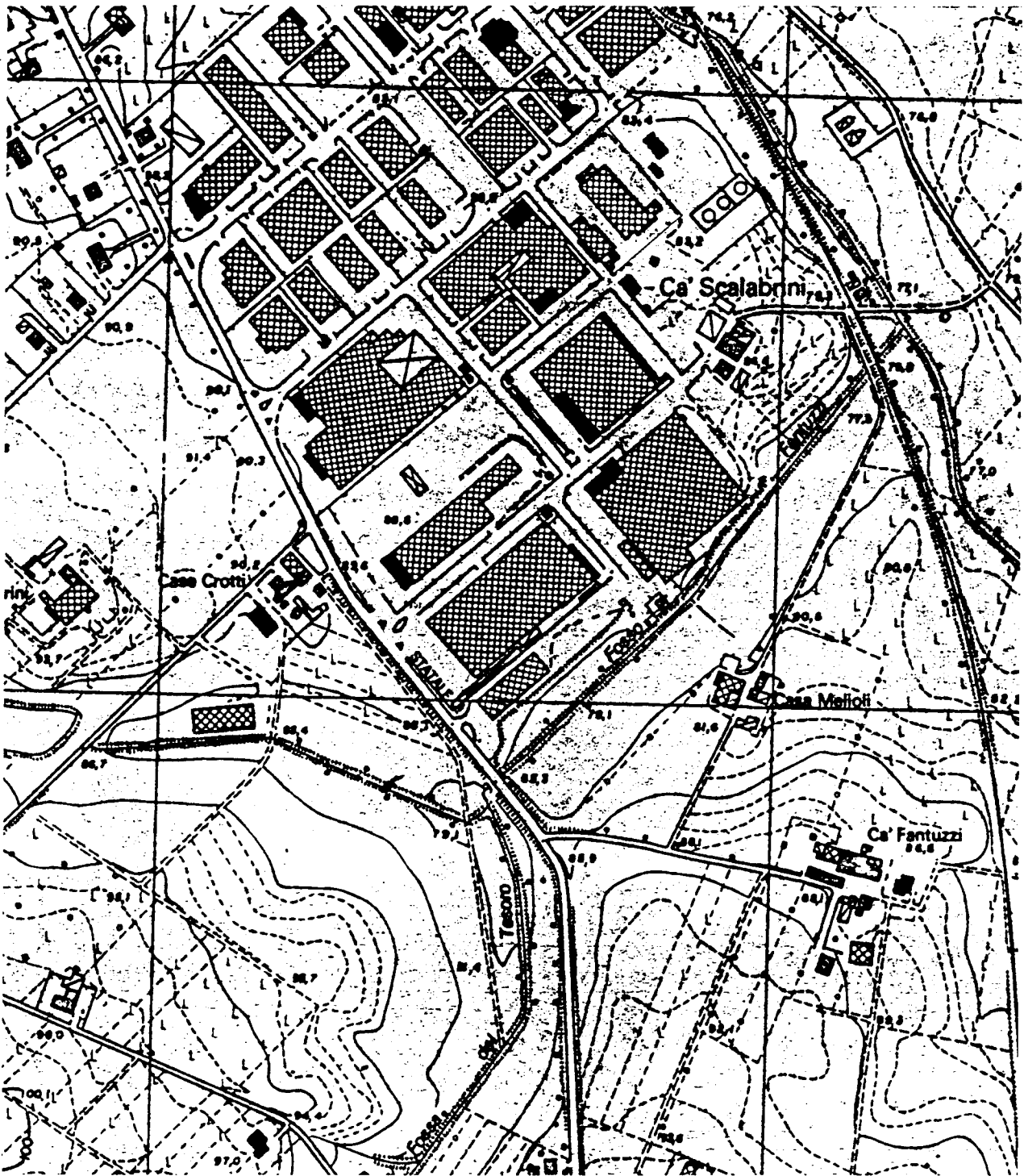
PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t  
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n' 5 Scandiano -RE-  
Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

data : 24 giugno 1994  
quota inizio : attuale piano campagna  
prof. falda = ≥10.00 m da quota inizio

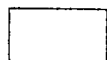
NATURA COESIVA

NATURA GRANULARE

prof. (m)	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL (-)	NATURA LITOL.	Y' t/m <sup>3</sup>	σ'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr %	δ1s (°)	δ2s (°)	δ3s (°)	δ4s (°)	δdm (°)	δmy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	
0.20	-	-	?	1.85	0.04	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.40	27	31	3	1.85	0.07	-	-	-	-	-	91	-	-	-	-	-	-	-	0.225	45	68	81
0.60	32	22	4	1.85	0.11	-	-	-	-	-	86	41	42	43	45	42	29	0.211	53	80	36	
0.80	20	10	4	1.85	0.15	1.07	99.9	181	272	36	63	37	39	41	43	38	27	0.140	33	50	60	
1.00	100	75	3	1.85	0.19	0.80	51.7	136	204	60	100	42	43	45	46	44	34	0.258	167	250	300	
1.20	35	35	3	1.85	0.22	-	-	-	-	-	73	38	40	42	44	33	23	0.167	58	88	105	
1.40	17	12	2	1.85	0.26	0.50	14.3	85	129	40	66	37	39	41	43	38	29	0.146	58	83	105	
1.60	35	35	3	1.85	0.30	-	-	-	-	-	65	37	39	41	43	38	30	0.146	63	95	114	
1.80	38	19	4	1.85	0.33	1.27	33.4	215	323	114	63	37	39	41	43	37	30	0.139	63	95	114	
2.00	38	18	4	1.85	0.37	1.27	29.2	215	323	114	70	38	40	42	44	38	31	0.159	83	125	150	
2.20	50	23	4	1.85	0.41	1.67	35.6	283	425	150	48	35	37	39	42	34	28	0.099	47	70	84	
2.40	28	20	4	1.85	0.44	0.97	18.6	184	246	84	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
2.60	17	16	2	1.85	0.48	0.72	10.5	123	184	54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
2.80	12	11	2	1.85	0.52	0.57	7.1	129	194	45	45	34	37	39	42	34	29	0.092	50	75	90	
3.00	30	20	4	1.85	0.56	1.00	13.1	170	255	90	41	34	36	39	41	33	28	0.082	47	70	84	
3.20	28	10	4	1.85	0.59	0.97	11.6	164	246	84	100	42	43	45	46	44	40	0.258	333	500	600	
3.40	200	75	3	1.85	0.63	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	44	40	0.258	333	500	600	
3.60	320	96	3	1.85	0.67	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	44	40	0.258	583	800	960	
3.80	350	210	3	1.85	0.70	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	44	40	0.258	583	800	960	
4.00	75	32	3	1.85	0.74	-	-	-	-	-	69	38	40	42	44	37	32	0.157	125	188	225	
4.20	20	23	4	1.85	0.78	0.90	6.5	200	300	60	23	31	34	37	40	29	27	0.043	33	50	60	
4.40	23	20	4	1.85	0.81	0.87	6.8	206	310	63	27	32	34	37	40	30	28	0.051	38	58	69	
4.60	26	20	4	1.85	0.85	0.93	7.0	214	320	78	30	32	35	37	40	30	28	0.057	43	65	78	
4.80	26	19	4	1.85	0.89	0.93	6.6	227	341	78	29	32	35	37	40	30	28	0.055	43	65	78	
5.00	18	15	2	1.85	0.93	0.75	4.8	256	386	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
5.20	18	16	2	1.85	0.96	0.70	4.2	289	403	52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
5.40	18	14	2	1.85	1.00	0.75	4.4	279	419	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
5.60	19	17	2	1.85	1.04	0.78	4.4	289	434	58	15	30	33	36	39	28	27	0.029	33	50	60	
5.80	20	14	4	1.85	1.07	0.80	4.3	300	449	60	22	31	34	37	40	29	28	0.041	42	63	75	
6.00	25	20	4	1.85	1.11	0.91	4.9	307	461	75	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
6.20	18	16	2	1.85	1.15	0.70	3.4	322	483	52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
6.40	17	18	2	1.85	1.18	0.72	3.4	333	499	54	12	30	33	36	39	27	27	0.023	33	50	60	
6.60	20	23	4	1.85	1.22	0.80	3.7	345	517	60	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
6.80	17	20	4	1.85	1.26	0.72	3.1	348	523	54	19	31	33	36	39	28	28	0.034	42	63	75	
7.00	25	23	2	1.85	1.29	0.80	3.3	373	560	60	10	29	32	35	38	28	27	0.020	33	50	60	
7.20	20	20	4	1.85	1.33	0.80	3.3	381	571	60	9	29	32	35	38	28	27	0.019	33	50	60	
7.40	20	21	4	1.85	1.37	0.70	2.6	384	546	52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
7.60	16	22	2	1.85	1.41	0.64	2.3	347	521	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
7.80	14	25	2	1.85	1.44	0.64	2.3	337	505	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
8.00	13	18	2	1.85	1.48	0.60	2.1	337	505	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
8.20	13	18	2	1.85	1.52	0.73	2.7	399	599	58	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
8.40	15	13	2	1.85	1.55	0.67	2.2	357	550	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
8.60	13	22	2	1.85	1.59	0.78	2.6	408	612	58	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
8.80	25	22	4	1.85	1.63	0.91	3.0	446	669	75	12	30	33	36	39	27	28	0.025	42	63	75	
9.00	37	19	4	1.85	1.66	1.23	4.0	465	737	111	25	32	34	37	40	29	29	0.043	62	93	111	
9.20	35	15	4	1.85	1.70	1.17	3.9	477	716	105	23	31	34	37	40	28	29	0.044	58	88	105	
9.40	37	16	4	1.85	1.74	1.23	4.0	487	730	108	23	31	34	37	40	28	29	0.044	60	90	108	
9.60	37	16	4	1.85	1.78	1.23	4.0	455	724	111	29	32	35	37	40	29	30	0.045	62	93	111	
9.80	42	20	4	1.85	1.81	1.40	4.5	505	758	126	28	32	35	37	40	29	30	0.053	70	105	125	
10.00	42	20	3	1.85	1.83	1.40	4.5	505	758	126	27	32	35	37	40	29	30	0.052	70	105	125	



Stralcio dall'Elemento C.T.R. N° 201133 -FELLEGARA-  
scala 1:5.000 con evidenziato il lotto oggetto della presente relazione



Lotto in esame



PROVA PENETROMETR. STATICA  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA

CPT 2  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

data : 24 giugno 1994

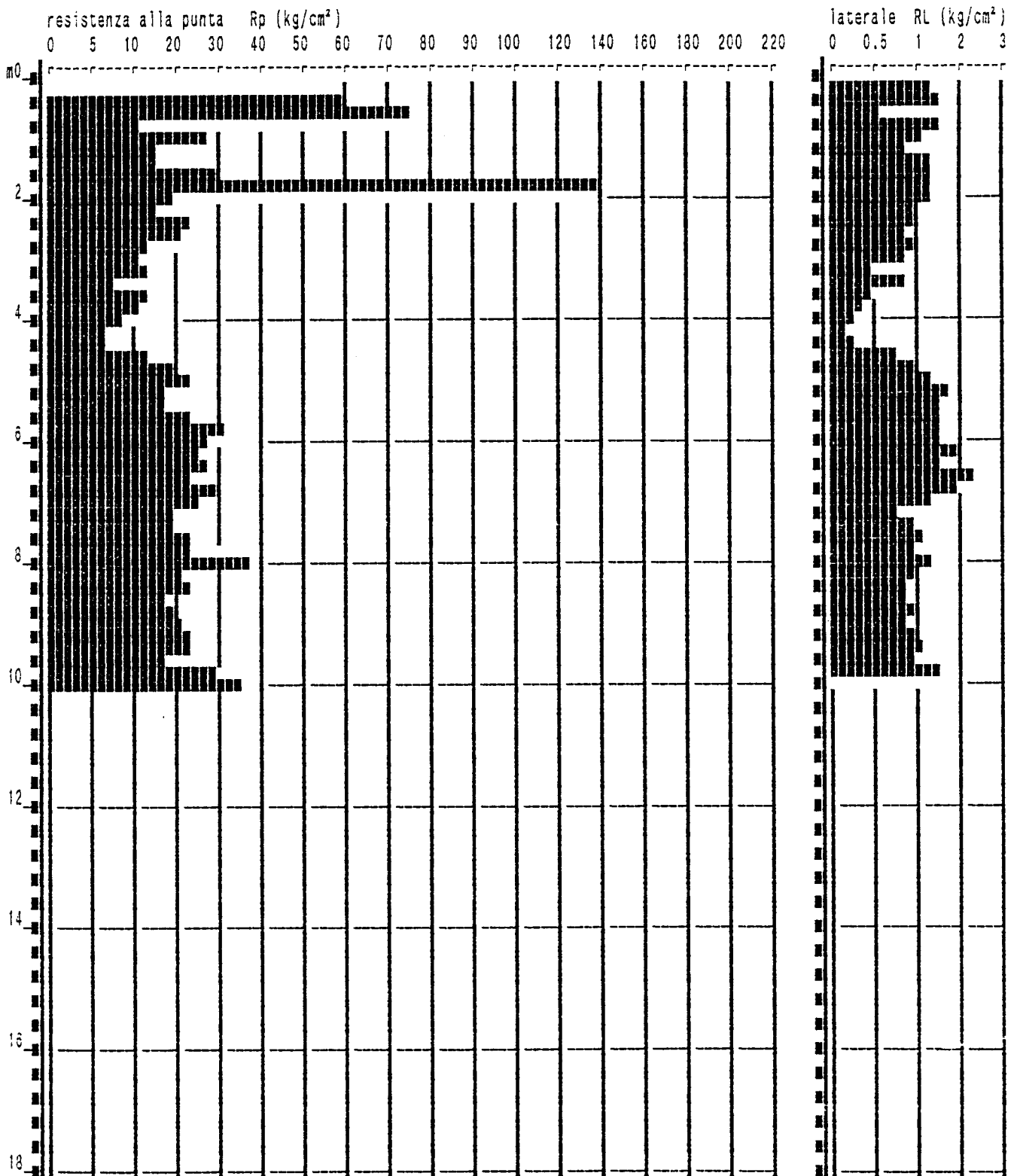
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratissoio -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda = 210.00 m da quota inizio

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascala profondità ≈ 1 : 100



**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**TABELLE VALORI RESISTENZA**
**CPT 2**  
 RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30t

- avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 10.00

punta meccanica tipo Begemann  $\varnothing$  35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60') - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda =  $\geq$ 10.00 m da quota inizionote : assenza H<sub>2</sub>O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiadata : 24 giugno 1994

prof.(m)	Lecture di campagna			Rp	RL	Rp/RL	Rt	prof.(m)	Lecture di campagna			Rp	RL	Rp/RL	Rt
	punta	later.	totale						punta	later.	totale				
0.20	-	-	-	-	1.33	-	-	5.20	18.0	40.0	-	18	1.73	10	-
0.40	60.0	80.0	-	60	1.67	36	-	5.40	17.0	43.0	-	17	1.53	11	-
0.60	75.0	100.0	-	75	0.60	125	-	5.60	23.0	46.0	-	23	1.53	15	-
0.80	11.0	20.0	-	11	1.67	7	-	5.80	31.0	54.0	-	31	1.67	19	-
1.00	28.0	53.0	-	28	1.27	22	-	6.00	27.0	52.0	-	27	1.67	16	-
1.20	15.0	34.0	-	15	0.87	17	-	6.20	25.0	50.0	-	25	2.00	13	-
1.40	15.0	28.0	-	15	1.33	11	-	6.40	28.0	58.0	-	28	1.53	18	-
1.60	30.0	50.0	-	30	1.33	23	-	6.60	24.0	47.0	-	24	2.33	10	-
1.80	140.0	160.0	-	140	1.33	105	-	6.80	29.0	64.0	-	29	2.00	15	-
2.00	20.0	40.0	-	20	1.47	14	-	7.00	25.0	55.0	-	25	1.40	18	-
2.20	15.0	37.0	-	15	1.00	15	-	7.20	19.0	40.0	-	19	0.80	24	-
2.40	24.0	39.0	-	24	1.00	24	-	7.40	20.0	32.0	-	20	1.00	20	-
2.60	21.0	36.0	-	21	0.87	24	-	7.60	23.0	38.0	-	23	1.27	18	-
2.80	13.0	25.0	-	13	1.00	13	-	7.80	24.0	43.0	-	24	1.07	22	-
3.00	12.0	27.0	-	12	0.87	14	-	8.00	37.0	53.0	-	37	1.33	28	-
3.20	14.0	27.0	-	14	0.53	26	-	8.20	22.0	42.0	-	22	1.07	21	-
3.40	8.0	16.0	-	8	0.87	9	-	8.40	24.0	40.0	-	24	0.93	26	-
3.60	14.0	27.0	-	14	0.53	26	-	8.60	18.0	32.0	-	18	0.87	21	-
3.80	11.0	19.0	-	11	0.40	28	-	8.80	19.0	32.0	-	19	1.00	19	-
4.00	9.0	15.0	-	9	0.27	34	-	9.00	21.0	36.0	-	21	0.87	24	-
4.20	7.0	11.0	-	7	0.20	35	-	9.20	23.0	36.0	-	23	1.00	23	-
4.40	7.0	10.0	-	7	0.33	21	-	9.40	24.0	39.0	-	24	1.13	21	-
4.60	14.0	19.0	-	14	0.80	18	-	9.60	17.0	34.0	-	17	1.00	17	-
4.80	20.0	32.0	-	20	1.07	19	-	9.80	30.0	45.0	-	30	1.60	19	-
5.00	23.0	39.0	-	23	1.47	16	-	10.00	36.0	60.0	-	36	-	-	-

**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

**CPT 2**  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

data : 24 giugno 1994

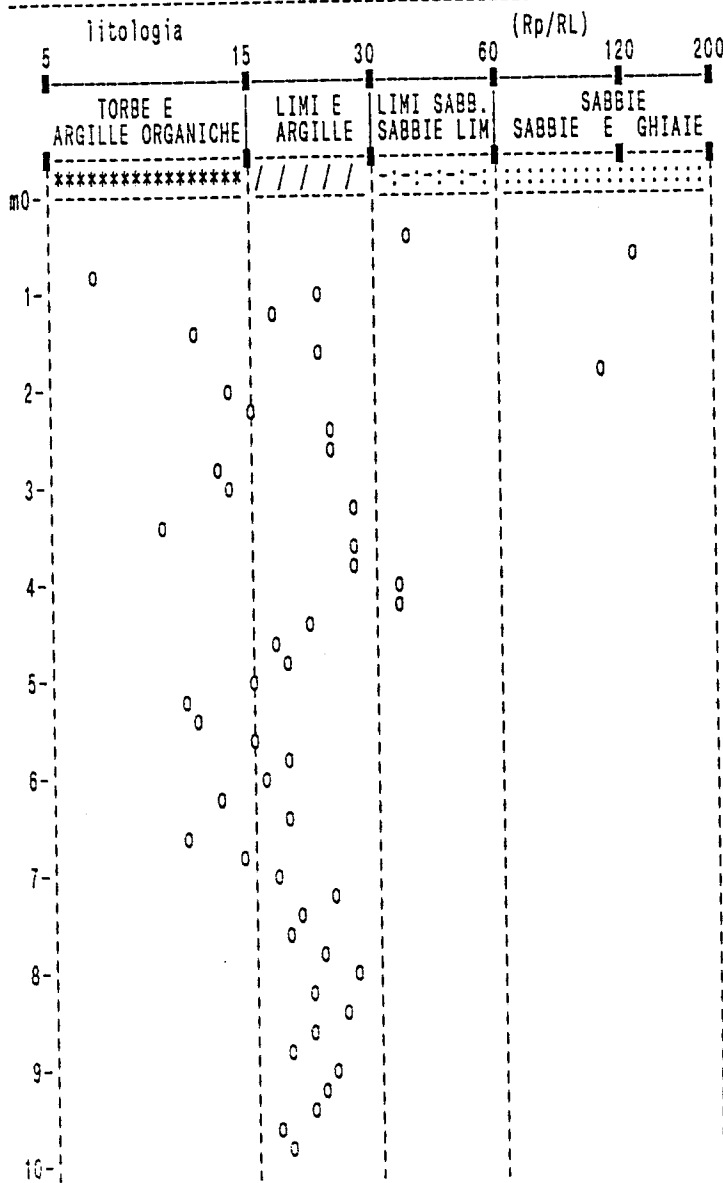
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda = ≥10.00 m da quota inizio

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascala profondità ≈ 1 : 100

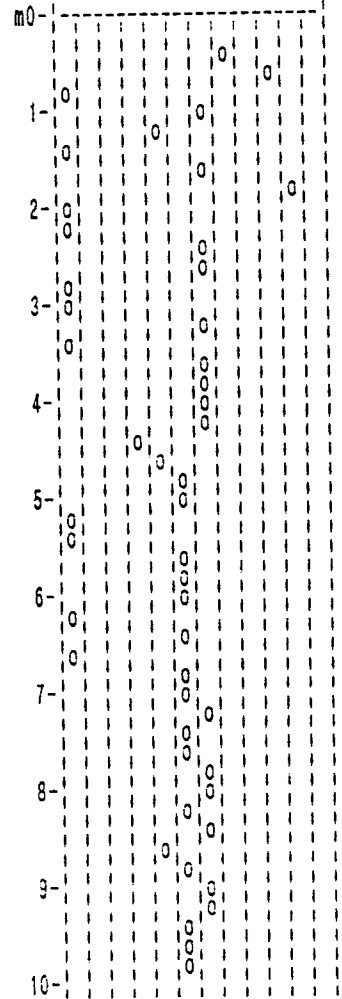
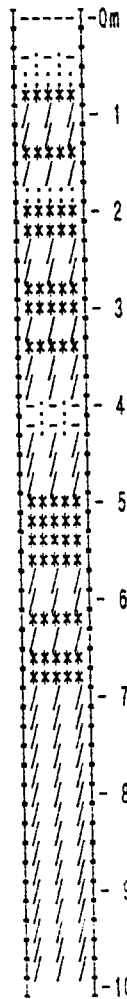


(Begemann 1965)  
(A.G.I. 1977)

litologia (Schmertmann 78)

A	A	A	A	A	S	S	S	S
O	t	t	m	c	S	S	S	S
t				C	L	L	s	m
							d	C

SIMBOL.



PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI tabelle

CPT 2  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-  
Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

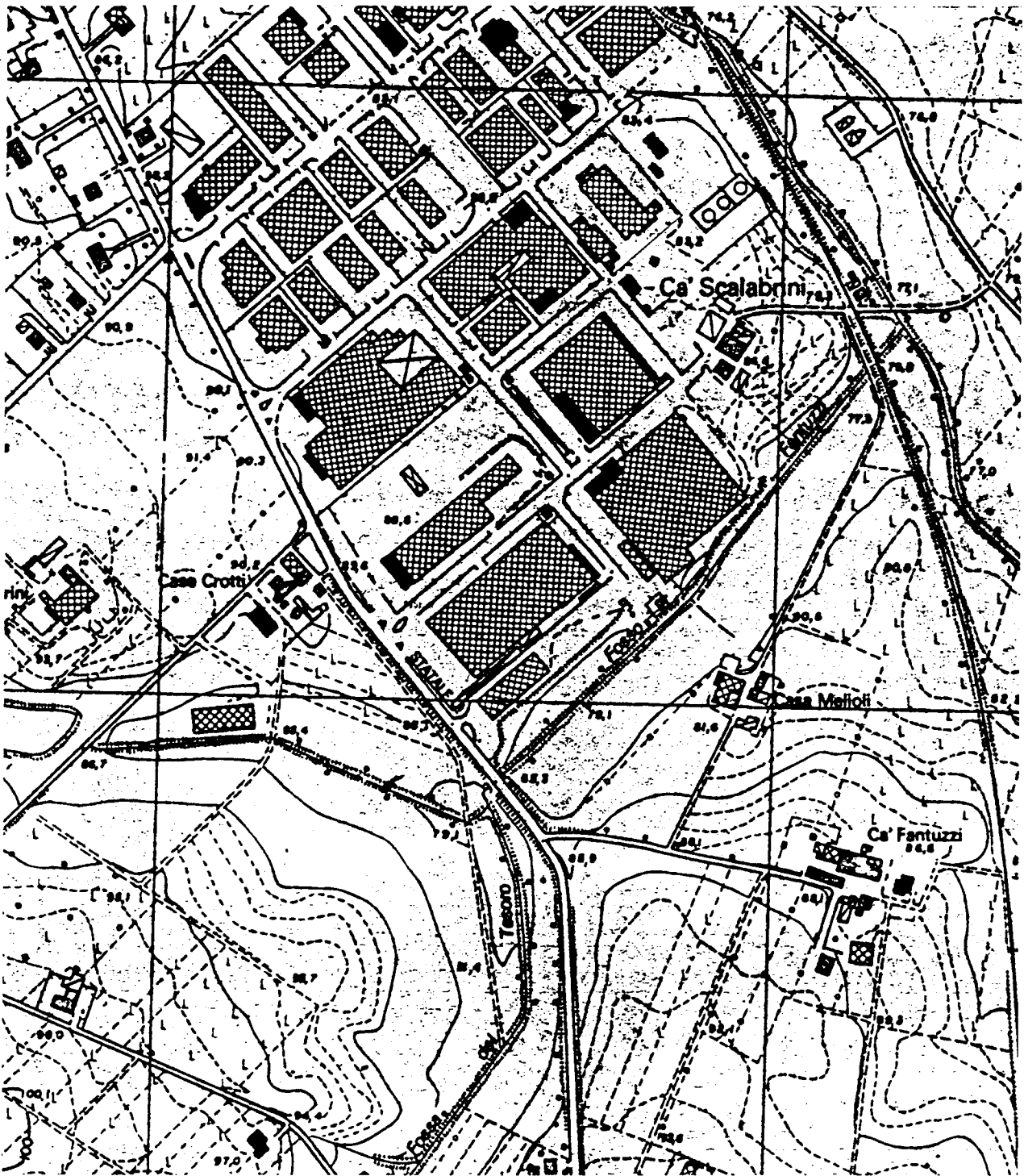
data : 24 giugno 1994

quota inizio : attuale piano campagna  
prof. falda = >=10.00 m da quota inizio

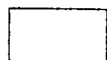
NATURA COESIVA

NATURA GRANULARE

prof. (m)	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL (-)	NATURA LITOL.	Y' t/m <sup>3</sup>	o'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr %	δ1s (°)	δ2s (°)	δ3s (°)	δ4s (°)	δdm (°)	δny (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	
0.20	-	-	?	1.85	0.04	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.40	60	39	3	1.85	0.07	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	45	32	0.258	100	150	180	
0.60	75	125	3	1.85	0.11	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	45	32	0.258	125	193	225	
0.80	11	7	2	1.85	0.15	0.54	31.4	91	137	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
1.00	28	22	4	1.85	0.19	0.97	49.5	154	245	94	69	38	40	42	44	39	28	0.157	47	70	84	
1.20	15	17	2	1.85	0.22	0.67	24.8	113	170	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
1.40	15	11	2	1.85	0.26	0.67	20.5	113	179	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
1.60	30	23	4	1.85	0.30	1.00	28.8	170	255	99	60	36	38	41	43	37	29	0.131	50	75	90	
1.80	140	105	3	1.85	0.33	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	43	36	0.258	233	350	420	
2.00	20	14	4	1.85	0.37	0.80	16.5	136	204	60	41	34	36	39	41	34	27	0.082	33	50	60	
2.20	15	15	2	1.85	0.41	0.67	11.6	113	170	53	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
2.40	24	24	4	1.85	0.44	0.89	15.0	151	227	72	43	34	36	39	41	34	28	0.086	40	60	72	
2.60	21	24	4	1.85	0.49	0.92	12.3	140	210	63	36	33	36	38	41	32	27	0.071	35	53	63	
2.80	13	13	2	1.85	0.52	0.60	7.6	126	183	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
3.00	12	14	2	1.85	0.56	0.57	6.5	143	214	45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
3.20	14	26	2	1.85	0.59	0.64	6.9	150	224	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
3.40	8	3	3	1.85	0.63	0.40	3.6	178	266	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
3.60	14	26	2	1.85	0.67	0.64	5.9	177	265	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
3.80	11	22	2	1.85	0.70	0.54	4.5	198	294	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
4.00	9	34	4	1.85	0.74	0.45	3.4	208	312	38	0	28	31	35	38	25	26	0.000	15	23	27	
4.20	7	35	4	1.85	0.78	0.35	2.3	190	284	32	0	28	31	35	38	25	26	0.000	12	18	21	
4.40	7	21	2	1.85	0.81	0.35	2.2	192	289	32	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
4.60	14	19	2	1.85	0.85	0.54	4.4	238	356	43	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
4.80	20	19	4	1.85	0.89	0.80	5.5	241	361	60	20	31	34	36	40	29	27	0.037	33	50	60	
5.00	23	16	4	1.85	0.93	0.87	5.8	247	371	63	23	31	34	37	40	29	28	0.044	33	58	69	
5.20	18	10	2	1.85	0.98	0.75	4.5	258	402	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
5.40	17	11	2	1.85	1.00	0.72	4.2	273	419	54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
5.60	23	15	4	1.85	1.04	0.87	5.0	286	428	69	21	31	34	37	40	29	28	0.039	38	58	69	
5.80	31	19	4	1.85	1.07	1.03	6.0	284	426	81	30	32	35	38	40	30	29	0.058	52	78	93	
6.00	27	16	4	1.85	1.11	0.95	5.2	305	457	75	24	31	34	37	40	29	28	0.047	45	68	81	
6.20	25	13	4	1.85	1.15	0.91	4.7	319	478	75	21	31	34	37	40	29	28	0.043	42	63	75	
6.40	28	18	4	1.85	1.18	0.97	4.9	329	492	84	24	31	34	37	40	29	28	0.046	47	70	84	
6.60	24	13	4	1.85	1.22	0.89	4.2	341	512	72	18	31	33	36	39	29	28	0.034	40	60	72	
6.80	29	15	4	1.85	1.26	0.98	4.6	350	525	87	24	31	34	37	40	29	29	0.045	48	73	87	
7.00	25	13	4	1.85	1.29	0.91	4.0	367	542	75	18	31	33	36	39	29	28	0.034	42	63	75	
7.20	19	24	2	1.85	1.33	0.78	3.2	370	555	59	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
7.40	20	20	2	1.85	1.37	0.80	3.2	381	571	60	9	29	32	35	39	29	27	0.019	33	50	60	
7.60	23	18	4	1.85	1.41	0.87	3.4	396	594	69	13	30	33	36	39	27	28	0.026	38	58	69	
7.80	24	22	4	1.85	1.44	0.89	3.4	408	609	72	14	30	33	36	39	27	28	0.027	40	60	72	
8.00	37	28	4	1.85	1.48	1.23	5.0	408	613	111	28	32	35	37	40	29	30	0.054	52	93	111	
8.20	22	21	2	1.85	1.52	0.95	3.0	415	623	66	10	29	32	35	39	29	28	0.029	37	55	66	
8.40	24	26	2	1.85	1.55	0.89	3.1	430	644	72	12	30	33	36	39	27	28	0.024	40	60	72	
8.60	18	21	2	1.85	1.59	0.75	2.5	400	600	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
8.80	19	19	2	1.85	1.63	0.78	2.5	412	618	58	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
9.00	21	24	4	1.85	1.66	0.82	2.5	431	646	53	6	29	32	35	38	29	27	0.014	35	53	63	
9.20	23	23	4	1.85	1.70	0.87	2.7	448	671	65	9	29	32	35	39	29	28	0.018	38	58	69	
9.40	24	21	4	1.85	1.74	0.93	2.7	458	687	72	9	29	32	35	39	29	29	0.020	40	60	72	
9.60	17	17	2	1.85	1.78	0.72	2.0	403	605	54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
9.80	19	19	2	1.85	1.81	0.80	2.0	435	642	59	15	30	33	36	39	27	29	0.031	50	75	90	
10.00	35	-	3	1.85	1.85	1.00	3.0	495	742	90	22	31	34	37	40	28	30	0.042	60	90	108	



Stralcio dall'Elemento C.T.R. N° 201133 -FELLEGARA-  
scala 1:5.000 con evidenziato il lotto oggetto della presente relazione



Lotto in esame

PROVA PENETROMETR. STATICA  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA

CPT 3  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

data : 24 giugno 1994

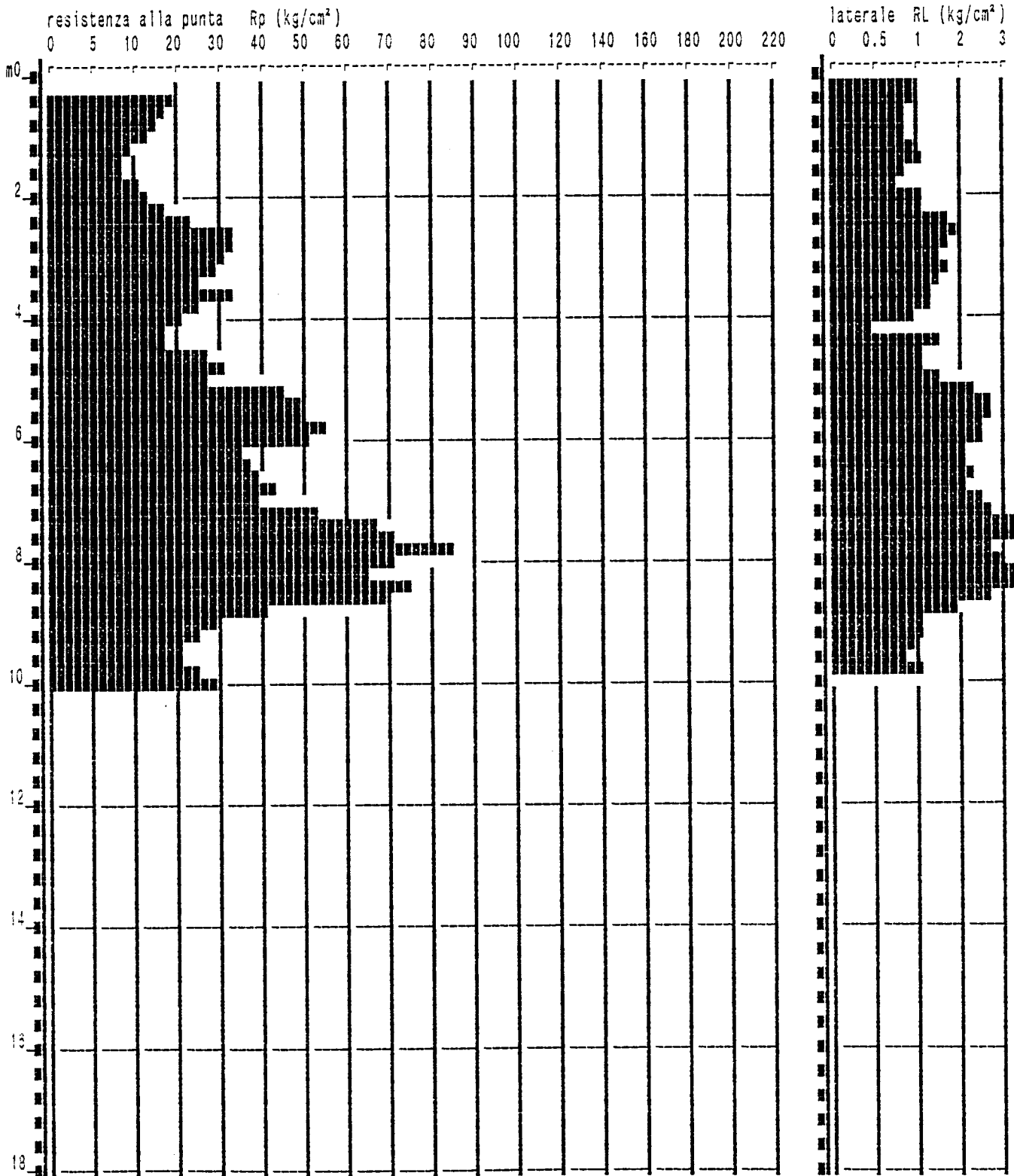
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratissole -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda = >10.00 m da quota inizio

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascala profondità \* 1 : 100





**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**TABELLE VALORI RESISTENZA**
**CPT 3**  
 RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30t - avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 10.00  
 punta meccanica tipo Begemann  $\phi$  35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60') - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)  
 Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE- quota inizio : attuale piano campagna  
 Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria prof. falda =  $\geq$ 10.00 m da quota inizio  
 note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiadata : 24 giugno 1994

prof.(m)	Lecture di campagna			Rp	RL	Rp/RL	Rt	prof.(m)	Lecture di campagna			Rp	RL	Rp/RL	Rt
	punta	later.	totale	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	-	kg		punta	later.	totale	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	-	kg
0.20	-	-	-	-	1.07	-	-	5.20	45.0	70.0	-	45	2.40	19	-
0.40	19.0	35.0	-	19	1.07	18	-	5.40	50.0	86.0	-	50	2.80	18	-
0.60	17.0	33.0	-	17	0.93	18	-	5.60	50.0	92.0	-	50	2.73	18	-
0.80	16.0	30.0	-	16	0.87	18	-	5.80	55.0	96.0	-	55	2.67	21	-
1.00	14.0	27.0	-	14	0.87	16	-	6.00	52.0	92.0	-	52	2.60	20	-
1.20	10.0	23.0	-	10	1.07	9	-	6.20	36.0	75.0	-	36	2.13	17	-
1.40	9.0	25.0	-	9	1.13	8	-	6.40	38.0	70.0	-	38	2.27	17	-
1.60	9.0	26.0	-	9	0.87	10	-	6.60	40.0	74.0	-	40	2.33	17	-
1.80	12.0	25.0	-	12	0.80	15	-	6.80	43.0	78.0	-	43	2.13	20	-
2.00	13.0	25.0	-	13	1.27	10	-	7.00	40.0	72.0	-	40	2.60	15	-
2.20	17.0	36.0	-	17	1.27	13	-	7.20	53.0	92.0	-	53	2.80	19	-
2.40	23.0	42.0	-	23	1.73	13	-	7.40	68.0	110.0	-	68	3.53	19	-
2.60	34.0	60.0	-	34	2.07	16	-	7.60	72.0	125.0	-	72	3.60	20	-
2.80	34.0	65.0	-	34	1.73	20	-	7.80	86.0	140.0	-	86	2.87	30	-
3.00	32.0	58.0	-	32	1.60	20	-	8.00	72.0	115.0	-	72	2.93	25	-
3.20	30.0	54.0	-	30	1.73	17	-	8.20	66.0	110.0	-	66	3.33	20	-
3.40	26.0	52.0	-	26	1.67	16	-	8.40	75.0	125.0	-	75	3.33	23	-
3.60	33.0	58.0	-	33	1.47	23	-	8.60	70.0	120.0	-	70	2.87	24	-
3.80	26.0	48.0	-	26	1.47	18	-	8.80	42.0	85.0	-	42	2.00	21	-
4.00	21.0	43.0	-	21	1.07	20	-	9.00	30.0	60.0	-	30	1.13	26	-
4.20	17.0	33.0	-	17	0.53	32	-	9.20	25.0	42.0	-	25	1.27	20	-
4.40	17.0	25.0	-	17	1.53	11	-	9.40	22.0	41.0	-	22	1.07	21	-
4.60	27.0	50.0	-	27	1.27	21	-	9.60	22.0	38.0	-	22	0.93	24	-
4.80	31.0	50.0	-	31	1.20	26	-	9.80	26.0	40.0	-	26	1.13	23	-
5.00	28.0	46.0	-	28	1.67	17	-	10.00	29.0	46.0	-	29	-	-	-

**PROVA PENETROMETR. STATICA  
VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

**CPT 3  
RZ-GP-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

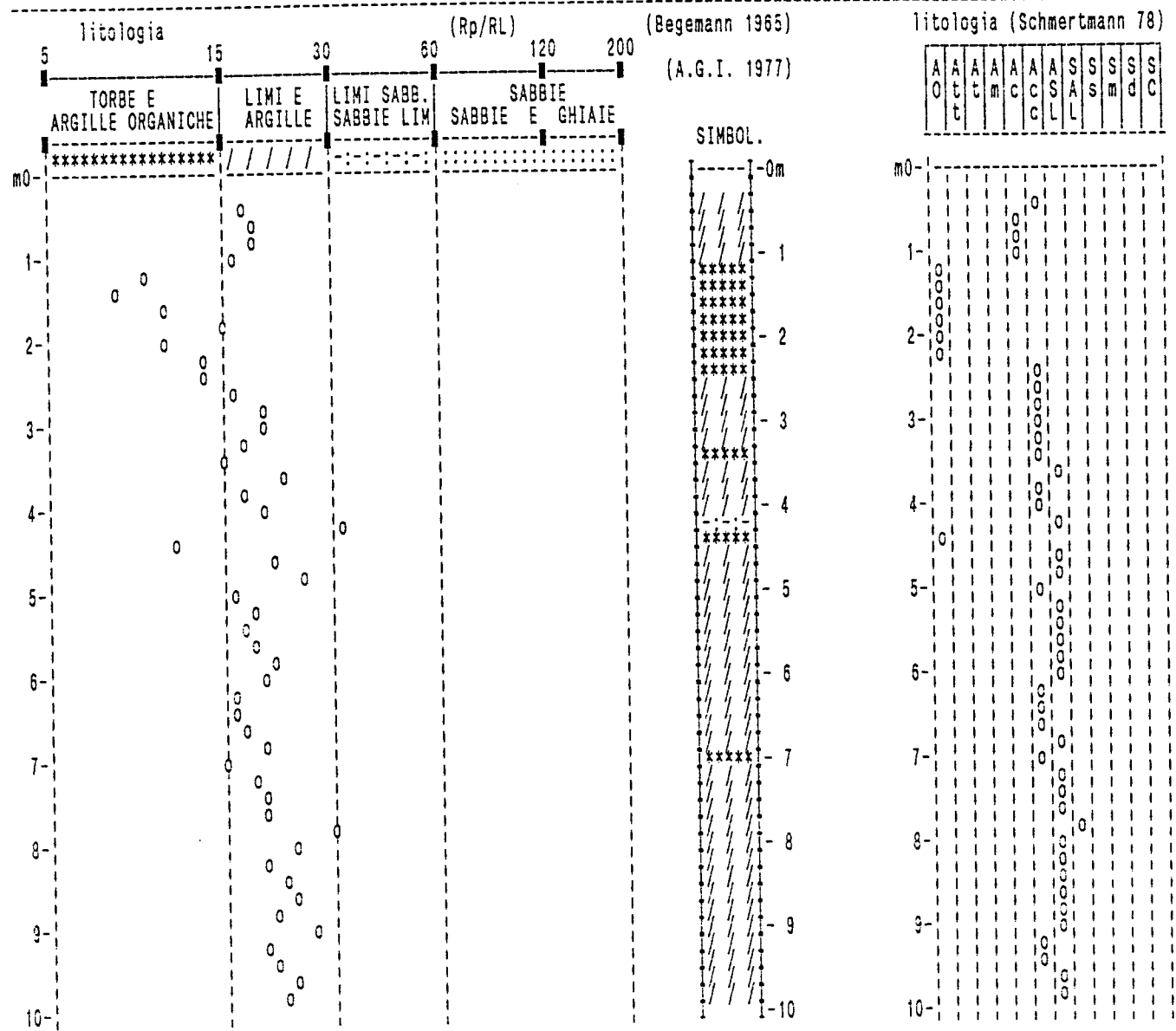
Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascaia profondità ≈ 1 : 100

data : 24 giugno 1994

quota inizio : attuale piano campagna

prof. falda = >10.00 m da quota inizio



PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI tabelle

CPT 3  
RZ-GP-89

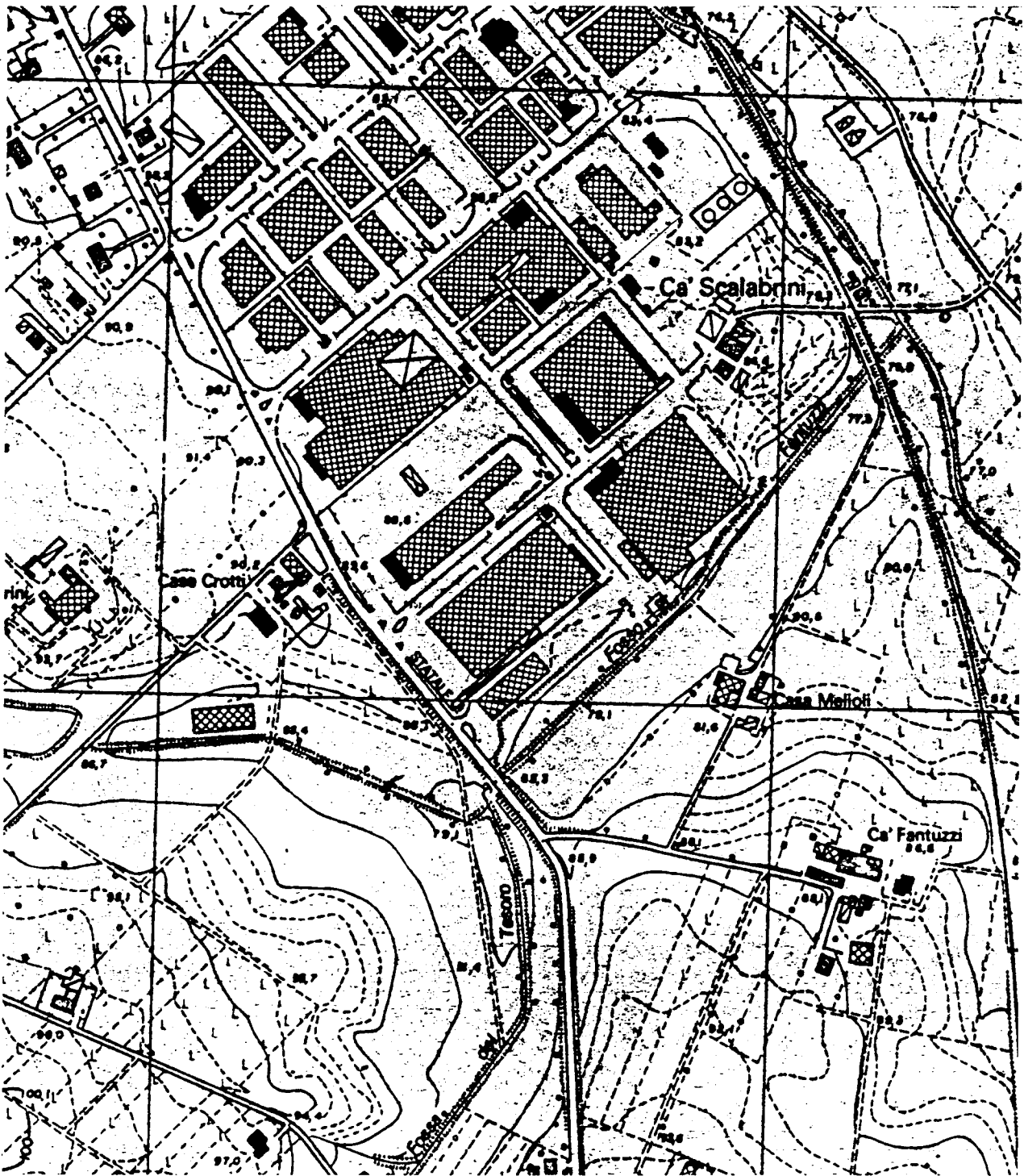
PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t  
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-  
Località : Pratissole -fraz. Scandiano- via Industria

data : 24 giugno 1994  
quota inizio : attuale piano campagna  
prof. falda = >10.00 m da quota inizio

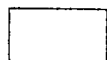
NATURA COESIVA

NATURA GRANULARE

prof. (m)	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL (-)	NATURA LITOL.	Y' t/m <sup>3</sup>	σ'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr %	δ1s (°)	δ2s (°)	δ3s (°)	δ4s (°)	δdm (°)	δmy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	
0.20	-	-	2	1.85	0.04	-	-	132	198	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.40	19	-	2	1.85	0.07	-	-	123	194	54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.60	17	-	2	1.85	0.11	-	-	118	177	52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.80	16	-	2	1.85	0.15	-	-	108	162	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.00	14	-	2	1.85	0.19	-	-	85	128	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.20	10	-	2	1.85	0.22	-	-	77	115	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.40	9	-	2	1.85	0.26	-	-	77	115	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.60	9	10	2	1.85	0.30	-	-	97	146	45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.80	12	15	2	1.85	0.35	-	-	103	154	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.00	13	10	2	1.85	0.37	-	-	123	184	54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.20	17	13	2	1.85	0.41	-	-	148	221	69	41	-	-	-	-	-	-	0.083	38	58	63	-
2.40	23	13	2	1.85	0.44	-	-	148	221	69	53	34	36	39	41	42	35	29	0.111	57	85	102
2.60	34	15	4	1.85	0.48	-	-	193	289	102	51	35	37	40	42	42	35	29	0.106	57	85	102
2.80	34	20	4	1.85	0.52	-	-	133	209	96	47	35	37	39	42	34	29	0.097	53	80	96	-
3.00	32	20	4	1.85	0.56	-	-	181	272	96	47	35	37	39	42	34	29	0.097	53	75	90	-
3.20	33	17	4	1.85	0.59	-	-	170	255	90	43	34	36	39	41	35	29	0.088	43	65	78	-
3.40	33	16	4	1.85	0.53	-	-	187	271	99	37	33	36	38	41	32	29	0.073	43	65	78	-
3.60	29	15	4	1.85	0.53	-	-	158	237	73	44	34	36	38	41	31	28	0.089	55	83	99	-
3.80	25	18	4	1.85	0.67	-	-	184	276	63	34	32	34	37	40	30	27	0.067	43	65	78	-
4.00	21	20	4	1.85	0.70	-	-	167	250	78	28	32	34	37	40	30	27	0.049	35	53	63	-
4.20	17	32	4	1.85	0.74	-	-	184	276	63	17	30	33	36	39	28	27	0.033	29	43	51	-
4.40	11	22	2	1.85	0.81	-	-	208	312	54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4.60	17	21	2	1.85	0.95	-	-	221	332	54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4.80	31	25	4	1.85	0.95	-	-	212	317	81	31	32	35	38	40	31	29	0.053	45	68	81	-
5.00	28	19	4	1.85	0.99	-	-	217	325	93	35	33	36	38	41	31	29	0.058	52	78	93	-
5.20	45	17	4	1.85	0.99	-	-	237	355	84	30	32	35	38	40	30	28	0.058	47	73	84	-
5.40	50	18	4	1.85	0.96	-	-	255	383	135	45	35	38	40	42	33	31	0.039	83	125	150	-
5.60	50	18	4	1.85	1.04	-	-	233	425	150	48	35	38	40	42	33	31	0.039	83	125	150	-
5.80	50	18	4	1.85	1.07	-	-	263	425	150	47	35	37	39	42	33	31	0.039	83	125	150	-
6.00	52	21	4	1.85	1.11	-	-	312	468	165	50	35	37	39	42	33	31	0.033	87	130	156	-
6.20	52	20	4	1.85	1.11	-	-	295	442	156	47	35	37	39	42	33	31	0.033	87	130	156	-
6.40	36	17	4	1.85	1.15	-	-	293	440	138	47	34	37	39	41	31	30	0.055	60	98	114	-
6.60	38	17	4	1.85	1.18	-	-	300	450	114	35	33	36	38	41	31	30	0.068	63	95	114	-
6.80	40	20	4	1.85	1.22	-	-	310	454	129	36	33	36	38	41	31	30	0.070	67	100	120	-
7.00	43	20	4	1.85	1.28	-	-	306	459	120	37	33	36	38	41	31	30	0.074	72	103	123	-
7.20	43	15	4	1.85	1.29	-	-	344	500	120	43	33	36	38	41	32	31	0.087	67	100	120	-
7.40	53	19	4	1.85	1.33	-	-	315	474	159	34	33	36	38	41	32	31	0.087	68	103	123	-
7.60	53	19	4	1.85	1.37	-	-	385	578	204	51	35	37	40	42	33	32	0.107	115	170	204	-
7.80	68	19	4	1.85	1.41	-	-	438	612	216	51	35	37	40	42	33	32	0.110	120	180	216	-
8.00	72	20	4	1.85	1.44	-	-	487	731	258	58	35	38	40	43	34	33	0.125	143	215	258	-
8.20	86	25	4	1.85	1.48	-	-	408	612	216	51	35	37	40	42	33	32	0.107	120	180	216	-
8.40	86	23	4	1.85	1.55	-	-	374	561	198	48	35	37	39	42	32	32	0.098	119	165	198	-
8.60	86	20	4	1.85	1.55	-	-	425	633	225	51	35	37	40	42	33	32	0.107	125	188	225	-
8.80	75	23	4	1.85	1.55	-	-	425	633	225	48	35	37	39	42	32	32	0.107	117	175	210	-
9.00	70	24	4	1.85	1.59	-	-	397	535	210	38	32	35	38	40	33	33	0.058	70	105	126	-
9.20	42	21	4	1.85	1.63	-	-	446	670	226	30	32	35	38	40	33	33	0.035	53	75	90	-
9.40	30	25	4	1.85	1.66	-	-	465	730	30	11	30	33	36	39	26	28	0.023	42	63	75	-
9.60	25	20	4	1.85	1.70	-	-	458	687	75	11	30	33	36	39	25	28	0.015	37	55	66	-
9.80	25	20	4	1.85	1.74	-	-	446	688	66	6	29	32	35	38	25	28	0.014	37	55	66	-
10.00	22	21	4	1.85	1.78	-	-	449	674	66	11	33	36	39	42	25	28	0.022	43	65	78	-
10.20	22	24	4	1.85	1.81	-	-	478	717	79	11	33	36	39	42	25	28	0.022	48	73	87	-
10.40	23	23	4	1.85	1.85	-	-	494	741	87	15	33	36	39	42	27	29	0.028	48	73	87	-



Stralcio dall'Elemento C.T.R. N° 201133 -FELLEGARA-  
scala 1:5.000 con evidenziato il lotto oggetto della presente relazione



Lotto in esame

P101CPT101

2101130C049

201130 C49

Dr.Geol.ANDREA AGNOLETTO Via Emilia Ospizio 52 Reggio Emilia Tel.0522/555757

Rifer. : 0694RUNW

PROVA PENETROMETR. STATICA  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA

CPT 4  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t

data : 24 giugno 1994

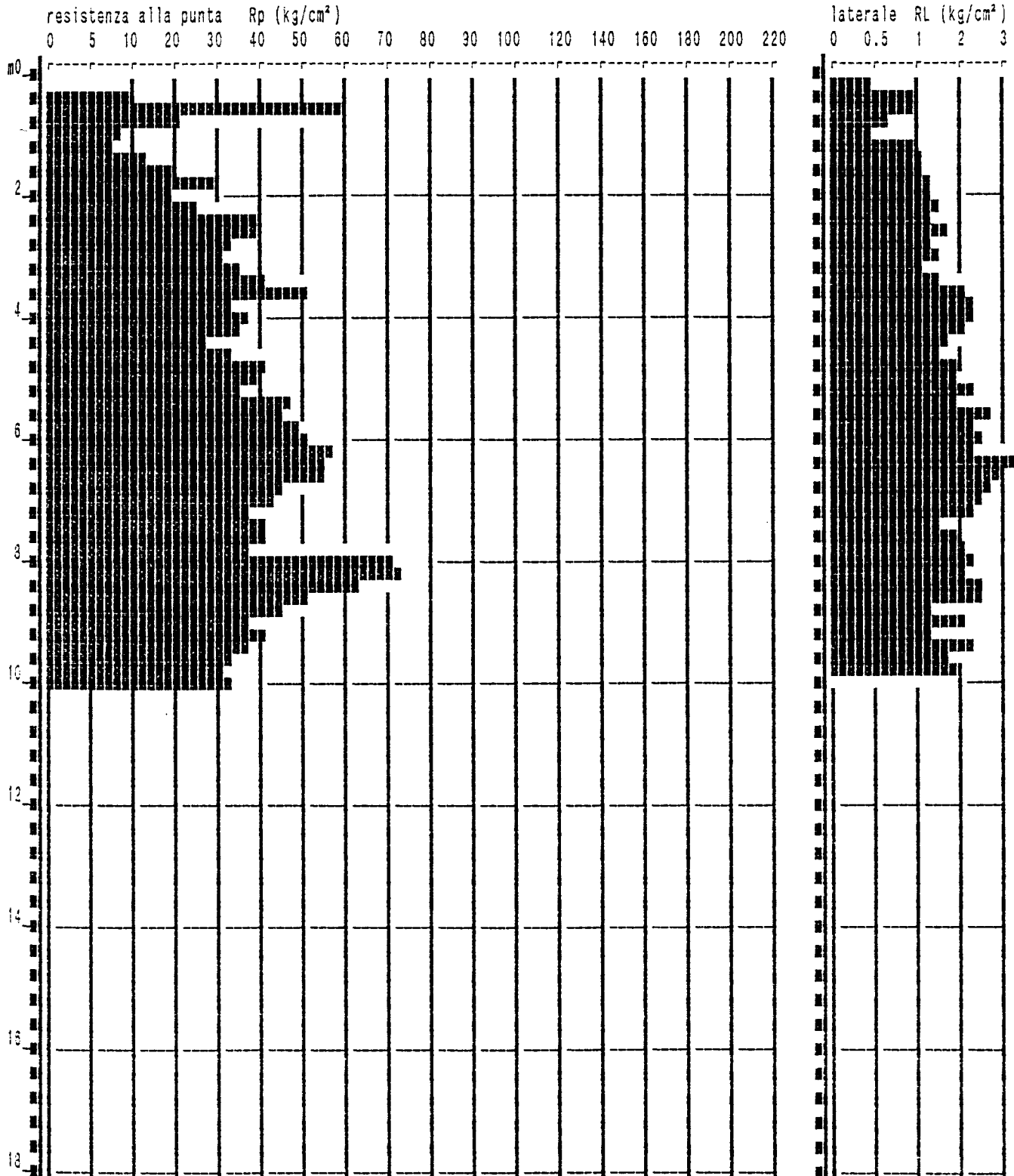
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda = 210.00 m da quota inizio

note : assenza H2O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiascala profondità x 1 : 100



PROVA PENETROMETR. STATICA  
TABELLE VALORI RESISTENZA

CPT 4  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30t

- avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 10.00

punta meccanica tipo Begemann  $\phi$  35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)

Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-

quota inizio : attuale piano campagna

Località : Pratissoio -fraz. Scandiano- via Industria

prof. falda =  $\geq$ 10.00 m da quota inizionote : assenza H<sub>2</sub>O su aste in estrazione-falda dedotta da bibliografiadata : 24 giugno 1994

prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg	prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg
	punta later.	totale							punta later.	totale					
0.20	-	-	-	-	0.47	-	-	5.20	36.0	65.0	-	36	2.33	15	-
0.40	10.0	17.0	-	10	1.00	10	-	5.40	47.0	82.0	-	47	2.00	24	-
0.60	60.0	75.0	-	60	1.07	56	-	5.60	45.0	75.0	-	45	2.20	16	-
0.80	22.0	38.0	-	22	0.73	30	-	5.80	50.0	92.0	-	50	2.40	21	-
1.00	9.0	20.0	-	9	0.53	17	-	6.00	52.0	88.0	-	52	2.53	21	-
1.20	8.0	16.0	-	8	1.00	8	-	6.20	57.0	95.0	-	57	2.47	23	-
1.40	14.0	29.0	-	14	1.20	12	-	6.40	55.0	92.0	-	55	3.33	17	-
1.60	20.0	38.0	-	20	1.20	17	-	6.60	55.0	105.0	-	55	2.93	19	-
1.80	30.0	48.0	-	30	1.47	20	-	6.80	45.0	90.0	-	46	2.87	16	-
2.00	20.0	42.0	-	20	1.33	15	-	7.00	44.0	87.0	-	44	2.67	17	-
2.20	25.0	45.0	-	25	1.67	15	-	7.20	38.0	78.0	-	39	2.40	16	-
2.40	40.0	65.0	-	40	1.40	29	-	7.40	41.0	77.0	-	41	1.53	27	-
2.60	39.0	60.0	-	39	1.73	23	-	7.60	42.0	65.0	-	42	2.00	21	-
2.80	34.0	60.0	-	34	1.33	26	-	7.80	38.0	68.0	-	38	2.20	17	-
3.00	32.0	52.0	-	32	1.67	19	-	8.00	72.0	105.0	-	72	2.47	29	-
3.20	35.0	60.0	-	35	1.20	29	-	8.20	73.0	110.0	-	73	2.27	32	-
3.40	42.0	60.0	-	42	1.67	25	-	8.40	64.0	98.0	-	64	2.53	25	-
3.60	52.0	77.0	-	52	2.13	24	-	8.60	52.0	90.0	-	52	2.67	20	-
3.80	33.0	65.0	-	33	2.40	14	-	8.80	46.0	86.0	-	46	1.33	35	-
4.00	37.0	73.0	-	37	2.33	16	-	9.00	38.0	58.0	-	38	2.20	17	-
4.20	35.0	70.0	-	35	2.13	16	-	9.20	42.0	75.0	-	42	1.47	29	-
4.40	28.0	60.0	-	28	1.80	16	-	9.40	38.0	60.0	-	38	2.40	16	-
4.60	33.0	60.0	-	33	1.53	22	-	9.60	34.0	70.0	-	34	1.80	19	-
4.80	42.0	65.0	-	42	2.07	20	-	9.80	31.0	58.0	-	31	2.00	16	-
5.00	39.0	70.0	-	39	1.93	20	-	10.00	33.0	63.0	-	33	-	-	-





PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI tabelle

CPT 4  
RZ-GP-89

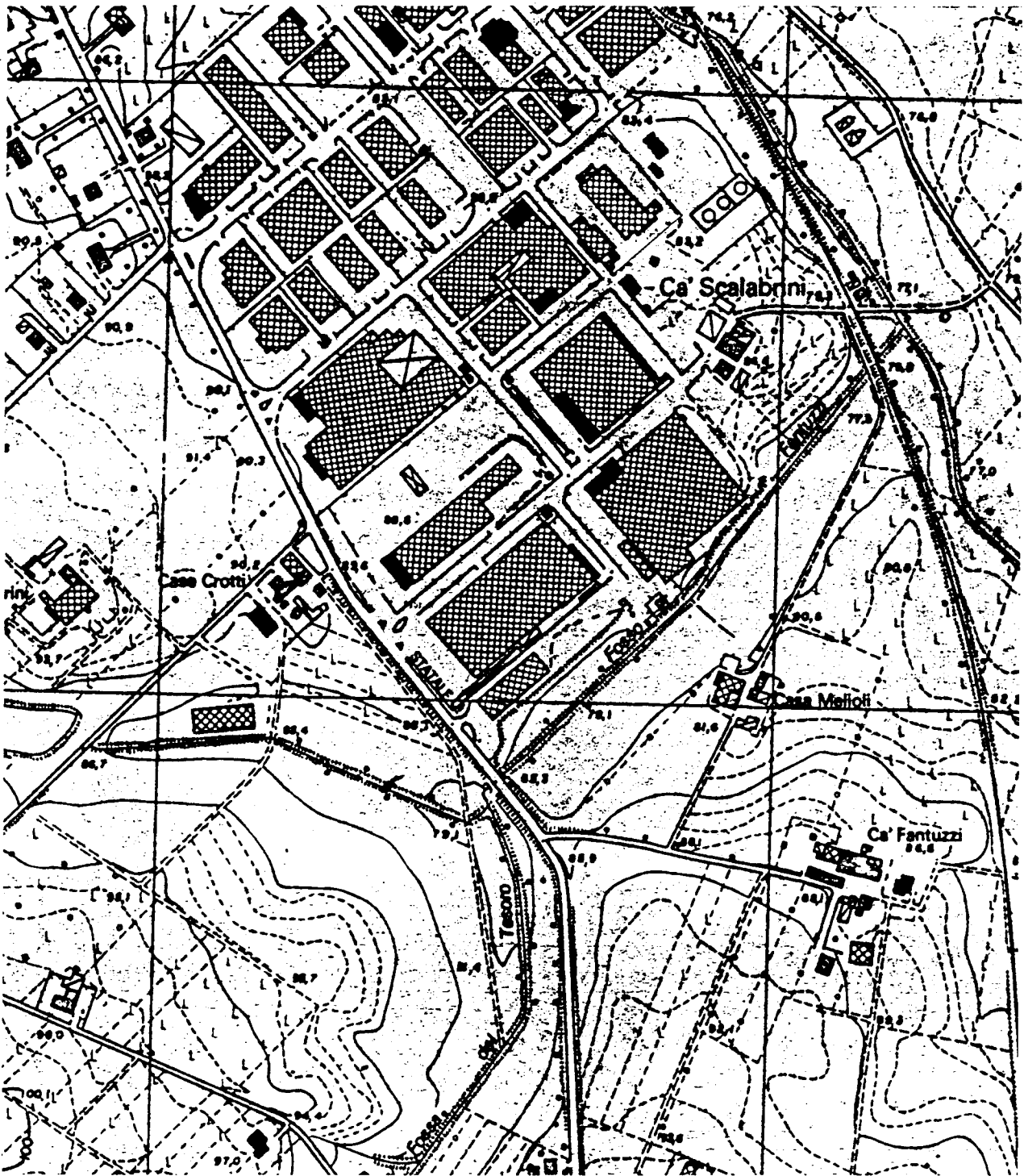
PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 30 t  
Committente : Run Way s.r.l. - via Ghiacci n° 5 Scandiano -RE-  
Località : Pratissolo -fraz. Scandiano- via Industria

data : 24 giugno 1994  
quota inizio : attuale piano campagna  
prof. falda = >10.00 m da quota inizio

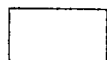
NATURA COESIVA

NATURA GRANULARE

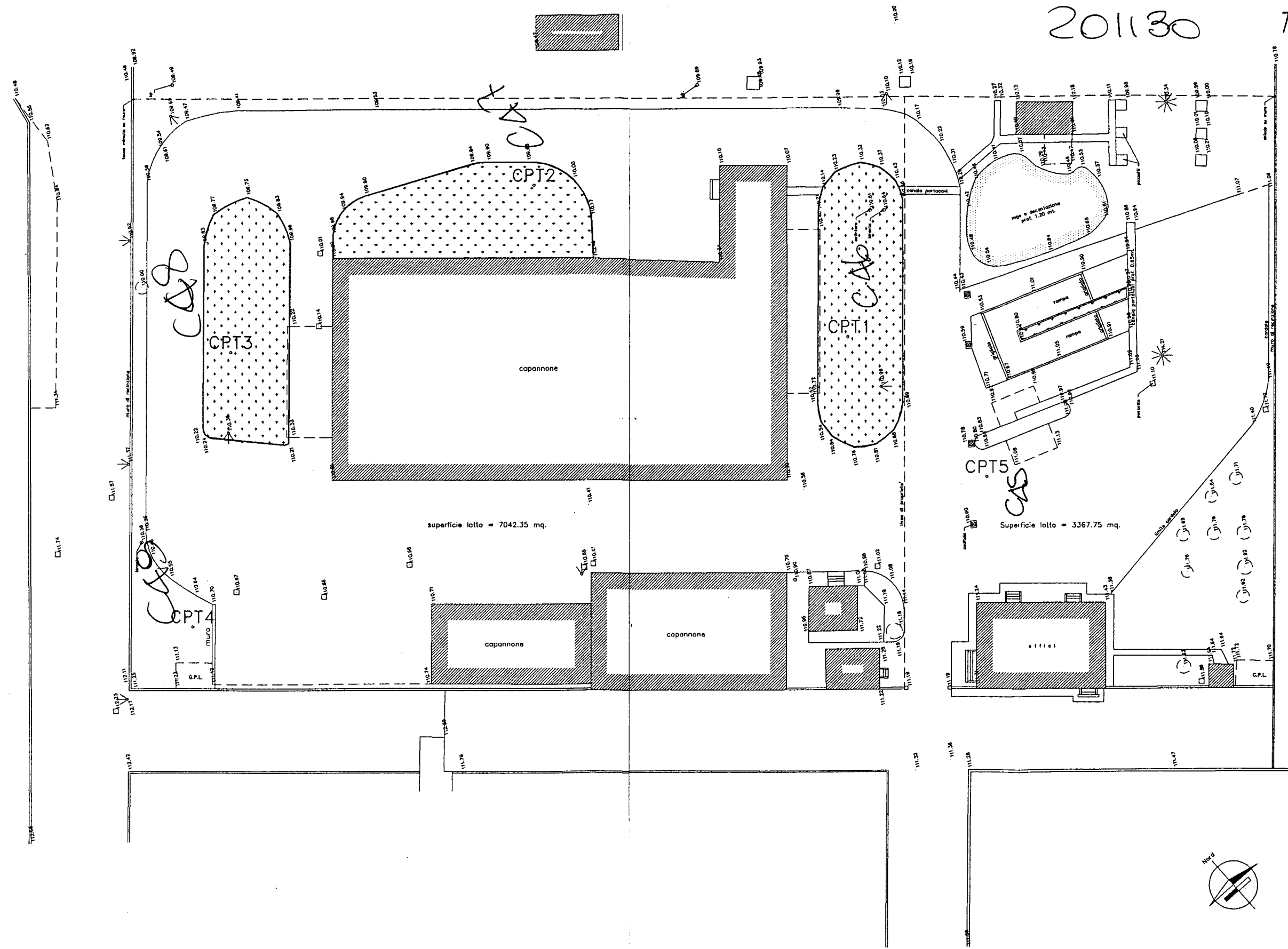
prof. (m)	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL (-)	NATURA LITOL.	Y' t/m <sup>3</sup>	σ'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr %	δ1s (°)	δ2s (°)	δ3s (°)	δ4s (°)	δdm (°)	δmy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	
0.20	-	-	2	1.85	0.04	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.40	10	10	3	1.85	0.07	0.50	68.4	85	128	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.60	60	58	4	1.85	0.11	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	44	32	0.258	100	150	180	-
0.80	22	30	4	1.85	0.15	0.85	55.5	144	216	66	67	37	39	41	43	39	28	0.149	37	55	66	-
1.00	9	17	2	1.85	0.19	0.45	19.1	77	115	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.20	8	8	2	1.85	0.22	0.40	13.1	68	102	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.40	14	12	2	1.85	0.26	0.64	19.3	108	162	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.60	20	17	4	1.85	0.30	0.80	21.8	136	204	60	46	34	37	39	42	35	27	0.095	33	50	60	-
1.80	30	23	4	1.85	0.33	1.00	24.8	170	255	90	57	36	38	40	43	36	29	0.123	50	75	90	-
2.00	20	15	4	1.85	0.37	0.80	18.5	136	204	60	41	34	36	39	41	34	27	0.082	33	50	60	-
2.20	25	15	4	1.85	0.41	0.91	17.1	155	232	75	48	34	37	39	42	34	28	0.095	42	63	75	-
2.40	40	29	4	1.85	0.44	1.33	24.8	227	340	120	60	35	38	41	43	36	30	0.131	67	100	120	-
2.60	39	23	4	1.85	0.48	1.30	21.8	221	331	117	57	36	38	40	43	36	30	0.124	65	99	117	-
2.80	34	25	4	1.85	0.52	1.13	16.7	193	289	102	51	35	37	40	42	35	29	0.106	57	85	102	-
3.00	32	13	4	1.85	0.55	1.07	14.2	181	272	96	47	35	37	39	42	34	29	0.097	53	80	96	-
3.20	35	23	4	1.85	0.59	1.17	14.7	198	298	105	49	35	37	39	42	34	29	0.101	58	88	105	-
3.40	42	25	4	1.85	0.63	1.40	17.1	238	357	129	53	35	38	40	42	35	30	0.113	70	105	126	-
3.60	52	24	4	1.85	0.67	1.73	20.8	295	442	156	59	36	38	41	43	35	31	0.129	87	130	156	-
3.80	33	14	4	1.85	0.70	1.10	11.0	187	281	99	42	34	36	39	41	33	29	0.086	55	83	99	-
4.00	37	15	4	1.85	0.74	1.23	11.9	210	315	111	45	34	37	39	42	33	30	0.092	62	93	111	-
4.20	35	16	4	1.85	0.78	1.17	10.4	198	298	105	42	34	36	39	41	33	29	0.095	58	88	105	-
4.40	28	16	4	1.85	0.81	0.97	7.8	197	296	84	33	33	35	38	41	31	28	0.095	47	70	84	-
4.60	33	22	4	1.85	0.85	1.10	8.7	202	302	99	38	33	36	38	41	32	29	0.075	55	83	99	-
4.80	42	20	4	1.85	0.89	1.40	11.1	238	357	125	45	34	37	39	42	33	30	0.092	70	105	126	-
5.00	39	20	4	1.85	0.93	1.30	9.6	223	335	117	42	34	36	39	41	32	30	0.083	65	98	117	-
5.20	35	15	4	1.85	0.96	1.20	8.3	229	344	108	38	33	35	38	41	31	30	0.075	60	90	108	-
5.40	47	24	4	1.85	1.00	1.57	11.0	295	400	141	46	34	37	39	42	33	31	0.094	78	118	141	-
5.60	45	16	4	1.85	1.04	1.50	10.0	255	383	135	44	34	36	39	41	32	31	0.098	75	113	135	-
5.80	50	21	4	1.85	1.07	1.67	10.9	289	425	150	48	35	37	39	42	33	31	0.095	83	125	150	-
6.00	52	21	4	1.85	1.11	1.73	11.0	295	442	156	47	35	37	39	42	33	31	0.095	87	130	156	-
6.20	57	23	4	1.85	1.15	1.90	11.8	323	485	171	49	35	37	39	42	33	31	0.107	95	143	171	-
6.40	55	17	4	1.85	1.18	1.83	10.8	312	468	165	47	35	37	39	42	33	31	0.095	92	138	165	-
6.60	66	19	4	1.85	1.22	1.82	10.4	312	469	165	47	35	37	39	42	33	31	0.095	92	138	165	-
6.80	66	15	4	1.85	1.26	1.53	8.0	302	452	138	40	34	36	39	41	31	31	0.074	77	115	138	-
7.00	88	16	4	1.85	1.29	1.47	7.3	319	479	132	37	33	35	38	41	31	31	0.074	73	110	132	-
7.20	38	16	4	1.85	1.33	1.27	5.9	354	532	114	32	32	35	38	41	30	30	0.055	63	95	114	-
7.40	41	27	4	1.85	1.37	1.37	6.3	357	536	123	34	33	35	38	41	30	30	0.066	68	103	123	-
7.60	42	21	4	1.85	1.41	1.37	6.2	367	551	125	34	33	35	38	41	30	30	0.066	70	105	126	-
7.80	38	17	4	1.85	1.44	1.27	5.3	394	591	114	30	32	35	38	40	30	30	0.057	53	85	114	-
8.00	72	23	4	1.85	1.48	1.27	5.3	394	591	114	51	35	37	40	42	33	32	0.107	122	193	215	-
8.20	73	32	3	1.85	1.52	2.40	11.5	408	612	216	51	35	37	40	42	33	32	0.107	122	193	215	-
8.40	64	25	4	1.85	1.55	-	-	-	-	-	46	34	37	39	42	32	32	0.094	107	160	182	-
8.60	46	19	4	1.85	1.59	2.13	9.3	371	556	192	39	33	36	39	41	31	31	0.076	87	130	156	-
8.80	35	15	4	1.85	1.63	1.73	7.0	399	599	156	33	33	36	39	41	30	30	0.065	77	115	136	-
9.00	33	17	4	1.85	1.66	-	-	-	-	-	26	32	34	37	40	29	29	0.055	63	95	114	-
9.20	42	29	4	1.85	1.70	1.27	4.5	455	637	114	29	32	35	37	40	29	29	0.055	70	105	126	-
9.40	34	16	4	1.85	1.74	1.40	4.3	471	706	126	29	32	35	37	40	29	29	0.055	70	105	126	-
9.60	33	16	4	1.85	1.78	1.27	4.2	486	729	114	25	32	34	37	40	28	28	0.046	63	95	114	-
9.80	34	19	4	1.85	1.79	1.13	3.6	501	752	102	21	31	34	37	40	28	28	0.046	57	85	102	-
10.00	31	16	4	1.85	1.81	1.03	3.1	501	751	93	17	30	33	36	39	27	29	0.033	52	73	93	-
10.00	33	-	5	0.88	1.83	-	-	-	-	-	19	31	34	36	39	27	29	0.036	55	83	99	-



Stralcio dall'Elemento C.T.R. N° 201133 -FELLEGARA-  
scala 1:5.000 con evidenziato il lotto oggetto della presente relazione



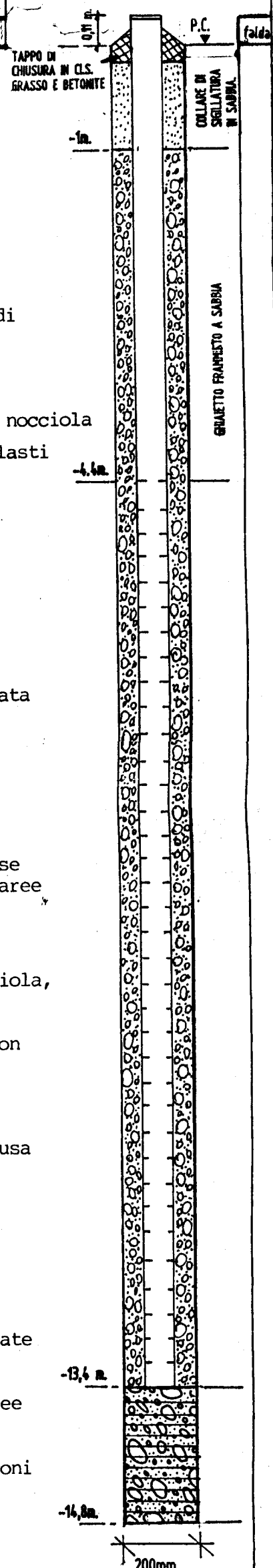
Lotto in esame

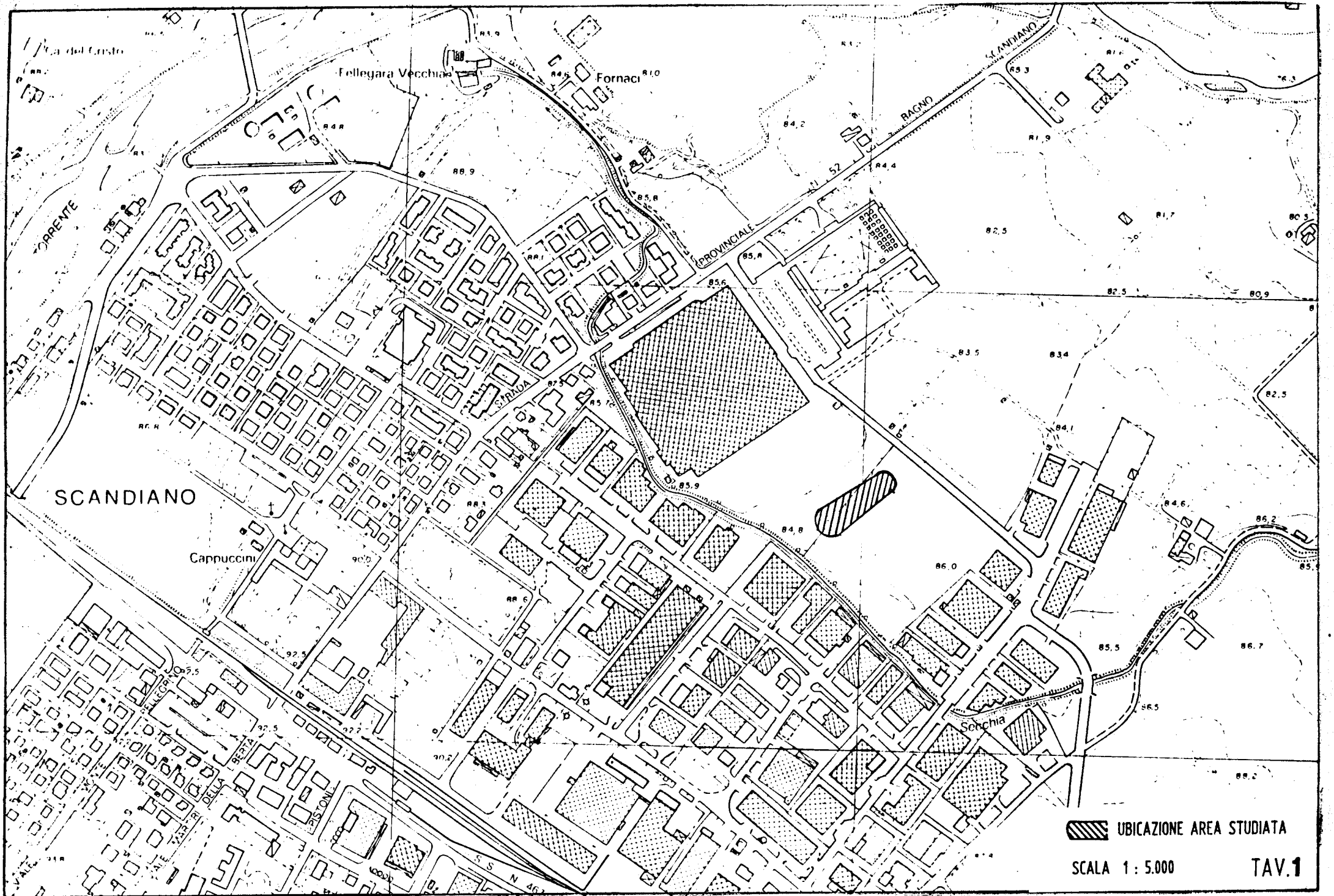



CPT1 Sondaggio penetrometrico

Ubicazione sondaggi penetrometrici statici sulla planimetria di rilievo in scala 1:500.

STUDIO GEOLOGICO TECNICO CENTROGEO correggio RE - p.zza S. Quirino, 6 - tel. 041001				SONDAGGIO GEOGNOSTICO SA				COMMITTENTE B.R.S. - SCANDIANO			
Sezione Geotecnica DR. S. VINCENZI				Località SCANDIANO (RE)				Data: 07/05/93			
foglio N° 86 MODENA		tavola IV NE		elemento C.T.R. 201133		quota PIANO CAMPAGNA		scala 1:50		PIEZOMETRO pvc. Ø inf. 80mm. spess. 1mm	
metri	colonna litologica	campioni n.	quota c. h. (m)	sezione c. h. (m)	h m	DESCRIZIONE LITOSTRATIGRAFICA					
0.9			11-15	15	2.9	Materiali di riporto eterogenei, costituiti da rottame di laterizio e lapideo					
			19-23	155	3.2	Materiali a granulometria argillosa di colore nocciola bruno.					
2.4						Materiali di riporto eterogenei costituiti da rottami o sfridi di demolizione, laterizi, scarti ceramici cotti					
3.6			32-39		1.0	Litotipi a granulometria argillosa, debolmente limosa di colore nocciola					
4.0			4.1-4.3		2.0	Litotipi a granulometria argilloso limosa nocciola contenenti clasti arenaceo calcarei					
4.4						Litotipi a granulometria sabbioso fine di colore nocciola					
4.7						Materiali di riporto misti costituiti da ghiaie con presenza di materiali ceramici					
5.6						Ghiaie sabbiose poligeniche con subordinata presenza di limi ed argille, la colorazione e' nocciola, la morfometria subarrotondata e la dimensione dei clasti varia mediamente tra 1 e 10 cm					
7.7			7.8-8.0	2.2	2.7	Argille di colore grigio nocciola con venature ocracee; alla base dello strato si rileva una diffusa presenza di concrezioni calcaree					
			8.5-9.1	1.7	3.2						
9.3			9.8-10.3	0.65	1.6	Ghiaie poligeniche con sabbia debolmente limose, di colore nocciola, morfometria subarrotondata, diametri variabili tra 1 e 8 cm					
9.7						Argille limose di colore grigio chiaro con venature nocciola, con diffusa presenza di concrezioni calcaree					
10.5			10.8-11.3	1.8	2.7	Argille di colore grigio con venature nocciola ed ocracee, diffusa presenza di concrezioni calcaree					
			11.4-11.8	2.1	2.3						
			12-12.6	1.2	2.7						
12.8						Ghiaie fini e medie con sabbie e limi, poligeniche, subarrotondate					
13.5			13.6-14.0	0.65	1.6	Argille grigio scure con diffusa presenza di concrezioni calcaree					
14.1			14.2-14.5	0.65	1.3	Argille limose grigio nocciola con diffusa presenza di concrezioni calcaree e presenza di patine manganesifere					
14.6						Argille di colore nocciola con diffusa presenza di concrezioni calcaree.					
14.8											





 UBICAZIONE AREA STUDIATA

SCALA 1:5.000

TAV.1



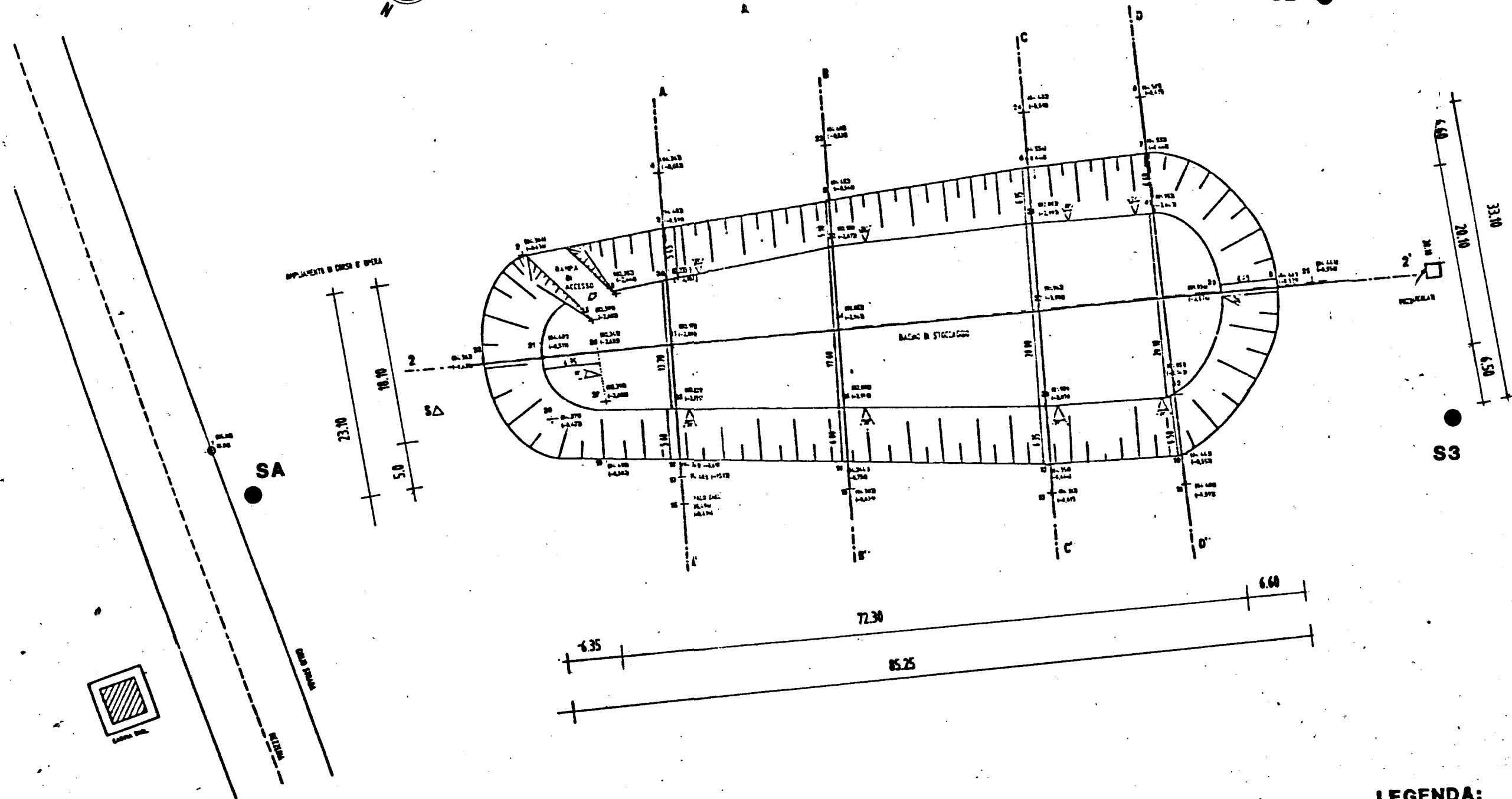
# PLANIMETRIA UBICAZIONE SONDAGGI - POZZI DI MONITORAGGIO

scala 1 : 500

20123



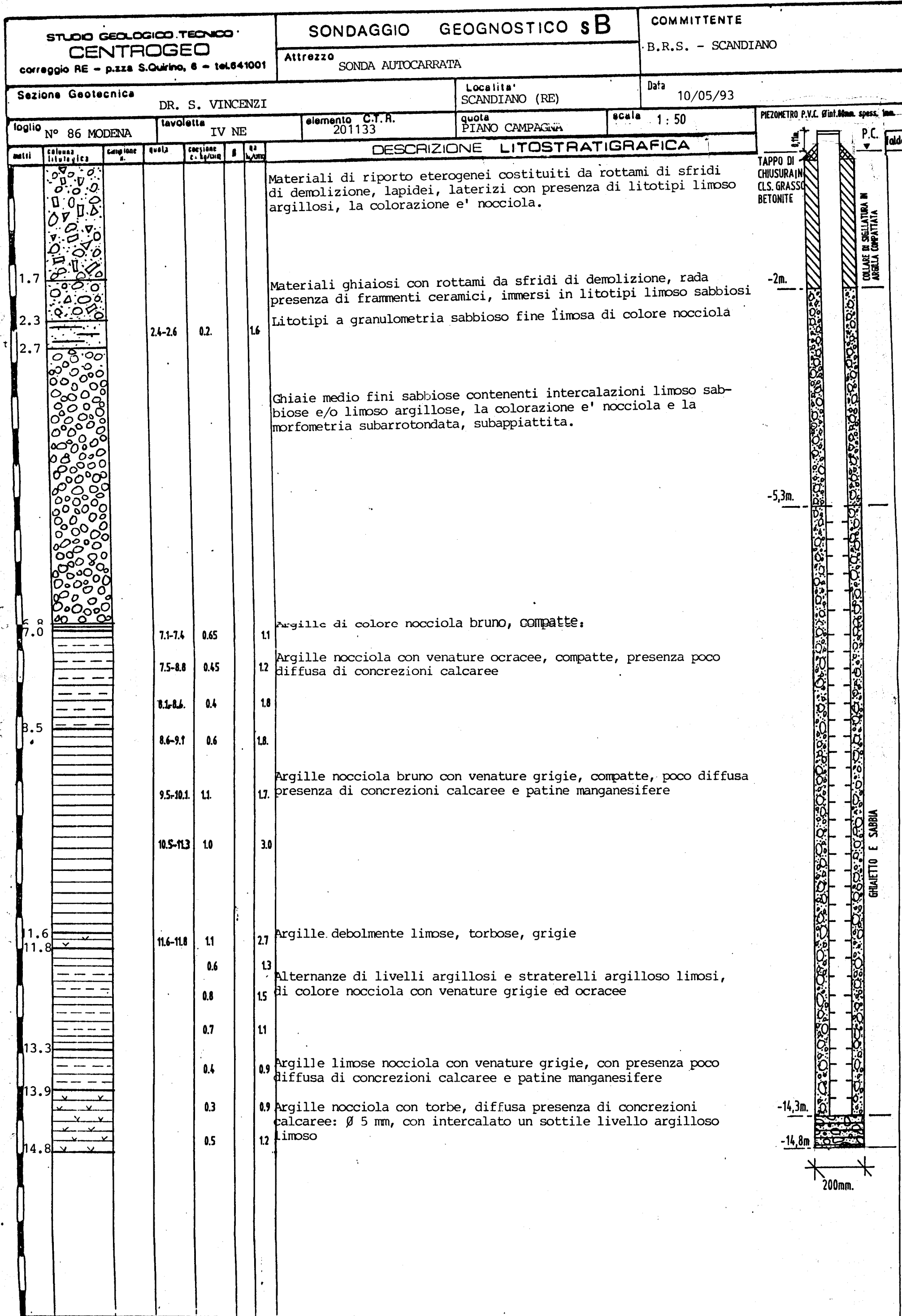
SB ●

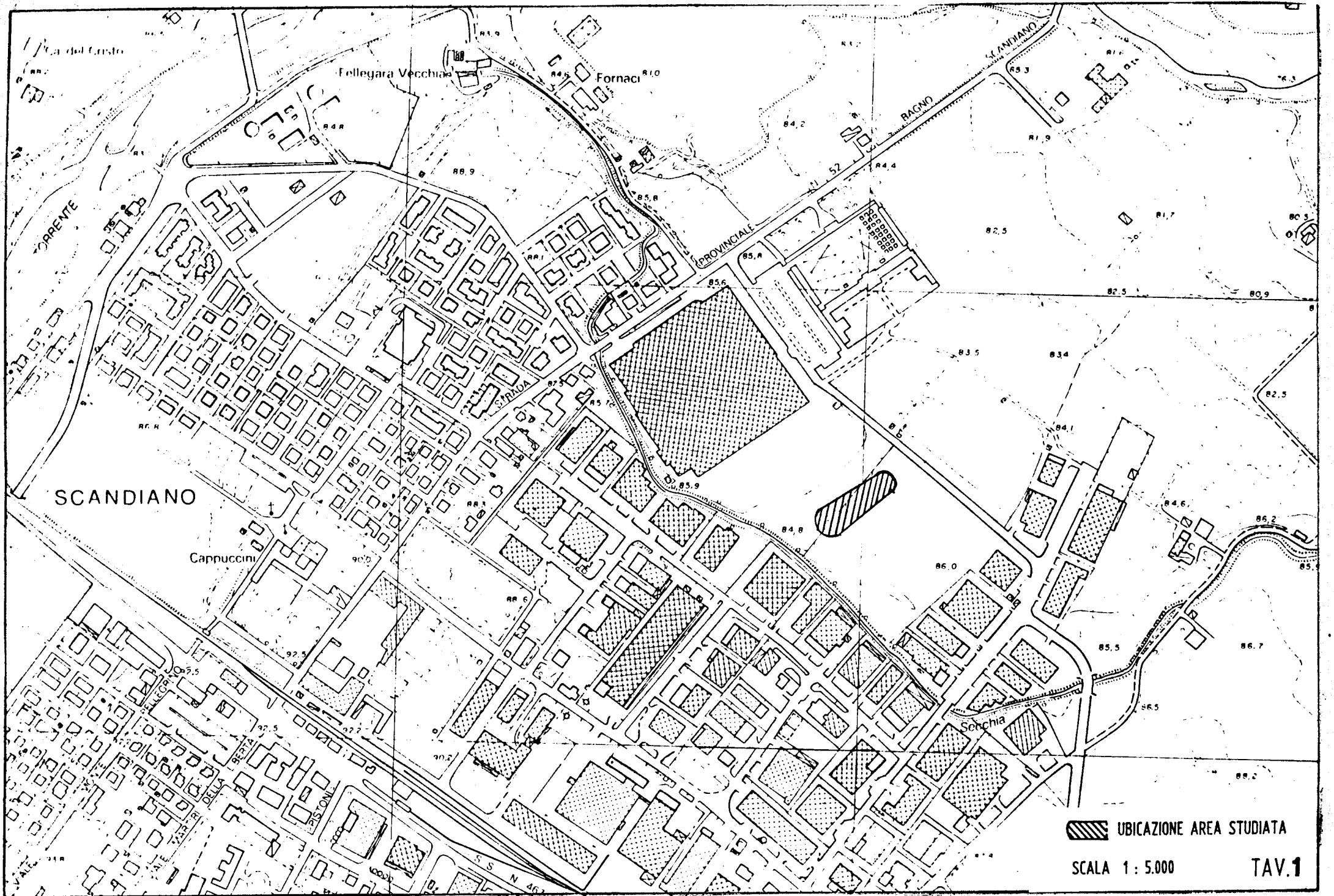



## LEGENDA:

● SA POZZI DI MONITORAGGIO

TAV. 1





 UBICAZIONE AREA STUDIATA

SCALA 1:5.000

TAV. 1

219010 C02A

**PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 1**  
**TABELLE VALORI RESISTENZA RZ-GP-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10t (con anello allargatore) - avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 20.00  
 punta meccanica tipo Begemann  $\phi$  35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)  
 quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

data : 05/04/1993

prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg	prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg
	punta	later.	totale						punta	later.	totale				
0.20	-	-	-	-	0.13	-	-	2.00	8.5	19.0	-	17	1.13	15	-
0.40	2.0	3.0	-	4	0.27	15	-	2.20	12.0	20.5	-	24	1.20	20	-
0.60	3.5	5.5	-	7	0.53	13	-	2.40	23.0	32.0	-	46	1.20	38	-
0.80	4.5	8.5	-	9	0.47	19	-	2.60	25.0	34.0	-	50	1.60	31	-
1.00	4.5	8.0	-	9	0.47	19	-	2.80	23.5	35.5	-	47	2.67	18	-
1.20	5.5	9.0	-	11	0.47	24	-	3.00	100.0	120.0	-	200	1.73	115	-
1.40	6.5	10.0	-	13	0.60	22	-	3.20	32.0	45.0	-	64	2.67	24	-
1.60	7.0	11.5	-	14	0.53	26	-	3.40	130.0	150.0	-	260	-	-	-
1.80	10.0	14.0	-	20	1.40	14	-								

**PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 1**  
**DIAGRAMMI DI RESISTENZA RZ-GP-89**

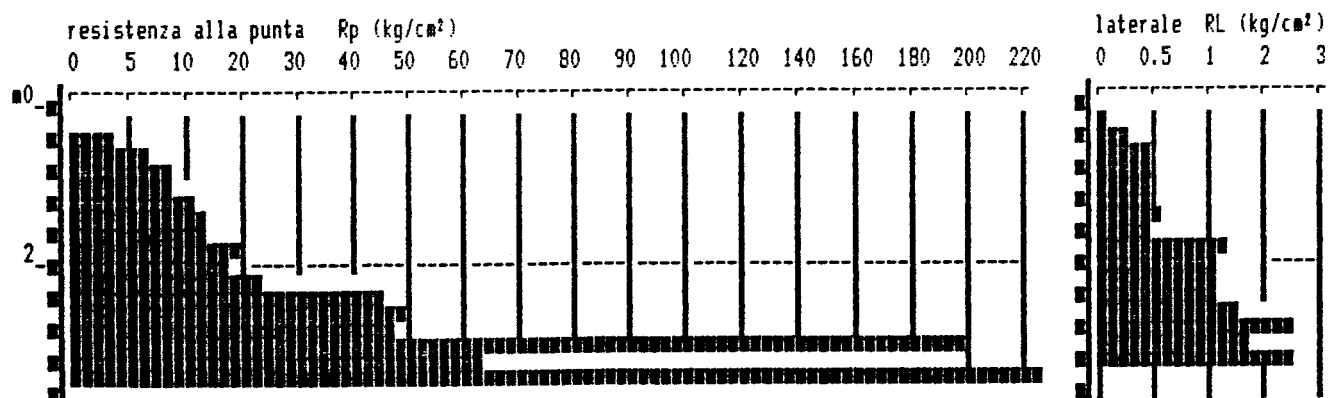
PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993

quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

scala profondità  $\approx$  1 : 100





**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**PARAM. GEOTECNICI** *tabelle*

**CPT 1**  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993  
quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

NATURA COESIVA											NATURA GRANULARE											
prof.	Rp	Rp/RL	NATURA	Y'	r'vo	Cu	OCR	Eu50	Eu25	Mo	Dr	θ1s	θ2s	θ3s	θ4s	θdm	θny	Amax/g	E'50	E'25	Mo	
(m)	kg/cm <sup>2</sup>	(-)	LITOL.	t/m <sup>3</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	(-)	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	%	(°)	(°)	(°)	(°)	(°)	(°)	(-)	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	
0.20	-	-	1 ?	1.85	0.04	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.40	4	18	11***	1.85	0.07	0.20	21.8	8	12	6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.60	7	13	11***	1.85	0.11	0.35	26.4	14	21	11	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.80	9	19	21****	1.85	0.15	0.48	25.2	77	115	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.00	9	19	21****	1.85	0.19	0.45	19.1	77	115	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.20	11	24	21****	1.85	0.22	0.54	18.9	91	137	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.40	13	22	21****	1.85	0.26	0.60	18.1	103	154	47	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.60	14	26	21****	1.85	0.30	0.64	16.3	108	162	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.80	20	14	41****	1.85	0.33	0.80	18.8	136	204	60	44	34	36	39	41	34	27	0.088	33	80	60	
2.00	17	15	21****	1.85	0.37	0.72	14.5	123	184	54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.20	24	20	41****	1.85	0.41	0.89	16.7	151	227	72	45	34	37	39	42	34	28	0.091	40	80	72	
2.40	46	38	31****	1.85	0.44	-	-	-	-	-	65	37	39	41	43	37	31	0.145	77	118	138	
2.60	50	31	31****	1.85	0.48	-	-	-	-	-	66	37	39	41	43	37	31	0.147	83	125	150	
2.80	47	18	41****	1.85	0.52	1.57	25.0	266	400	141	62	37	39	41	43	36	31	0.136	78	118	141	
3.00	200	115	31****	1.85	0.56	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	43	38	0.258	333	500	600	
3.20	64	24	41****	1.85	0.59	2.13	31.2	363	544	192	69	38	40	42	44	37	32	0.157	107	160	192	
3.40	260	-	31****	1.85	0.63	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	43	40	0.258	433	650	780	

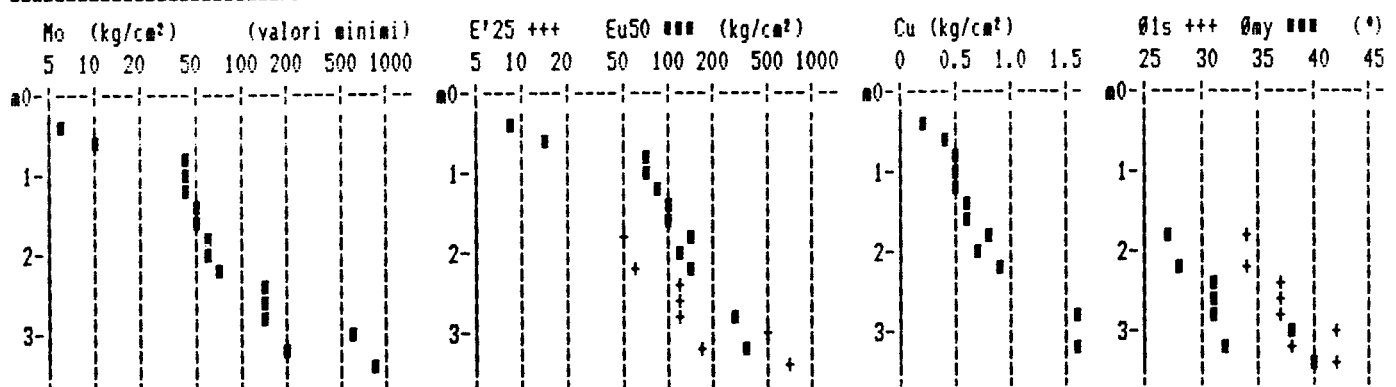
**PROVA PENETROMETR. STATICA**  
**PARAM. GEOTECNICI** *diagrammi*

**CPT 1**  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993  
quota inizio : p.c.

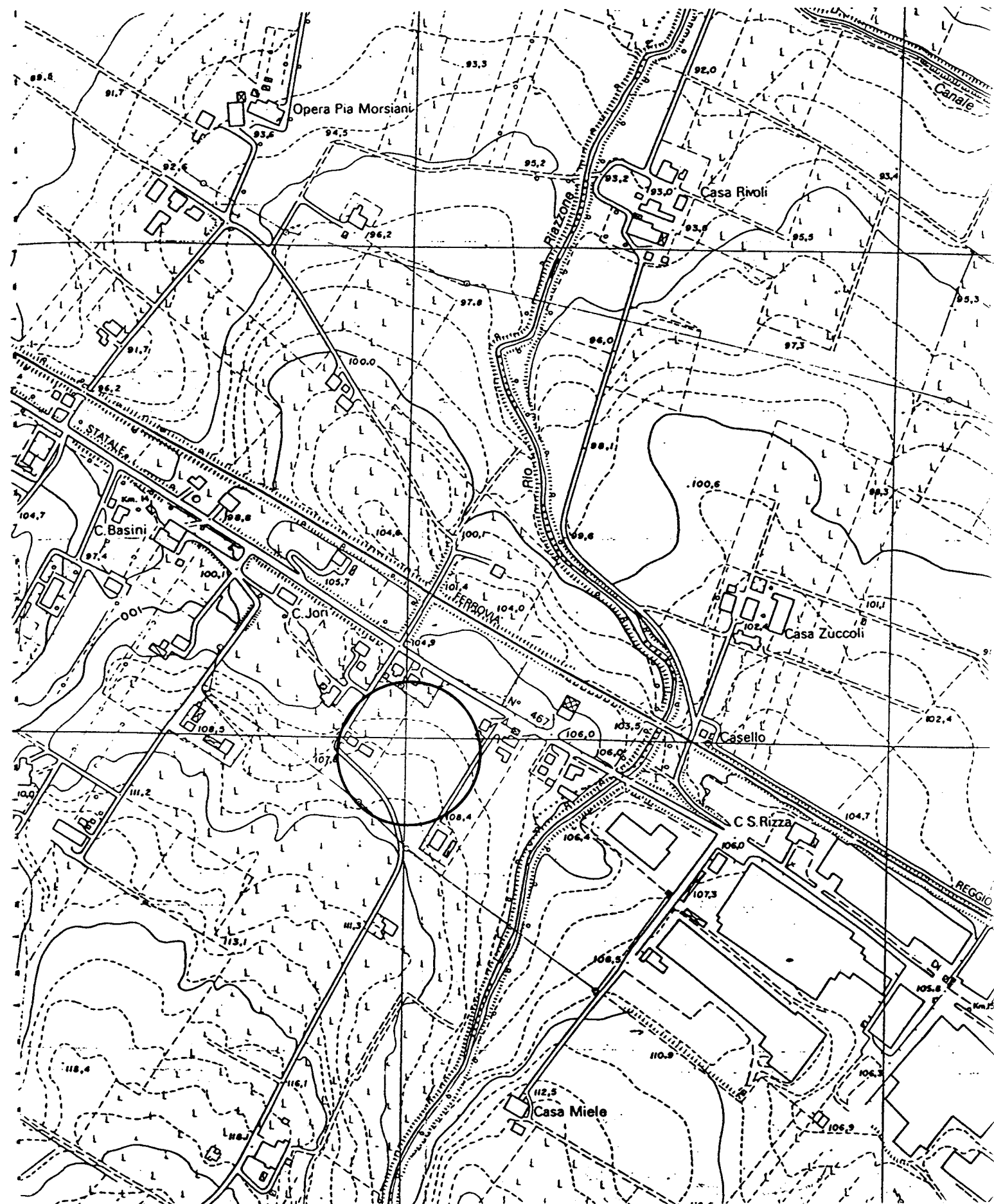
Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)



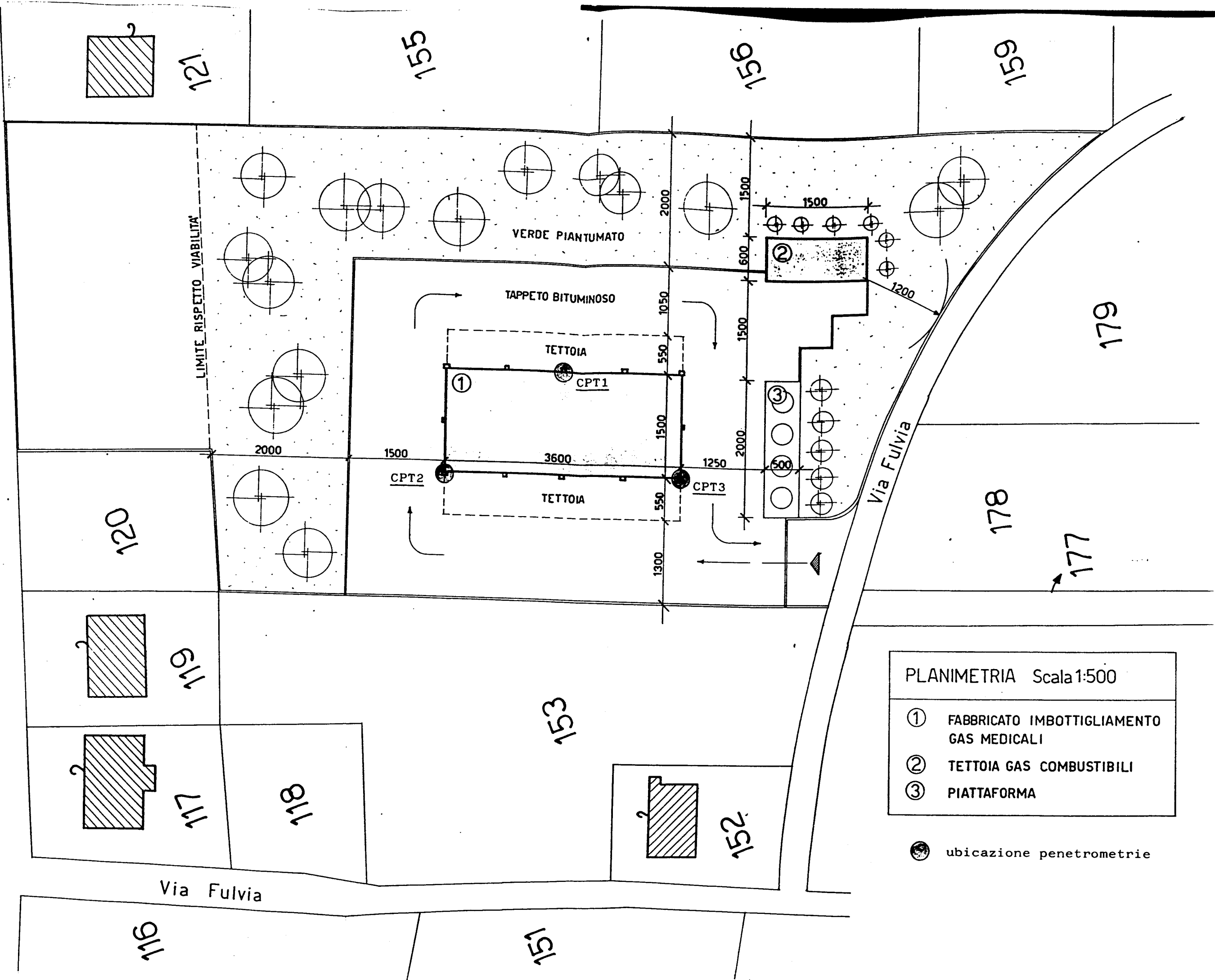


Stralcio dalla C.T.R. in scala 1 : 5.000

L'area esaminata è delimitata in rosso



Strada Statale n°467 Scandiano - Sassuolo



PLANIMETRIA Scala 1:500

- ① FABBRICATO IMBOTTIGLIAMENTO GAS MEDICALI
- ② TETTOIA GAS COMBUSTIBILI
- ③ PIATTAFORMA

● ubicazione penetrometrie

219010C002B

219010 C02<sup>9</sup>B

**PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 2**  
**TABELLE VALORI RESISTENZA RZ-GP-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10t (con anello allargatore) - avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 20.00  
 punta meccanica tipo Begemann Ø 35.7mm (area punta 10cm<sup>2</sup> - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm<sup>2</sup>)  
 quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

data : 05/04/1993

prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg	prof.(m)	Lecture di campagna			Rp kg/cm <sup>2</sup>	RL kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL -	Rt kg
	punta	later.	totale						punta	later.	totale				
0.20	-	-	-	-	0.13	-	-	1.80	8.0	14.5	-	16	1.07	15	-
0.40	1.0	2.0	-	2	0.20	10	-	2.00	12.0	20.0	-	24	1.07	22	-
0.60	2.5	4.0	-	5	0.33	15	-	2.20	28.0	36.0	-	56	2.27	25	-
0.80	3.5	6.0	-	7	0.53	13	-	2.40	26.0	43.0	-	52	2.53	21	-
1.00	3.5	7.5	-	7	0.67	11	-	2.60	31.0	50.0	-	62	3.07	20	-
1.20	4.5	9.5	-	9	0.87	10	-	2.80	31.0	54.0	-	62	2.67	23	-
1.40	5.0	11.5	-	10	0.87	12	-	3.00	80.0	100.0	-	160	-	-	-
1.60	6.0	12.5	-	12	0.87	14	-	3.20	150.0	-	-	300	-	-	-

**PROVA PENETROMETR. STATICA CPT 2**  
**DIAGRAMMI DI RESISTENZA RZ-GP-89**

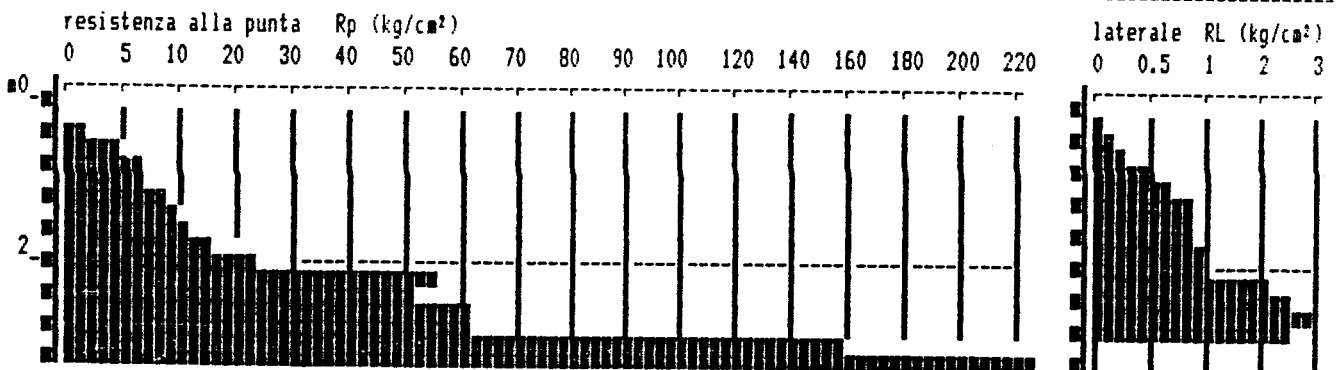
PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993

quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

scala profondità ≈ 1 : 100





PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI tabelle

CPT 2  
RZ-6P-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993

quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

NATURA COESIVA

NATURA GRANULARE

prof. (m)	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL (-)	NATURA LITOL.	Y' t/m <sup>3</sup>	r'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr %	θ1s (°)	θ2s (°)	θ3s (°)	θ4s (°)	θdm (°)	θmy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	
0.20	-	-	1 7	1.85	0.04	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.40	2	10	11***	1.85	0.07	0.10	9.1	4	6	3	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.60	5	15	11***	1.85	0.11	0.25	17.3	10	15	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.80	7	13	11***	1.85	0.13	0.35	18.4	14	21	11	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.00	7	11	11***	1.85	0.19	0.35	13.9	14	21	11	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.20	9	10	21////	1.85	0.22	0.45	15.2	77	115	38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.40	10	12	21////	1.85	0.26	0.50	14.3	85	128	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.60	12	14	21////	1.85	0.30	0.57	14.3	97	146	45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.80	16	15	21////	1.85	0.33	0.70	15.8	118	177	52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.00	24	22	41+/-	1.85	0.37	0.89	18.8	151	227	72	47	35	37	39	42	35	28	0.097	40	60	72	-
2.20	56	25	41+/-	1.85	0.41	1.87	42.1	317	476	168	74	38	40	42	44	39	31	0.171	93	140	168	-
2.40	52	21	41+/-	1.85	0.44	1.73	34.5	295	442	156	69	38	40	42	44	38	31	0.187	87	130	156	-
2.60	62	20	41+/-	1.85	0.48	2.07	38.8	351	527	186	73	38	40	42	44	38	32	0.169	103	155	186	-
2.80	62	23	41+/-	1.85	0.52	2.07	35.4	351	527	186	72	38	40	42	44	38	32	0.164	103	155	186	-
3.00	160	-	31****	1.85	0.56	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	42	36	0.258	267	400	480	-
3.20	300	-	31****	1.85	0.59	-	-	-	-	-	100	42	43	45	46	44	40	0.258	500	750	900	-

PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI diagrammi

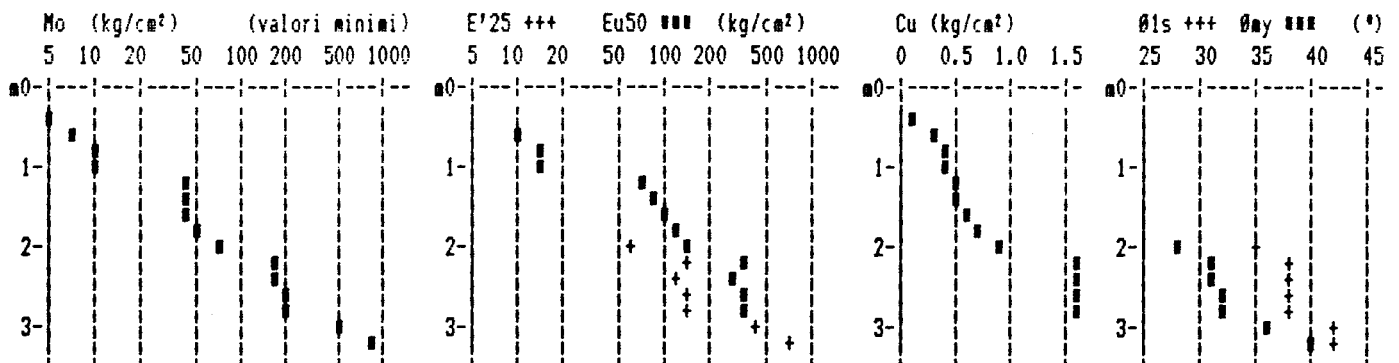
CPT 2  
RZ-6P-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993

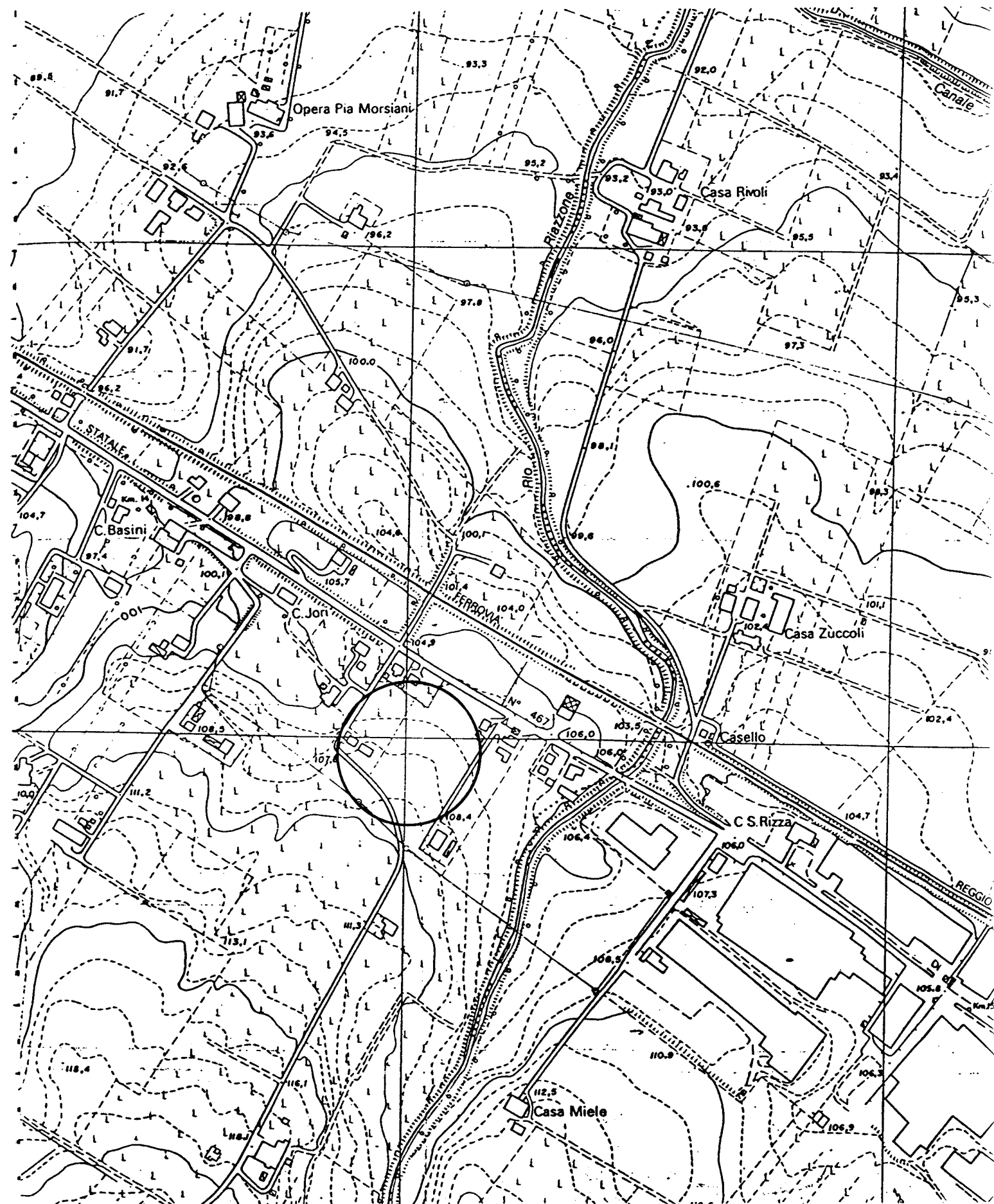
quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)



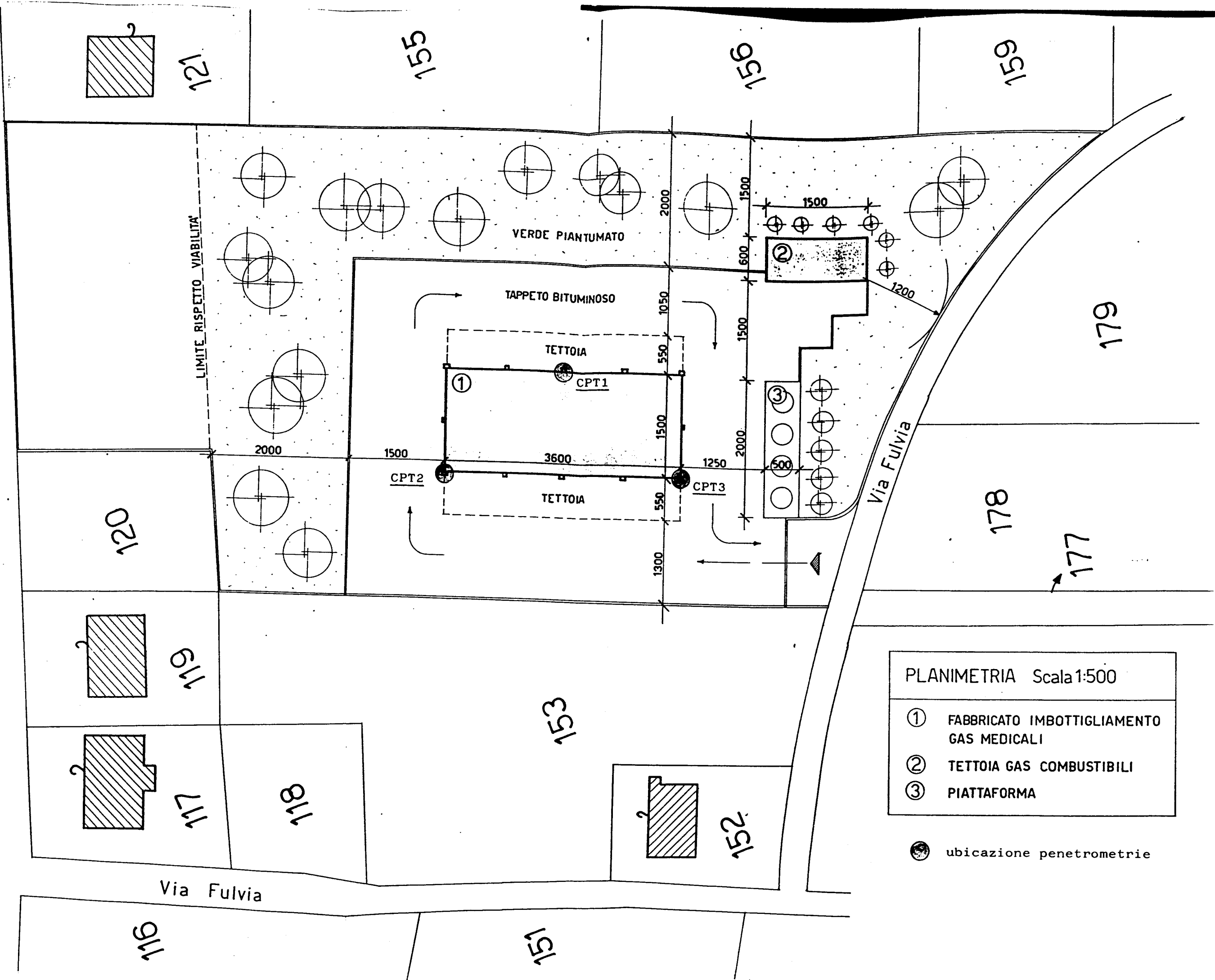
Stralcio dalla C.T.R. in scala 1 : 5.000

L'area esaminata è delimitata in rosso





Strada Statale n°467 Scandiano - Sassuolo



PLANIMETRIA Scala 1:500

- ① FABBRICATO IMBOTTIGLIAMENTO GAS MEDICALI
- ② TETTOIA GAS COMBUSTIBILI
- ③ PIATTAFORMA

● ubicazione penetrometrie

219010C002C

219010 C02C

PROVA PENETROMETR. STATICA  
TABELLE VALORI RESISTENZA

CPT 3  
RZ-6P-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10t (con anello allargatore) - avanz. 2 cm/s - COSTANTE TRASFORMAZIONE Ct = 20.00  
punta meccanica tipo Begemann Ø 35.7mm (area punta 10cm² - apertura 60°) - manicotto laterale (superficie 150 cm²)  
quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

data : 05/04/1993

Lecture di campagna				Rp	RL	Rp/RL	Rt	Lecture di campagna				Rp	RL	Rp/RL	Rt
prof.(m)	punta	later.	totale	kg/cm²	kg/cm²	-	kg	prof.(m)	punta	later.	totale	kg/cm²	kg/cm²	-	kg
0.20	-	-	-	-	0.13	-	-	1.60	7.5	15.0	-	15	0.93	16	-
0.40	1.0	2.0	-	2	0.33	6	-	1.80	7.0	14.0	-	14	1.20	12	-
0.60	3.0	5.5	-	6	0.40	15	-	2.00	9.0	18.0	-	18	1.47	12	-
0.80	4.0	7.0	-	8	0.40	20	-	2.20	12.0	23.0	-	24	1.47	16	-
1.00	5.0	8.0	-	10	0.87	12	-	2.40	24.0	35.0	-	48	1.40	34	-
1.20	5.5	12.0	-	11	1.07	10	-	2.60	25.5	36.0	-	51	2.67	19	-
1.40	6.0	14.0	-	12	1.00	12	-	2.80	150.0	170.0	-	300	-	-	-

PROVA PENETROMETR. STATICA  
DIAGRAMMI DI RESISTENZA

CPT 3  
RZ-6P-89

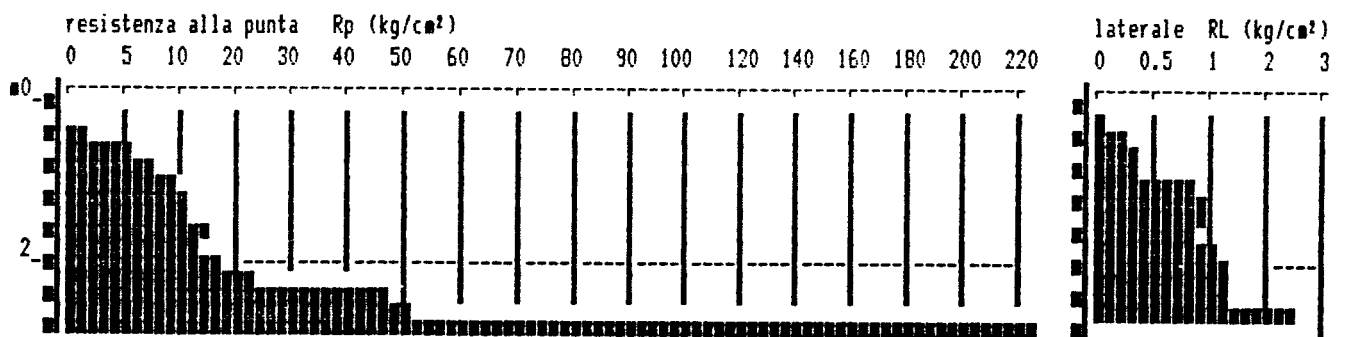
PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993

quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

scala profondità z 1 : 100



**PROVA PENETROMETR. STATICA  
VALUTAZIONI LITOLOGICHE**

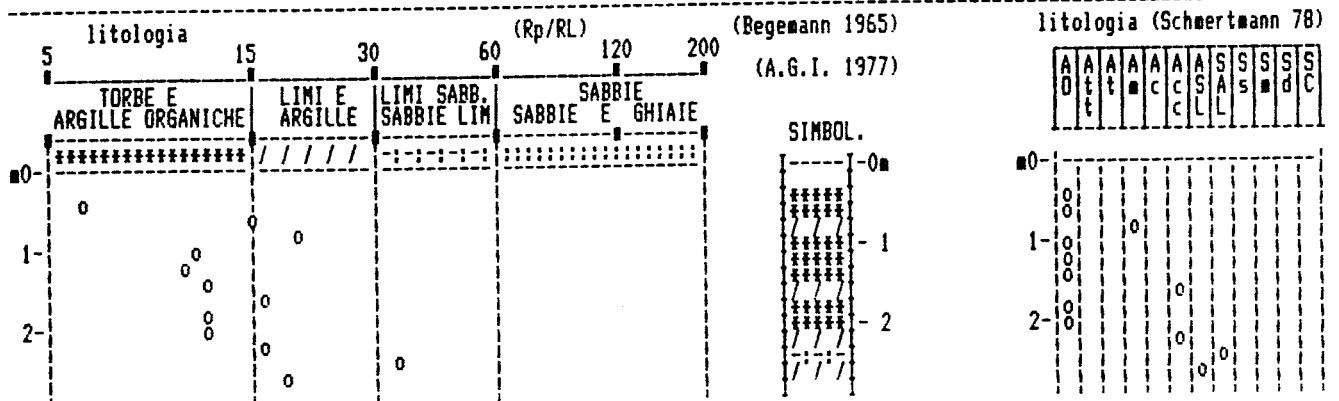
**CPT 3  
RZ-6P-89**

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993  
quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

scala profondità  $\approx$  1 : 100



PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI tabelle

CPT 3  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993

quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

NATURA COESIVA											NATURA GRANULARE											
prof. (m)	Rp kg/cm <sup>2</sup>	Rp/RL (-)	NATURA LITOL.	Y' t/m <sup>3</sup>	e'vo kg/cm <sup>2</sup>	Cu kg/cm <sup>2</sup>	OCR (-)	Eu50 kg/cm <sup>2</sup>	Eu25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	Dr %	Ø1s (°)	Ø2s (°)	Ø3s (°)	Ø4s (°)	Ødm (°)	Ømy (°)	Amax/g (-)	E'50 kg/cm <sup>2</sup>	E'25 kg/cm <sup>2</sup>	Mo kg/cm <sup>2</sup>	
0.20	-	-	1 ?	1.85	0.04	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.40	2	6	11***	1.85	0.07	0.10	9.1	4	6	3	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.60	6	15	11***	1.85	0.11	0.30	21.8	12	18	9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0.80	8	20	21////	1.85	0.15	0.40	21.8	68	102	35	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.00	10	12	21////	1.85	0.19	0.50	21.8	85	128	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.20	11	10	21////	1.85	0.22	0.54	18.9	91	137	42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.40	12	12	21////	1.85	0.26	0.57	16.9	97	146	45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.60	15	16	21////	1.85	0.30	0.67	17.3	113	170	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.80	14	12	21////	1.85	0.33	0.64	14.1	108	162	48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.00	18	12	21////	1.85	0.37	0.75	15.2	128	191	56	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2.20	24	16	41****	1.85	0.41	0.89	16.7	151	227	72	45	34	37	39	42	34	28	0.091	40	60	72	
2.40	48	34	31****	1.85	0.44	-	-	-	-	-	67	37	39	41	43	37	31	0.149	80	120	144	
2.60	51	19	41****	1.85	0.48	-	-	-	-	-	67	37	39	41	43	37	31	0.149	85	128	153	
2.80	300	-	31****	1.85	0.52	1.70	30.4	289	434	153	100	42	43	45	46	45	40	0.258	500	750	900	

PROVA PENETROMETR. STATICA  
PARAM. GEOTECNICI diagrammi

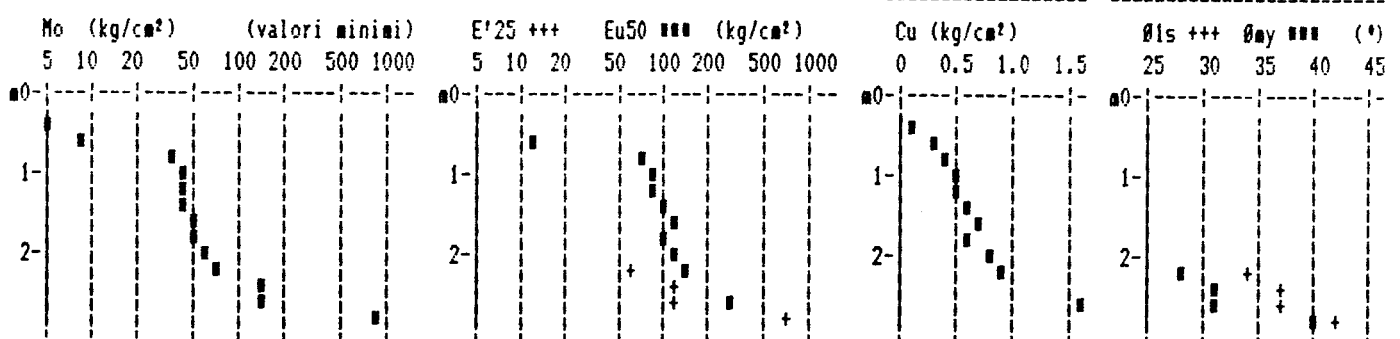
CPT 3  
RZ-GP-89

PENETROMETRO STATICO tipo GOUDA da 10 t

data : 05/04/1993

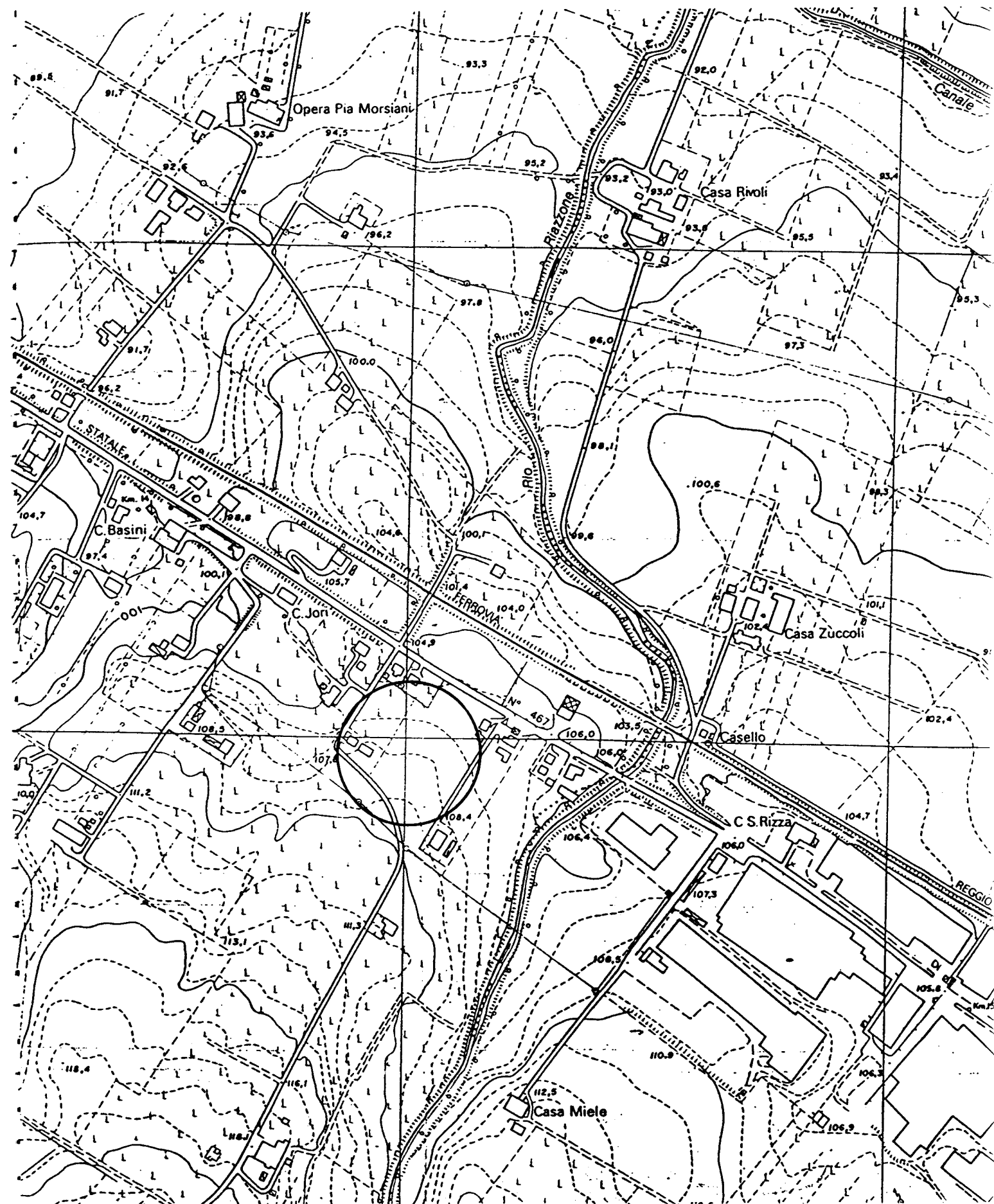
quota inizio : p.c.

Località : Via Fulvia - Chiozza di Scandiano (R.E.)

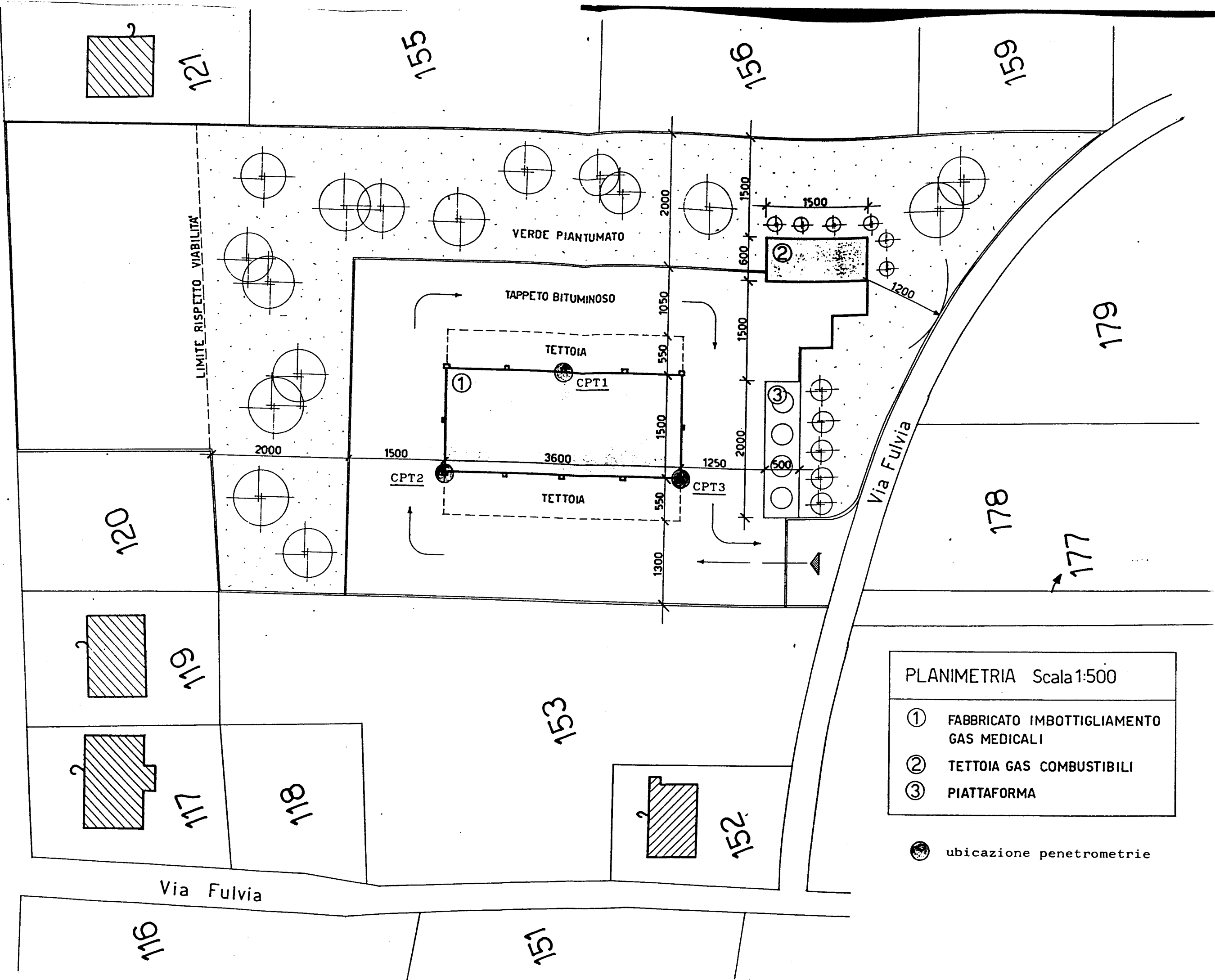


Stralcio dalla C.T.R. in scala 1 : 5.000

L'area esaminata è delimitata in rosso



Strada Statale n°467 Scandiano - Sassuolo



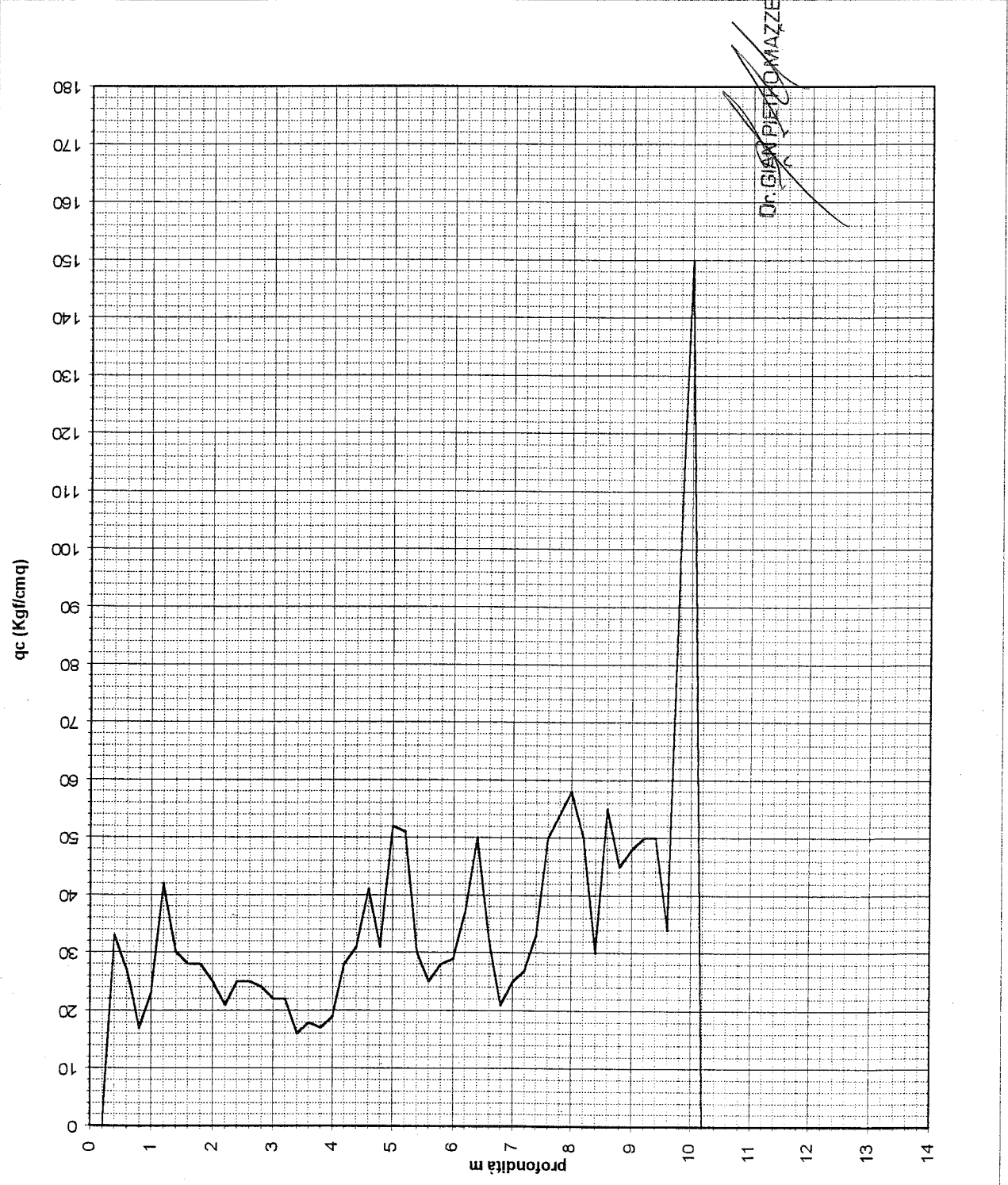
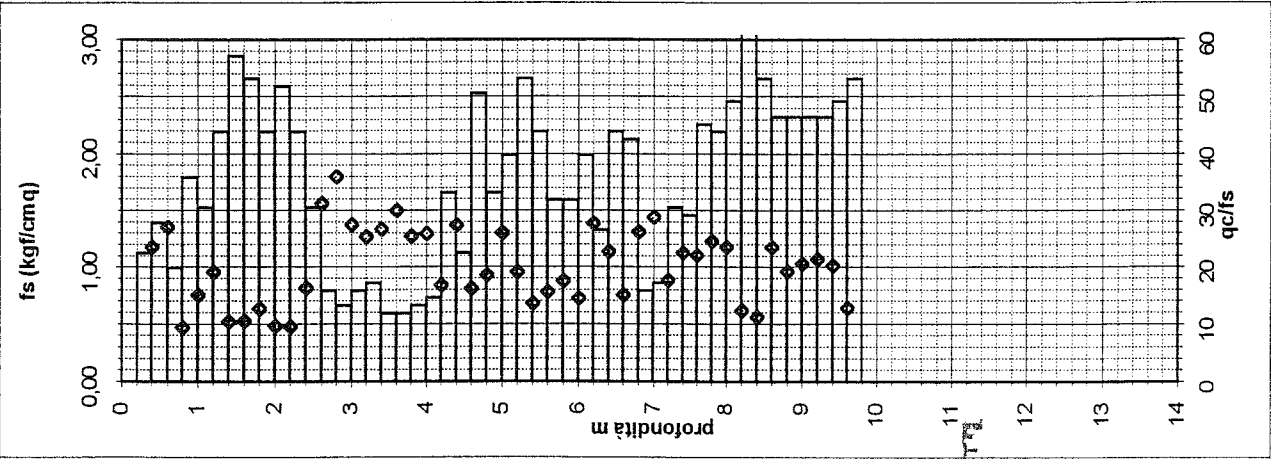
PLANIMETRIA Scala 1:500

- ① FABBRICATO IMBOTTIGLIAMENTO GAS MEDICALI
- ② TETTOIA GAS COMBUSTIBILI
- ③ PIATTAFORMA

● ubicazione penetrometrie



STUDIO GEOLOGICO CENTROGEO Correggio (RE) Piazza S. Quirino n° 6 tel. 0522/641001	PROVA PENETROMETRICA C.P.T. N° 5 98	COMMITTENTE: COMUNE DI SCANDIANO (RE)
OPERATORE: Dr. BRUSCHI A. - MAZZETTI M.	ATTREZZO: Pen. statico TM16	CANTIERE: ARCEO
QUOTA: piano campagna	Profondità falda: > 10 m p.c.	DATA: 22/05/98





200160P665

COM. 12 Comune. N. progress. 3.4.000.17 **A**

**0,0** IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente  PRATICA N. 17 1.203601 **6,3,0** Ditta perforatrice BARIGAZZI - 35 cod. 009 data perf. 5.3

a. BARIGAZZI CESARE  
cognome e nome

dente a REGGIO EMILIA  
comune frazione

ASTICO  
tel. 2

a (1)    
cognome e nome

dente a    
comune frazione

tel.

Variazioni; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

**1,0** LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI  
nune SCANDIANO 35040 frazione o località BOSCO  
n.   podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
<u>2,65</u>	<u>11,5</u>	<u>2,3</u>	<u>82,0</u>	<u>300</u>	<u>90,0</u>	<u>11,00</u>	<u>22</u>	

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n.   elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. 13 mappale n. 6213

Bacino

**2,0** SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.
<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

Catasto scarichi   COMPR.   PRATICA N.   5

**6,3,1** CARATTERISTICHE DEL POZZO 200160 P665

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5		
<u>200</u>	<u>ARBILLA</u>		<u>1,1,0</u>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
<u>220</u>	<u>GHIAIA</u>		<u>4,4,0</u>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
<u>530</u>	<u>ARBILLA</u>		<u>1,1,0</u>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
<u>570</u>	<u>GHIAIA</u>		<u>4,4,0</u>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
<u>780</u>	<u>ARBILLA</u>		<u>1,1,0</u>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
<u>810</u>	<u>GHIAIA</u>		<u>4,4,0</u>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
<u>900</u>	<u>ARBILLA SCURA</u>		<u>1,1,0</u>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

**6,3,2** EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI - 1  NO - 0

equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)

potenza kW 11,0

prevalenza m

portata l/sec. 2,2

φ tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

**6,3,3** USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI			consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)				
agricolo-irriguo (2)	<u>210</u>	<u>112</u>		
agricolo-zootecnico				
agric.-trasf. prod. (3)				
industriale (4)				
domestico				
vari (5)				
vari (6)				

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. Irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

CTR **201130** PROGRESSIVO **P514** SIGLA **201130P514** COMUNE **SCANDIANO**

TIPO PROV **carotaggio continuo** QUOTA **82** PROFONDITA **172** COMMITTENTE **RER**  
 AVANZAMENT **carotaggio continuo metodo "Wire line"** PROVA RE  TETTO GHIAI **6.6** DITTA ESEC. **SPG**  
 DATA ESECUZIONE **15/07/1997** RISERVATEZZA **pubblico** PRECISIONE UBICAZIONE **alta** PROPR. ARCHIVIO **RER**

Trova Prova  
GeognosticaPdf 

TETTO **0** ↑  
 BASE **0,7** ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE **marrone/br**  
 SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
 SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA **1** ORDINE DELLA LITOLOGIA **1****limo**

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED  MAX  CERNITA LITOLOGIA **2** ORDINE DELLA LITOLOGIA **2****argilla**

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

**"-oso" (tra 25% e 10%)**

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 0,7 ↑  
BASE 1,5 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE nocciola/bei  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI  
RESTI FOSSILI

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

PRESENZA ACQUA  
ADDENSAMENTO

PRESENZA FILTRI  CEMENTAZIONE  
PRESENZA GAS  CONCREZ. CALC.  
CONSISTENZA PLASTICA

INTERCALAZIONI  
SPESSORE  
FREQUENZA

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA  
PETROG. ALTERAZ.  
DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA  
PETROG. ALTERAZ.  
DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA  
PETROG. ALTERAZ.  
DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA  
PETROG. ALTERAZ.  
DIAM. MED MAX CERNITA

TETTO 1,5 ↑  
BASE 2,4 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE giallo nocciola/bei  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI  
RESTI FOSSILI

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

PRESENZA ACQUA  
ADDENSAMENTO

PRESENZA FILTRI  CEMENTAZIONE  
PRESENZA GAS  CONCREZ. CALC.  
CONSISTENZA PLASTICA

INTERCALAZIONI  
SPESSORE  
FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   SECONDARIO   PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   SECONDARIO   

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE nocciola/bei giallo

SECONDARIO PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia fine

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO 5,4 ↑  
BASE 6,6 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE nocciola/bei

SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED 3 MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 20,1 ↑  
BASE 20,4 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia fine

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

non definito / non definibile / "con presenza di" / "misto a"

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia fine

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

TETTO 21 ↑  
BASE 23 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED 2 MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 23 ↑  
BASE 23,5 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

informazione non raccolta (campionatura, recupero mancato, i

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 


## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

PRESENZA FILTRI PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia fine

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

4

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 3

ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 30,4 ↑  
BASE 32,8 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

presente

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

frequenti

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED 1 MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"abbondante matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da abb

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 34,1 ↑  
BASE 34,4 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE giallo  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA

1

sabbia media

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

PRESENZA FILTRI 

CONCREZ. CALC.

PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"abbondante matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da abbondante matrice")

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED 3 MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 37,25 ↑  
BASE 38,7 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  
SECONDARIORESTI VEGETALI  
RESTI FOSSILI

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE giallo  
SECONDARIO

PRESENZA ACQUA

PRESENZA FILTRI 

CEMENTAZIONE

ADDENSAMENTO

PRESENZA GAS 

CONCREZ. CALC.

CONSISTENZA PLASTICA

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA frequenti

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia media

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia grossolana

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

TETTO 38,7  
BASE 40,1

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

CONSISTENZA PLASTICA

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

2

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 3

ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 40,1 ↑  
BASE 40,5 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

grigio

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

presente

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"con" (tra 50% e 25%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 40,5 ↑  
BASE 41,3 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 41,3 ↑  
BASE 41,8 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI presente

RESTI FOSSILI presente

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

PRESENZA ACQUA

PRESENZA FILTRI 

CEMENTAZIONE

PRESENZA GAS 

CONCREZ. CALC.

ADDENSAMENTO

CONSISTENZA PLASTICA

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA

1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA

2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 41,8



BASE 44,1



COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  2 MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   scuroSECONDARIO  RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   SECONDARIO   

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia fine

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

## COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

## COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

## INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  1 MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"scarsa matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da scarsa")

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia grossolana

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   scuro

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA	
PETROG.	ALTERAZ.
DIAM. MED <input type="checkbox"/>	MAX <input type="checkbox"/> CERNITA <input type="checkbox"/>

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA	
PETROG.	ALTERAZ.
DIAM. MED <input type="checkbox"/>	MAX <input type="checkbox"/> CERNITA <input type="checkbox"/>

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 48,6 ↑  
BASE 49,1 ↓

## COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE grigio  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI presente

RESTI FOSSILI presente

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC. presente

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

## COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

## INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia fine

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ciottoli

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 52,5 ↑  
BASE 52,7 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO 55,7   
BASE 56,2 

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  3 MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ciottoli

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  5 MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3

ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  58,2

BASE  58,8

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  grigio  verde

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 


## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 62,15 ↑  
BASE 63,3 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC. presente

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA frequenti

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 72,45 ↑  
BASE 73,3 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC. presente

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE millimetrico

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

TETTO 74 ↑  
BASE 74,5 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

informazione non raccolta (campionatura, recupero mancato, i

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 


## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 74,9   
BASE 75,2 

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI PRESENZA FILTRI  CEMENTAZIONE PRESENZA ACQUA PRESENZA GAS  CONCREZ. CALC. ADDENSAMENTO CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 81,2 ↑  
BASE 82,7 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE     
SECONDARIO   RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE     
SECONDARIO   

INTERCALAZIONI

SPESSORE  decimetricoFREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

--

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

--

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI PRESENZA FILTRI CEMENTAZIONE PRESENZA ACQUA PRESENZA GAS CONCREZ. CALC. ADDENSAMENTO CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia media

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 86,75 ↑

BASE 88,3 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  4 MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI PRESENZA FILTRI  CEMENTAZIONE PRESENZA GAS  CONCREZ. CALC. CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  6 MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3

ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  91,5

BASE  91,9

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  scuro

SECONDARIO

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 92,5 ↑  
BASE 92,9 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC. presente

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI PRESENZA FILTRI  CEMENTAZIONE PRESENZA GAS  CONCREZ. CALC. CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"debolmente -oso" (tra 10% e 5%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   scuro

SECONDARIO

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 96,45 ↑  
BASE 97,9 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA  frequentiPRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 99,9 ↑  
BASE 100,5 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA  frequentiPRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

TETTO 100,5 ↑  
BASE 100,9 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI presente

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC. presente

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 100,9 ↑  
 BASE 101,4 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

presente

frequenti

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"debolmente -oso" (tra 10% e 5%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

TETTO 103,4 ↑  
BASE 103,9 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE   
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE   
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   scuro

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 104,7 ↑

BASE 105 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

frequenti

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

TETTO 105 ↑  
BASE 107,3 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE   
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE   
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA

1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA

2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO **109,5** ↑  
 BASE **110,9** ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--	--

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--	--

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 112,9 ↑

BASE 113,2 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

frequenti

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO 113,2 ↑  
BASE 113,5 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE nero   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

--

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

--

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 114,5 ↑  
BASE 114,6 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI  presenteCEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO 115,1 ↑  
BASE 117 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE grigio nero  
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI  presenteCEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

Empty text box for reporting with the previous lithology.

SE GHIAIA

PETROG. [ ] ALTERAZ. [ ]

DIAM. MED [ ] MAX [ ] CERNITA [ ]

Large empty text box for detailed lithological report.

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

Large empty box for lithology of intercalations.

TETTO 117 ↑  
BASE 117,5 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE grigio  
SECONDARIO [ ]

RESTI VEGETALI [ ]

RESTI FOSSILI [ ]

CEMENTAZIONE [ ]

CONCREZ. CALC. [ ] presente

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA [ ]

PRESENZA ACQUA [ ]

ADDENSAMENTO [ ]

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE [ ]  
SECONDARIO [ ]

INTERCALAZIONI

SPESSORE [ ]

FREQUENZA [ ]

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--	--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"con" (tra 50% e 25%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 118,9 ↑  
BASE 120,5 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE nero   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI  presenteCEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"con" (tra 50% e 25%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 120,5 ↑  
BASE 121,6 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA  frequentiPRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 123,1 ↑  
BASE 124,8 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI presente

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC. presente

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA frequenti

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  variegato

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI PRESENZA FILTRI CEMENTAZIONE PRESENZA ACQUA PRESENZA GAS CONCREZ. CALC. ADDENSAMENTO CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 126 ↑  
BASE 126,6 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA  frequentiPRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

Empty text box for reporting with the previous lithology.

SE GHIAIA

PETROG. [ ]

ALTERAZ. [ ]

DIAM. MED [ ] MAX [ ] CERNITA [ ]

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

Large empty box for lithology of intercalations.

TETTO 127,6 ↑  
BASE 128,7 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE [yellow] [ ] [ ]  
SECONDARIO [ ] [ ] [ ]

RESTI VEGETALI [ ]

RESTI FOSSILI [ ]

CEMENTAZIONE [ ]

CONCREZ. CALC. [ ]

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA [ ]

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE [ ] [ ] [ ]  
SECONDARIO [ ] [ ] [ ]

INTERCALAZIONI

SPESSORE [ ]

FREQUENZA [ ] frequenti

PRESENZA ACQUA [ ]

ADDENSAMENTO [ ]

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 128,7 ↑

BASE 129 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

presente

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA

1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO

129



BASE

131,6



COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

PRESENZA FILTRI 

CEMENTAZIONE

PRESENZA ACQUA

PRESENZA GAS 

CONCREZ. CALC.

ADDENSAMENTO

CONSISTENZA PLASTICA

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

materiale organico

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA \_\_\_\_\_

PETROG. \_\_\_\_\_ ALTERAZ. \_\_\_\_\_

DIAM. MED  MAX  CERNITA \_\_\_\_\_

TETTO 131,6 ↑  
BASE 132,1 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE   
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE   
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI  presenteRESTI FOSSILI  presenteCEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 134,6 ↑

BASE 135 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO 135,5 ↑  
BASE 136,2 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  scuro  
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI  presentePRESENZA FILTRI  CEMENTAZIONE PRESENZA ACQUA  PRESENZA GAS  CONCREZ. CALC. ADDENSAMENTO  CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"con" (tra 50% e 25%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 136,2 ↑  
BASE 138,5 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC.  presentePRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA  frequentiPRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 139 ↑  
BASE 139,5 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE grigio  scuro   
SECONDARIO   PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE     
SECONDARIO   

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

--

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

--

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

--

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

--

TETTO  ↑  
 BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE	<input type="text" value=""/>	<input type="text" value=""/>	<input type="text" value=""/>
SECONDARIO	<input type="text" value=""/>	<input type="text" value=""/>	<input type="text" value=""/>

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE	<input type="text" value=""/>	<input type="text" value=""/>	<input type="text" value=""/>
SECONDARIO	<input type="text" value=""/>	<input type="text" value=""/>	<input type="text" value=""/>

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

TETTO 147 ↑  
BASE 147,8 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI presente

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA frequenti

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

TETTO 148,5 ↑  
BASE 149 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE nero  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI presente

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

--

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

--

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

Empty text box for reporting with the previous lithology.

SE GHIAIA

PETROG. [ ]

ALTERAZ. [ ]

DIAM. MED [ ] MAX [ ]

CERNITA [ ]

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

Large empty area for lithology of intercalations.

TETTO 150,4 ↑  
BASE 151,1 ↓

COLORE DELLO STRATO  
PRINCIPALE [yellow] [ ] [ ]  
SECONDARIO [ ] [ ] [ ]

RESTI VEGETALI [ ]

RESTI FOSSILI [ ]

CEMENTAZIONE [ ]

CONCREZ. CALC. [ ]

PRESENZA FILTRI

PRESENZA GAS

CONSISTENZA PLASTICA [ ]

COLORE DELLE INTERCALAZIONI  
PRINCIPALE [ ] [ ] [ ]  
SECONDARIO [ ] [ ] [ ]

INTERCALAZIONI

SPESSORE [ ]

FREQUENZA [ ] frequenti

PRESENZA ACQUA [ ]

ADDENSAMENTO [ ]

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 151,1 ↑  
BASE 152,3 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE grigio variegato scuro  
SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO

BASE

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 152,6 ↑  
BASE 154,4 ↓

## COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE grigio variegato  
SECONDARIO nero

RESTI VEGETALI presente

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

## COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE  
SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA rari / locali

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 154,4 ↑

BASE 155 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

presente

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONCREZ. CALC.

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

centimetrico

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 155



BASE 155,9



COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

TETTO 157,8 ↑

BASE 158 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

CONCREZ. CALC.

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--	--

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  variegato

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 


## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"con" (tra 50% e 25%)

SE GHIAIA

PETROG.

ALTERAZ.

DIAM. MED

MAX

CERNITA

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 161,4 ↑  
 BASE 162,1 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI

presente

RESTI FOSSILI

CEMENTAZIONE

PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS 

CONCREZ. CALC.

CONSISTENZA PLASTICA

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE

FREQUENZA

frequenti

PRESENZA ACQUA

ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 162,4 ↑  
BASE 162,6 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA  frequentiPRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 


## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI PRESENZA FILTRI  CEMENTAZIONE PRESENZA GAS  CONCREZ. CALC. CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia media

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ciottoli

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  5 MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da")

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia fine

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

ciottoli

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"con tracce di" / "raro" / "scarso" (meno del 5%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 163,9 ↑  
BASE 165,2 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI  presenteCEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  2 MAX  5 CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

**"abbondante matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da abb**

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 3

ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO  165,2

BASE  166

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE  grigio  scuroSECONDARIO PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

materiale organico

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA TETTO  ↑  
BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE   
SECONDARIO RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE   
SECONDARIO 

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO

## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"-oso" (tra 25% e 10%)

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

argilla

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

LITOLOGIA 2

ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

limo

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG.  ALTERAZ. DIAM. MED  MAX  CERNITA 

TETTO  ↑

BASE  ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

SECONDARIO

RESTI VEGETALI RESTI FOSSILI CEMENTAZIONE CONCREZ. CALC. PRESENZA FILTRI PRESENZA GAS CONSISTENZA PLASTICA 

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

SECONDARIO

INTERCALAZIONI

SPESSORE FREQUENZA PRESENZA ACQUA ADDENSAMENTO



## LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA 1

ORDINE DELLA LITOLOGIA

1

sabbia finissima

## RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

--

SE GHIAIA

PETROG.

--

ALTERAZ.

--

DIAM. MED

--

MAX

--

CERNITA

--

## LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

TETTO 170 ↑

BASE 172 ↓

COLORE DELLO STRATO

PRINCIPALE

--	--	--

SECONDARIO

--	--	--

RESTI VEGETALI

--

RESTI FOSSILI

--

CEMENTAZIONE

--

PRESENZA FILTRI 

CONCREZ. CALC.

--

PRESENZA GAS 

CONSISTENZA PLASTICA

--

PRESENZA ACQUA

--

ADDENSAMENTO

--

COLORE DELLE INTERCALAZIONI

PRINCIPALE

--	--	--

SECONDARIO

--	--	--

INTERCALAZIONI

SPESSORE

--

FREQUENZA

--

LITOLOGIA DELLO STRATO

LITOLOGIA DELLE INTERCALAZIONI

LITOLOGIA 1 ORDINE DELLA LITOLOGIA 1

ghiaia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED 2 MAX CERNITA

LITOLOGIA 2 ORDINE DELLA LITOLOGIA 2

sabbia

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

"abbondante matrice" di materiale ghiaioso (o "rivestito da abb...")

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

LITOLOGIA 3 ORDINE DELLA LITOLOGIA 3

limo

RAPPORTO CON PRECEDENTE LITOLOGIA

SE GHIAIA

PETROG. ALTERAZ.

DIAM. MED MAX CERNITA

201130P601

COM. 12 Comune N. progress. 3400159 A

0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 12 4.6.2.6.6.0.1 6.3.0 (compr.) n. progressivo n. pozzo

A. G. A. C. 00261300354 cognome e nome

Reppio Emilia comune frazione

Castelli 12 tel.

cognome e nome (2)

comune frazione

tel.

(1) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

SEGNANO 35040 frazione o località Aneto

n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
1172	116	25		100	5,1	29,4	1	15

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. mappale n. 8 144

Bacino

0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

omanda  
l'autorizzazione  
rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

atato scarichi

COMPR.

PRATICA N. 5

6.3.1 Ditta perforatrice MONTANARI cod. 007 data perf. 0789

6.3.1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130P601

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'		ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido bagnato 3		
1,0	limi argillosi		11,0				
1,2	ghiaie con ciottoli neve acqua		44,0				
2,1	argilla con ghiaie e limi sabbiosi		44,0				
2,5	ghiaie sabbie con acqua		44,0			1	1
3,3	argilla scura con sabbia		42,0				
3,6	ghiaie sabbie con poca argilla		41,0				
4,3	limi argillosi + argilla propria		41,0				
4,8	ghiaie fine intercalate con argilla		41,0			1	1
5,1	argilla propria compatta		41,0				

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

6.3.2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo	SI - 1 NO - 0	10
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)		1
potenza	kW	29,4
prevalenza	m	4,0
portata	l/sec.	15
Ø tubo mandata	mm	

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

6.3.3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)	10	0000	3.652,0
agricolo-irriguo (2)			
agricolo-zootecnico			
agric. -trasf. prod. (3)			
industriale (4)			
domestico			
vari (5)			
vari (6)			

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

201130P602

COM. 1,2	Comune 340	N. progress. 112	A
-------------	---------------	---------------------	---

**0 IDENTIFICAZIONE** N. pratica precedente  PRATICA N.  1,2  3,7,8,0  6,01  6,3,0 (compr.) n. progressivo n. pozzo

Ditta perforatrice MASSARENTI 35 cod.  0,0,3 data perf.  0,9,7,7

AGAC cognome e nome  
 te a REGGIO EMILIA comune frazione  
 GOSTINELLI 12 tel.

**6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO** 201130 P602

azione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.  
**0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI**  
 SCANDIANO 35040 frazione o località ARCEO SCAMPASSI  
 n. podere

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			FINISTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5	
1,5,0	Argilla... Gialla		1,1,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
2,5,3	GHIAIA COMPACTA DI ARGILLA E CONOLAMENITO		4,5,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
2,7,0	Argilla... Gialla		1,1,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
3,0,0	GHIAIA MISTA OD ARGILLA		4,1,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
3,3,5	Argilla com. poca GHIAIA		1,4,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
3,5,5	GHIAIA COM. LENTI DI ARGILLA		4,1,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
6,6,8	Argilla		1,1,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
6,9,0	GHIAIA COMPACTA MISTA OD ARGILLA		4,1,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
7,8,0	Argilla		1,1,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
2,7,5	1,1,4	1,1		3,9,2	7,8,0			3,5

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n.  elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n.  mappale n. 9827

Bacino

**6,3,2 EQUIPAGGIAM.**

**6,3,3 USI E DESTINAZIONE**

**0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO**

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi COMP.  PRATICA N.  5

avampozzo SI - 1 NO - 0  0

equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)

potenza kW

prevalenza m

portata l/sec.  3,5

φ tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

USI	DESTINAZIONI			consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)	1,0			
agricolo-irriguo (2)				
agricolo-zootecnico				
agric.-trasf. prod. (3)				
industriale (4)				
domestico				
vari (5)				
vari (6)				

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) Ir-

20130P603

COM. 19 Comune 2140 N. progress. 0115 A

**0 IDENTIFICAZIONE**  
 N. pratica precedente  PRATICA N. 19 3.8.5.46.0 **6,3,0**  
 A.G.A.C. 00261300354 (compr.) n. progressivo n. pozzo  
 cognome e nome

Ditta perforatrice MONTANARI cod. 007 data perf.

REGGIO EMILIA  
 comune frazione  
 artivelli, 12 tel.   
 cognome e nome  
 comune frazione tel.

**6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO** 20130 P603

zione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

**0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI**  
 PIANO DI CAMPEGNA 35040 frazione o località Arreto - Campem  
 n. podere

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			FINISTR. (1)
				asciutto 1	FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	bagnato 5	
17,3	argilla gialla		1110				
19,2	ghiaie e sabbie		4410		1		
21,0	argilla gialla		1110				
23,0	ghiaie e sabbie		4410		1		1
25,1	argilla gialla		1110				
29,0	ghiaie con ciottoli e sabbie		4510		1		1
30,2	argilla gialla		1110				
31,3	ghiaie con sabbie		4410		1		1
32,6	argilla cenere		1110				
35,2	ghiaie con sabbie		4410		1		1
35,8	argilla gialla		1110				
37,5	ghiaie con sabbie		4410		1		1
46,0	argilla		1110				
48,0	ghiaie con sabbie		4410		1		1
62,3	argilla		1110				
68,8	ghiaie e sabbie		4210				
73,5	argilla		1110				

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
27,2	11,6	2,5		3,5,5	7,3,5	1,1	1	1,0

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta   
 C.T.R. scala 1:5.000 foglio n.  elemento n.   
 Catasto scala 1:2.000 foglio n.  mappale n. 498  
 Bacino

(1) Finestrata: SI-1; NO-0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

**0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO**

domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	PORTATA media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR.  PRATICA N.  5

**6,3,2 EQUIPAGGIAM.**

avampozzo SI - 1 NO - 0   
 equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)   
 potenza kW 1,1  
 prevalenza m 7,8  
 portata l/sec. 7  
 φ tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3; non sommersa - 4

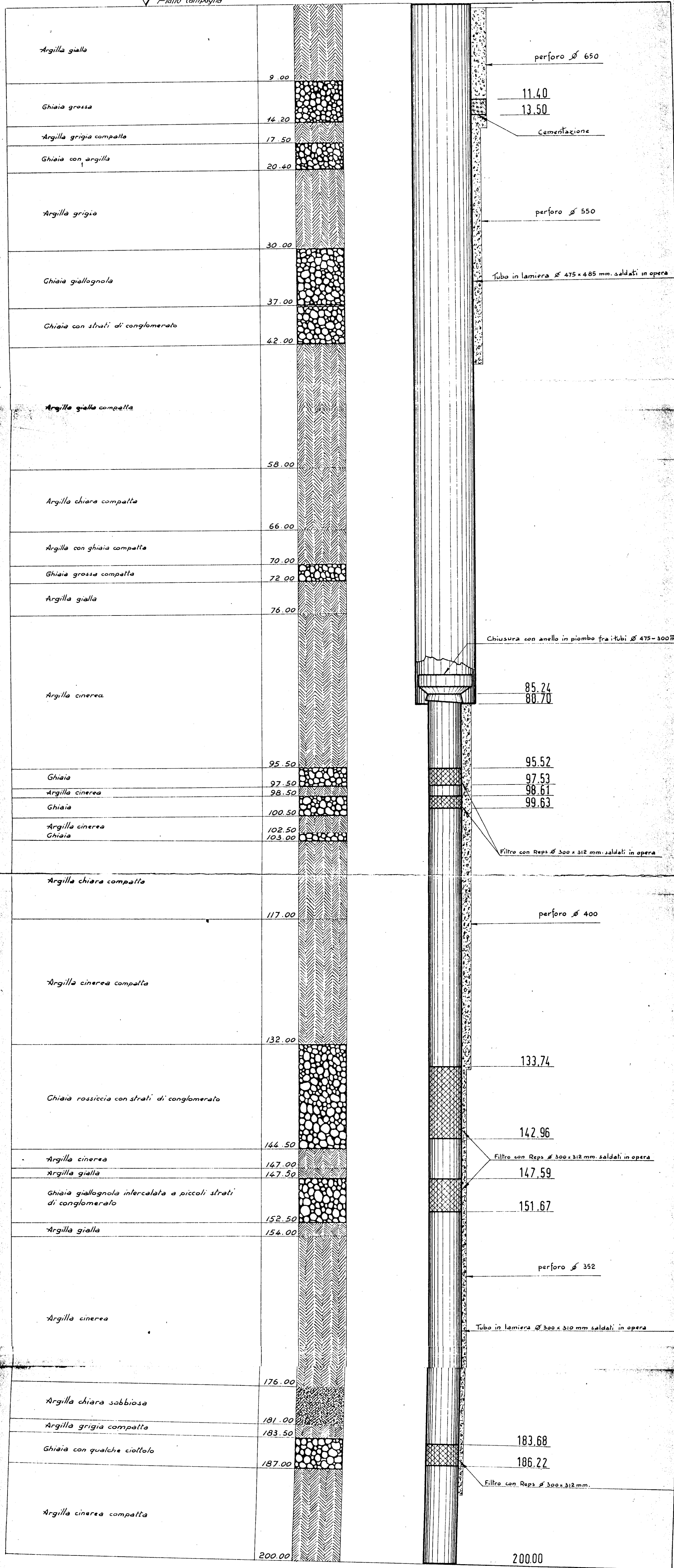
**6,3,3 USI E DESTINAZIONE**

USI	DESTINAZIONI			consumo annuo mc.
	cod. uso	codici	giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)	<u>10</u>	<u>0000</u>	<u>365</u>	<u>1,83</u>
agricolo-irriguo (2)				
agricolo-zootecnico				
agric.-trasf. prod. (3)				
industriale (4)				
domestico				
vari (5)				
vari (6)				

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-



▽ Piano campagna



ditta perforatrice: SOC. JAMES MASSARENTI di Piacentina.

P115PA115

POZZI

032412

progressivo n. pozzo

6,3,0

CONDITA NATURA LITOL.

espresso

4,2,0

4,0,0

FEDE CAIAPO

201130P606

COM. 12

Comune N. progress. 3140 0165

A

0 IDENTIFICAZIONE

N. pratica precedente

PRATICA N. 121

PRATICA N. 40601

(compr.) n. progressivo

n. pozzo

6,3,0

Ditta perforatrice

MANAREMI

33

cod. 003

data perf.

06/90

A G A C

00261300354

cognome e nome

R26610 BULLA

comune

frazione

intracelli, 12

tel.

cognome e nome

comune

frazione

tel.

zione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

SEANDIANO 35040

frazione o località

Arceata

n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
27,5	11,4	0,6		3,9,2	16,0	4,5	1	2,5

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

406

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n.

elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n.

mappale n. 92

Bacino

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P606

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			ATTRAV. Falda Acquif. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5		
1,6,5	argilla gialla		1,1,0					
2,0,0	ghiaia con argilla		4,1,0					
3,1,0	argilla frippa		1,1,0					
3,7,5	ghiaia e p. ciottoli + sabbia		4,3,0					
4,1,0	argilla gialla		1,1,0					
4,3,0	ghiaia argilla		4,1,0					
6,7,0	argilla gialla e cenere		1,1,0					
6,8,5	ghiaia e argilla		4,1,0					
7,3,5	ghiaia frana con ciottoli e sabbia		6,3,0					
9,6,0	argilla gialla e cenere		1,1,0					
9,8,5	argilla con ghiaia		1,4,0					
10,1,0	ghiaia con sabbia fine		4,2,0					
10,3,0	argilla cenere		1,4,0					
10,6,5	ghiaia con sabbia fine		4,2,0					
13,3,0	argilla ghiaia e cenere		1,1,0					
13,4,0	argilla con ghiaia		1,4,0					
14,6,0	ghiaia con sabbia e ciottoli		4,5,0					
14,7,0	argilla		4,1,0					

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

omanda autorizzazione rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

atasto scarichi

COMPR.

PRATICA N.

5

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo	SI - 1 NO - 0	10
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)		4
potenza	kW	4,5
prevalenza	m	5,0
portata	l/sec.	6,0
Ø tubo mandata	mm	

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3.

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)	10	0000 300 20	
agricolo-irriguo (2)			
agricolo-zootecnico			
agric.-trasf. prod. (3)			
industriale (4)			
domestico			
vari (5)			
vari (6)			

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It.





5

# COMUNE DI SCANDIANO 90

201130P609

PROVINCIA DI REGGIO NELL'EMILIA

POZZO. USO. DOMESTICO.....

PROPRIETARIO. BONINI. FRANCESCO.....

residente a. SCANDIANO..... in Via. MAZZINI 42.....

- Denuncie perforazione pozzo ad uso domestico nel territorio comunale,  
Via. MAZZINI..... N°... 42..... mappale n°... 50.98/m. ferr.  
(4740/a. corsa)

- Data esecuzione: 1982; - Ditta perforatrice: BONEZZI. CARLO...

Parte riservata alla Ditta

Parte riservata al Tecnico Comunale

- Caratteristiche del pozzo:

STRATRIGRAFIA REALE DEL TERRENO

ayanpozzo (sì o no):..... Natura dei terreni e falde acquife-

∅ dei tubi: mm. 10,5..... re attraversate, specificando se il  
tubo è fenestrato in corrispondenza.

Profondità: mt. 4,3.....

-da mt. 0..... a mt. 5.....

Specificare se il pozzo serve  
anche per i seguenti usi:

ARGILLA.....

-abbeveraggio bestiame  NO

-da mt. 5..... a mt. 8.....

-innaffiamento orti  SÌ

GHIAIA.....

-innaffiamento giardini  SÌ

-da mt. 8..... a mt. 40.....

ARGILLA.....

-Portata: lt./sec. 0,5..... -da mt. 40..... a mt. 4,3.....

-Consumo giornaliero: mc..... GHIAIA... E... SABBIA.....

-da mt..... a mt.....

La Ditta sottoscritta afferma,  
sotto la propria responsabilità,  
che la presente dichiarazione è  
completa e veritiera:

data: 5/4/1982.....

-da mt..... a mt.....

firma: Bonini. Francesco.....

-da mt..... a mt.....

COMUNE DI SCANDIANO

-Livello statico: mt. 20.....

- 5. APR. 1982

-Livello dinamico: mt. 35.....

-Quota piano campagna: mt.....

POZZO 1

COMUNE DI Scandiano

DITTA Banestra Ferdinando

residente a Scandiano in Via Barrobbio 9 - Areto

- denuncia perforazione pozzo ad uso domestico nel territorio comunale, frazione Areto Località Areto foglio mapp. 1181

Data esecuzione: 19.8.85 DITTA perforatrice Bonazzi Carlo

COMUNE SCANDIANO UFFICIO TECNICO

3 - MAG. 1985

PARTE RISERVATA ALLA DITTA

PARTE RISERVATA AL TECNICO COM.LE

Caratteristiche del pozzo

Manpozzo (si o no)
diametri dei tubi / mm. 105
profondità : mt. 33

Specificare se il pozzo serve anche per i seguenti usi
- abbeveraggio bestiame no
- innaffiamento orti si
- innaffiamento giardini si

Portata / lt./sec. 0.8
Consumo giornaliero/ mc.

La Ditta sottoscritta afferma, sotto la propria responsabilità che la presente dichiarazione è completa e veritiera.

Data 29.04.1985

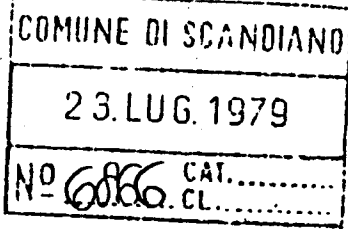
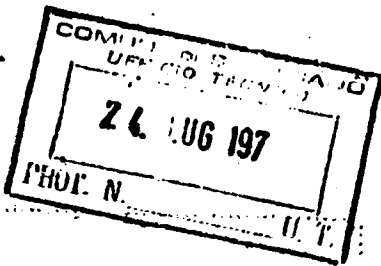
Firma Banestra Ferdinando

Stratigrafia reale del terreno

Tubo non finestrato
Nature dei terreni e falde acquifere attraversate, specificando se il tubo è finestrato in corrisp.za.

- da mt. 0 a mt. 15 argilla
- da mt. 15 a mt. 20 sassi e terra
- da mt. 20 a mt. 30 argilla
- da mt. 30 a mt. 33 sabbia e ghiaia
- da mt. ... a mt. ...
- livello statico mt. 12
- livello dinamico mt. 18
- quote piano campagna mt.

IL TECNICO COMUNALE



201130 P647

POZZO

COMUNE DI SCANDIANO

-Ditta: NASI PROSPERO  
 residente a SCANDIANO in Via MODIGLIANI 1/A 16  
 -Denuncia perforazione pozzo ad uso domestico nel territorio comunale,  
 Frazione: PROSSOLO, Località: V. Modigliani, mapp. No 1/A  
 -Data esecuzione: 19/09; -Ditta perforatrice: Sassi Robert

Parte riservata allo Ditta

Parte riservata al Tecnico Com.le

Caratteristiche del pozzo:

STRATIGRAFIA REALE DEL TERRENO

avanzamento (si o no): no  
 Ø dei tubi: mm. 105  
 profondità: mt. 30

Notare del terreni e falde acquifere attraversate, specificando se il tubo è fenestrato in corrisp.ze

Specificare se il pozzo serve anche per i seguenti usi:

-da mt. 0 a mt. 12

-abbeveraggio bestiame no

argilla

-irrigazione orti SI

-da mt. 12 a mt. 17

-irrigazione giardini SI

pietra calc. m. n. 1884

-da mt. 17 a mt. 28

-Portata: lt./sec. 1

argilla

-da mt. 28 a mt. 30

-Consumo giornaliero: mc. 1

pietra calc. m. n. 1884

-da mt.     a mt.    

-da mt.     a mt.    

-da mt.     a mt.    

-da mt.     a mt.    

-da mt.     a mt.    

-da mt.     a mt.    

La Ditta sottoscritta afferma, sotto la propria responsabilità, che la presente dichiarazione è completa e veritiera:

data: 23/7/79

firma: Nasi Prospero

-Livello statico: mt.    

-Livello dinamico: mt.    

-(nota pieno campagne: mt.    

Il Tecnico Comunale

POZZO DOMESTICO N° 1

COMUNE DI Scandiano  
- 1 APR. 1987

- Ditta: F.lli. Formicari .....  
residente a Pealissolo ..... in Via Lauren ..... n° 7 .....

- Denuncia perforazione pozzo ad uso domestico nel territorio comunale,  
Frazione: Pealissolo ..... Località: .....  
Mapp. N° X. 1067 .....; Foglio N° 27 .....

- Data esecuzione: ..... Ditta perforatrice Bouerni Carlo .....

Parte riservata alla Ditta

- Caratteristiche del pozzo:
- avanpozzo (sì o no):.....
- Ø dei tubi: mm.: 10,5.....
- profondità: mt.: 3,6.....

Specificare se il pozzo serve anche per i seguenti usi:

- abbeveraggio bestiame  NO
- innaffiamento orti  SI
- innaffiamento giardini  SI

- Portata: lt./sec. 0,7.....
- Consumo giornaliero: mc.....
- Potenza della pompa CV. 0,75.....
- Potenza del motore CV. 0,75.....

La Ditta sottoscritta afferma, sotto la propria responsabilità che la presente dichiarazione è completa e veritiera:

data: 1/4/1987  
firma: .....  
Bouerni Carlo

Parte riservata al Tecnico Comunale

STRATIGRAFIA REALE DEL TERRENO

Natura dei terreni e falde acquifere attraversate, specificando se il tubo è fenestrato in corrispondenza.

da mt. 0 ..... a mt. 1,0 .....  
 ..... argilla .....

da mt. 1,0 ..... a mt. 1,8 .....  
 ..... ghiaie e sassi .....

da mt. 1,8 ..... a mt. 2,0 .....  
 ..... argilla .....

da mt. 2,0 ..... a mt. 2,4 .....  
 ..... sassi e terra .....

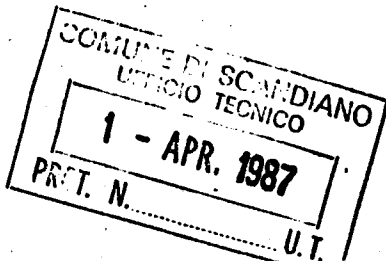
da mt. 2,4 ..... a mt. 3,6 .....  
 ..... ghiaie e sabbia .....

da mt. .... a mt. ....

da mt. .... a mt. ....

- Livello statico: mt. 1,5.....
- Livello dinamico: mt. 2,0.....
- Quota piano campagna: mt. ....

Il Tecnico Comunale



# COMUNE DI SCANDIANO

201130P652

PROVINCIA DI REGGIO NELL'EMILIA

20120 79  
P652

POZZO... *ave. quo. domestico* .....

PROPRIETARIO. *X. IL CONDOMINIO* ..... *Man. Lechi. Vincenzo.*

residente a.... *Arreto* ..... in via. *Fosse Ardeatine* .....

- Denunce perforazione pozzo ad uso domestico nel territorio comunale  
Via. *FOSSE ARDEATINE* ..... N° *11* ..... mappale n° *1/5.7.1*

- Data esecuzione: *1981*.; - Ditta perforatrice: *FERRETTI ETASCOM* .....

Parte riservata alla Ditta

Parte riservata al Tecnico Comunale

- Caratteristiche del pozzo:

STRATRIGRAFIA REALE DEL TERRENO

avanpozzo (si o no): *NO* .....

Natura dei terreni e falde acquife-

Ø dei tubi: mm. *105* .....

se attraversate, specificando se il tubo è fenestrato in corrispondenza.

Profondità: mt. *30* **17. NOV. 1981**

- Specificare se il pozzo serve anche per i seguenti usi:
- abbeveraggio bestiame
- innaffiamento orti
- innaffiamento giardini

da mt. *0* ..... a mt. *2*

TERRENO AGRICOLO

-da mt. *2* ..... a mt. *12*

ARGILLA GIALLA COMPATTA

-da mt. *12* ..... a mt. *16*

GHIAIA FINE

-Portata: lt./sec. *1* .....

-da mt. *16* ..... a mt. *26*

-Consumo giornaliero: mc. *?* .....

ARGILLA AZZURRA

-da mt. *26* ..... a mt. *32*

GHIAIA FALDA ACQUIFERA

La Ditta sottoscritta afferma, sotto propria responsabilità, che la presente dichiarazione è completa e veritiera:

-da mt. */* ..... a mt. */*

firma: *Man. Lechi. Vincenzo*

-da mt. */* ..... a mt. */*

-Livello statico: mt. *5*

-Livello dinamico: mt. *4*

-Quota piano campagna: mt. */*

IL TECNICO COMUNALE

201130P653

COM. 12

Comune N. progress. 2400082

A

0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 12 3082602 6,3,0 (compr.) n. progressivo n. pozzo

Ditta perforatrice MONTANARI 35 cod. 007 data perf. 0369

CHIESI MEDDA CHSMD26B42CZ180

SCANDIANO PRATISSOLO

tel. 95.7565

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P 653

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'		ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3		
120	TERRENA GRANITA		110				
180	Argilla Gialla		110				
230	GHIAIA con ARGILLA		410				
410	Argilla cenere		220				
450	GHIAIA con ACQUA CAPTOPA		440				
850	Argilla cenere		110				
880	GHIAIA con ACQUA CAPTOPA		440				
900	Argilla Gialla		110				
950	Sabbia con ACQUA CAPTOPA		220				
991	ARGILLE PLIOCENICHE FOSFIFERE		110				

note; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

SCANDIANO 35040 frazione o località PRATISSOLO

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
265	119	19		323	99,1	3,3,1	0	15

(1) Contatore SI-1; NO-0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta  
 C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.  
 Catasto scala 1:2.000 foglio n. mappale n.  
 Bacino

0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

domanda autorizzazione rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	n. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

stato scarichi

COMPR.

PRATICA N.

5

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI-1 NO-0 0  
 equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)  
 potenza kW  
 prevalenza m  
 portata l/sec.  
 Ø tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)			
agricolo-irriguo (2)	20		
agricolo-zootecnico			
agric.-trasf. prod. (3)			
industriale (4)			
domestico			
vari (5)			
vari (6)			

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-



201130P654

COM. 12 Comune 340 N. progress. 140 A

0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 12 1577 6,01 6,30 Ditta perforatrice MANTANARI 35. cod. 007 data perf.

GAROFOLI GIOVANNI ED ALTI cognome e nome

nte a SCANDIANO comune PRATISSOLO frazione

delle Sorelle frazione 62 tel.

1) cognome e nome

nte a comune frazione

riazione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

1 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

nte SCANDIANO 35010 frazione o località PRATISSOLO

n. potere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha					
265	119	5	300	900			110

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. mappale n.

Bacino

2 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR.

PRATICA N. 5

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P654

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA		UMIDITA' asciutto 1 umido 3 bagnato 5	ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
	descrizione	colore			
110,0	Argille gialle				
128,0	Argilla verdastria				
142,0	Argilla cenere contorta				
146,0	Ghiaia con occhio				
183,0	Argilla cenere				
186,0	Ghiaia con occhio				
190,0	Argille plioceniche fossilifere				

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo	SI - 1	10
	NO - 0	
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)		3
potenza	kW	115,0
prevalenza	m	8,0
portata	l/sec.	9
φ tubo mandata	mm	

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI				consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	giorni/anno	ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)					
agricolo-irriguo (2)	20	19	90	10	29160
agricolo-zootecnico					
agric. - trasf. prod. (3)					
industriale (4)					
domestico					
vari (5)					
vari (6)					

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

201130P655

COM. 112 Comune N. progress. 31410 160 A

0,0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 112 20113601 6,3,0 (compr.) n. progressivo n. pozzo

Ditta perforatrice FERRETTI e TARASCOMI.35 cod. 084 data perf. 817

BRANCHETTI ABATI GIULIO e MARIA C.F. BRN.MRA30C1ZAI8226  
 lente a SCANDIANO frazione Pratissole n. 37  
 Scuole 53 tel. 857244

(1) cognome e nome (2)

lente a comune frazione tel.

variazione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

1,0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

lente SCANDIANO 350 frazione località Pratissole  
 n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
2,6,6	1,1,9	2,4		1,0,5	3,6,0			2

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. mappale n. 8554

Bacino

2,0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. POZZI	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR.

PRATICA N. 5

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P655

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'		FINISTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	
1,6,0	Argilla		1,1,0			
1,4,0	Ghiaia		4,4,0			
2,0,0	Argilla		1,1,0			
3,2,0	Ghiaia s.panca		4,4,0			
3,6,0	Ghiaia con s.d.r.s.		4,4,0			

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo	SI - 1	<input type="checkbox"/>
	NO - 0	<input type="checkbox"/>
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)		<input type="checkbox"/>
potenza	kW	4,0
prevalenza	m	5,0
portata	l/sec.	1,1
φ tubo mandata	mm	

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	
civile (acquedotto) (1)			
agricolo-irriguo (2)	2,0		
agricolo-zootecnico			
agric.-trasf. prod. (3)			
industriale (4)			
domestico			
vari (5)			
vari (6)			

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-





201130P658

COM. 12 Comune N. progressivo 3400014 A

0,0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 17 113.2601 6,3,0 Ditta perforatrice LODINI 35 cod. 012 data perf. 06/58

ZUCCOLI UGO E CESARE cognome e nome

in te a REGGIO EMILIA frazione 3 tel. FONTANELLI

(1) cognome e nome (2)

in te a comune frazione tel.

riazione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

1,0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

in te SCANDIANO 35012 frazione o località PRATISSOLO n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
26.7	44.9	1.0	9.00	400	10.80	9.20	0	13

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta  
 C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.  
 Catasto scala 1:2.000 foglio n. 36 mappale n. 26.47  
 Bacino

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P658

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'		ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3		
1.370	GHIAIA		440				
1.415	TERRA SCIOLTA		110				
1.425	TERRA NERA SCIOLTA		110				
1.600	KOK						
1.025	STRATI DI ARI MARI A						
1.040	GHIAIA LAVATA		440				
1.050	GHIAIA LAVATA + KOK		440				
1.055	ARGILLA		110				
1.080	SABBIA FINISSIMA		220				

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR. PRATICA N. 5

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI - 1 NO - 0  
 equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)  
 potenza kW 9.2  
 prevalenza m  
 portata l/sec. 110  
 φ tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI			consumo annuo tot. m³
	cod. uso	codici	giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)				
agricolo-irriguo (2)	20			
agricolo-zootecnico				
agric.-trasf. prod. (3)				
industriale (4)				
domestico				
vari (5)				
vari (6)				

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. Irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

201130P659

COM. 112 Comune 362 N. progress. 150 A

0,0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 112 1814 601 6,30 Ditta perforatrice Nonfredini Santochiaro 35 cod. 013 data perf. 08/02

ta PODERNI BATTISTA cognome e nome  
dente a SCANDIANO comune Pratissole frazione

ta (1) cognome e nome tel. (2)  
dente a cognome e nome comune frazione tel.

Variazione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

1,0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI  
mune SCANDIANO 35040 frazione localita Pratissole Riserva  
n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
268	1,20	1,2		300	4,60			1,0

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta  
C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.  
Catasto scala 1:2.000 foglio n. mappale n.  
Bacino

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P 659

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'		ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido bagnato 3		
1,25	Terra		1110				
1,25	GHIAIA ACRIFERA		460				
1,80	Argilla		1110				
2,20	GHIAIA PIU' ST. COMPATTA		460				
2,90	Argilla		1110				
3,30	GHIAIA ACRIFERA		460				
3,60	Argilla		1110				
3,80	GHIAIA		440				
4,10	Argilla		1110				
4,60	GHIAIA ACRIFERA		460				

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

2,0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico	n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. POZZI	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi COMPR. PRATICA N. 5

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampoza SI - 1 NO - 0 10  
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1) 11  
potenza kW 5,4  
prevalenza m  
portata l/sec.  
φ tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3; non sommersa - 4

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI				consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	giorni/anno	ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)					
agricolo-irriguo (2)	20	1,26			
agricolo-zootecnico					
agric. - trasf. prod. (3)					
industriale (4)					
domestico					
vari (5)					
vari (6)					

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It.

**CHEDA GASTASIO ROZZI** **201130P663**

COM. 12 Comune 240 N. progress. 0164 **A**

**0 IDENTIFICAZIONE** N. pratica precedente  PRATICA N. **0916664604** **6.3.0**  
 (compr.) n. progressivo n. pozzo

72 AGR. RZELLON LUIGI e GIANNI 00565 560356  
 Ditta perforatrice **CANTAGNEM FLU** cod. **153** data per. **1089**

ite a **SCANDIANO** **2013** **Fellepore**  
 comune frazione

**Meresti, 15** tel.

cognome e nome

ite a

comune frazione tel.

azione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

**0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI**

ite **SCANDIANO** **35040** frazione o località **Fellepore**

n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
27,1	1,18	1,8		3,23	53,7	2,6	0	1,0

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n.  elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n.  mappale n.

Bacino

**6.3.1 CARATTERISTICHE DEL POZZO** **201130 P 663**

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5		
6,0	argilla gialla		11,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
16,0	argilla e ghiaia		11,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
19,0	argilla e sabbia		12,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
21,0	ghiaia e argilla		11,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
25,0	argilla blu		11,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
28,0	ghiaia e argilla		41,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
36,0	argilla gialla		11,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
41,0	argilla blu		11,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
44,5	ghiaia		14,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>
55,5	argilla blu		11,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
58,7	ghiaia e sabbia		42,0	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

**0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO**

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzo	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR.

PRATICA N.  **5**

**6.3.2 EQUIPAGGIAM.**

avampoio SI - 1 NO - 0 **10**

equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1) **1**

potenza kW **2,6**

prevalenza m **12,0**

portata l/sec. **1,0**

Ø tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

**6.3.3 USI E DESTINAZIONE** ha **7,20**

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)			
agricolo-irriguo (2) <b>9</b>	<b>20</b>	<b>000,0</b>	
agricolo-zootecnico			
agric.-trasf. prod. (3)			
industriale (4)			
domestico			
vari (5)			
vari (6)			

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

201130P664

COM. 1,2 Comune 3,40 N. progress. 5,8 A

0,0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 1,2 1,9,8,4,6,0,1 6,3,0 Ditta perforatrice Canossa e de Simoni cod. 0,1,4 data perf.

Comune di Scandiano cognome e nome

Scandiano comune frazione

1) PEDRONI EMINIO PDRRNN40B02H223T (2) cognome e nome

Scandiano comune frazione

ANNA FRANK 102 tel. 584123

riazione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

1,0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

Scandiano 35040 frazione o località PONTE CARBONO  
MONTI LIBERTÀ n. 8 podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
2,71	1,19	9	8,40	20,0	5,50	7,3		5

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. 2,9 mappale n. 390,8

Bacino

2,0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.
		3,01,0,8	1	5	3,80,0

Catasto scarichi

COMPR. 1,2

PRATICA N. 1,3,9,5,0,2

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P664

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5		
6,0	Terreno Vegetale		1,1,0					
11,0	Argilla		1,1,0					
18,0	GHIAIA CON ACQUA		4,4,0					
28,0	GHIAIE Argilla		4,1,0					
35,0	GHIAIA CON ACQUA		4,4,0					
44,0	GHIAIA Argilla		4,1,0					
55,0	GHIAIA CON ACQUA		4,4,0					

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo	SI - 1 NO - 0	1,0
equipaggiamento pompa a motore dall'impianto di sollevamento (1)		1,1
potenza	kW	7,3
prevalenza	m	
portata	l/sec.	5
φ tubo mandata	mm	

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3.

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	cod. uso	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
		codici	giorni/anno ora/giorno	
civile (acquedotto) (1)	1,1			
agricolo-irriguo (2)				
agricolo-zootecnico				
agric.-trasf. prod. (3)				
industriale (4)		3,01,0,8		
domestico				
vari (5)				
vari (6)				

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. Irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-







**0 IDENTIFICAZIONE** N. pratica precedente  PRATICA N. 17 4015 601 6,3,0 (compr.) n. progressivo n. pozzo

E. D. C. C. H. I. P. A. T. I. O. M. E. D. cognome e nome

a. SCANDIANO comune frazione

R. C. E. T. O. tel. P. E. D. O. L. C. H. I. R. B. N. 2.0 P. D. C. R. N. 2. S. B. I. G. T. A. 2. 6. K. (2)

a. SCANDIANO comune frazione AR. C. E. T. O. tel.

Scandiano, 37 tel.

ione: (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

**0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI**

SCANDIANO 35040 frazione o località AR. C. E. T. O.

P. A. T. T. I. E. R. I. n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha					
27,3	11,7	2,4	7,5	0,4	0,0	1,8	0,0

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n.  elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. 22 mappale n. 43.1

Bacino

**0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO**

manda autorizzazione innovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. POZZI	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

tasto scarichi

COMPR.  PRATICA N.  5

**6,3,0** Ditta perforatrice L. O. P. I. N. I. A. B. B. E. R. T. O. 35 cod. 0112 data perf. 10/5/1

**6,3,1** CARATTERISTICHE DEL POZZO 20130 P670

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			FINISTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5	
16,8	TERRENO SCIOLTO		110	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
18,3	GHIAIA FINA		440	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
17,7	TERRENO ARGILLOSO		110	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
17,2	GHIAIA ACQUIFERA		440	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
18,0	TERRA ARGILLOSA GIALLA		110	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
18,7	GHIAIA		440	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
20,9	TERRA ARGILLOSA GIALLA		110	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
23,9	GHIAIA ACQUIFERA (FENESTRATA)		440	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
24,5	TERRA NERA		110	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
26,4	GHIAIA ACQUIFERA		440	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

**6,3,2** EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI - 1 NO - 0

equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)

potenza kW 1,80

prevalenza m

portata l/sec. 3,10

φ tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

**6,3,3** USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI			consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)				
agricolo-irriguo (2)	<u>2,0</u>	<u>1,0</u>		
agricolo-zootecnico				
agric.-trasf. prod. (3)				
industriale (4)				
domestico				
vari (5)				
vari (6)				

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-



201130P671

COM. 12 Comune 3400164 N. progress. A

0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 12 464660A 6,3,0 Ditta perforatrice PALLI ROBERTO cod. 119 data per. 0590

LUIGI WALTER LPT WTR 20H16 F.436M (compr.) n. progressivo n. pozzo

te a SCANDIANO frazione Arceto

comune frazione tel. (2)

cognome e nome

te a comune frazione tel.

azione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

te SCANDIANO 35040 frazione o località ARCEIO n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
27,5	41,7	1,4	5,0	150	11,8	9,2	0	3

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. 15 mappale n. 337

Bacino

0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi COMPR. PRATICA N. 5

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P671

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			FINISTR.
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5	
1,50	argilla		110				
2,00	ghiaie e sabbie scure		110				
3,00	argilla gialla		110				
4,50	ghiaie		110				
7,40	argilla scura		110				
8,90	ghiaie con espone		110				

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo	SI - 1 NO - 0	
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)		1
potenza kW		9,2
prevalenza m		7
portata l/sec.		2,5
φ tubo mandata mm		

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI				consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	giorni/anno	ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)					
agricolo-irriguo (2)					
agricolo-zootecnico					
agric.-trasf. prod. (3)					
industriale (4)	5				14500
domestico					
vari (5)					
vari (6)					

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

201130P672

COM. 42 Comune N. progress. 340 010150 A

0,0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 1,2 1,94,960,1 6,3,0 Ditta perforatrice MONTANARI 35 cod. 01012 data perf. 12/65

PONTI DANTE cognome e nome

ARCETO SCANDIANO comune frazione

CASOLETTE 12 tel.

(1) cognome e nome (2)

comune frazione tel.

variazione; (2) Data delle prima e seconda variazione della Ditta.

1,0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

comune SCANDIANO 35049 frazione o località ARCETO n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha					
27,5	11,7	2,6	70,0	25,0	19,0	4,4	1,0

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 foglietta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. 35 mappale n. 5846

Bacino

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO Louzo P672

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5		
2,0	TERRENO AGRARIO		1,1,0					
8,0	ARGILLA GIALLA		1,1,0					
14,0	GHIAIA CON ACQUA CAPT.		4,4,0					
16,0	ARGILLA SENERE		1,1,0					
18,0	GHIAIA CON ACQUA CAPT.		4,4,0					
19,0	ARGILLA SCURA COMPATTA		1,1,0					

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

2,0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR. 5

PRATICA N. 5

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo	SI - 1 NO - 0	1,0
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)		
potenza	kW	4,4
prevalenza	m	
portata	l/sec.	1,0
φ tubo mandata	mm	

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3.

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m³
	cod. uso	codici giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)			
agricolo-irriguo (2)	2,0	3	
agricolo-zootecnico			
agric.-trasf. prod. (3)			
industriale (4)			
domestico			
vari (5)			
vari (6)			

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

201130P680

COM. 12 Comune 3410 N. progress. 0018 A

8,0,0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 12 1,2,2,7 6,0,1 6,3,0 Ditta perforatrice LODINI 35 cod. 012 date perf. 12/58

titolo HATTIOLI FRANCESCO cognome e nome

identificativo a SCANDIANO comune frazione

1 MAGATI 4 tel.

titolo (1) cognome e nome

identificativo a comune frazione

1 tel.

Variazione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

5,1,0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

comune SCANDIANO 35010 frazione/località ARCEO n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
273	116	21	750	400	500	19,90	50	

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. 294 mappale n. 5543

Bacino

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P680

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTRA (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5		
120	ARGILLA		110					
130	GHIAIA CON ACQUA		460					
140	ARGILLA		110					
180	GHIAIA		460					
190	ARGILLA		110					
330	GHIAIA		460					
350	ARGILLA		110					
390	IMPASTO VARIO							
450	ARGILLA		110					
500	GHIAIA		460					

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

2,0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	n. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR. 5

PRATICA N. 5

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI - 1 NO - 0   
 equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)   
 potenza kW 19,9  
 prevalenza m  
 portata l/sec. 50  
 φ tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3; non sommersa - 4

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)			
agricolo-irriguo (2)	20	45	
agricolo-zootecnico			
agric.-trasf. prod. (3)			
industriale (4)			
domestico			
vari (5)			
vari (6)			

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It

201130P681

COM. 12

Comune N. progressivo 3140 0148

A

**0 IDENTIFICAZIONE** N. pratica precedente  PRATICA N. 12 4348601 6,3,0  
 (compr.) n. progressivo n. pozzo  
 SALUMIFICIO F. LLI PEDRONI 00145430351  
 cognome e nome

te a Scandiano comune frazione  
Rubiera, 34 tel.   
 cognome e nome   
 te a \_\_\_\_\_ comune frazione  
 \_\_\_\_\_ tel. \_\_\_\_\_  
 azione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

**0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI**  
SCANDIANO 35040 frazione o località ARLETO  
 n. \_\_\_\_\_ podere \_\_\_\_\_

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.f.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
<u>27.5</u>	<u>42.504</u>			<u>100</u>	<u>34</u>	<u>110</u>		<u>2,66</u>

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta   
 C.T.R. scala 1:5.000 foglio n.  elemento n.   
 Catasto scala 1:2.000 foglio n. 10 mappale n. 43  
 Bacino

**0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO**

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Domanda  l' autorizzazione   
 rinnovo allo scarico

Catasto scarichi COMPR.  PRATICA N.  5

**6,3,0** Ditta perforatrice Boueri Carlo cod. 130 data perf. 71

**6,3,1** CARATTERISTICHE DEL POZZO 20130 P681

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA		UMIDITA' asciutto 1 umido 3 bagnato 5	ATTRAVERSO FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
	descrizione	colore			
<u>2,0</u>	<u>Terre</u>		<u>110</u>		
<u>5,0</u>	<u>sabbia finissima</u>		<u>920</u>		
<u>14,0</u>	<u>Terre</u>		<u>110</u>		
<u>17,0</u>	<u>sabbia e ghiaie</u>		<u>940</u>		
<u>28,0</u>	<u>Terre</u>		<u>110</u>		
<u>34,0</u>	<u>ghiaie e acque</u>		<u>640</u>	<u>1</u>	

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

**6,3,2** EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI - 1 NO - 0 12  
 equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1) 1  
 potenza kW 11  
 prevalenza m 60  
 portata l/sec. 1,70  
 Ø tubo mandata mm      
 (1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

**6,3,3** USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m³
	cod. uso	codici giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)			
agricolo-irriguo (2)			
agricolo-zootecnico			
agric. -trasf. prod. (3)			
industriale (4)	<u>5</u>	<u>00</u> <u>14</u> <u>22</u>	
domestico			
vari (5)			
vari (6)		<u>7</u> <u>54</u> <u>0000</u>	

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

201130P690

COM. 12 Comune 340 N. progress. 0046 A

0.0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 1.2 47.14601 (compr.) n. progressivo n. pozzo

6.3.0 Ditta perforatrice MONTANARI 35 Cod. 0.07 data perf. 1.064

CONT. RANZONE BIANCA cognome e nome

lente a REGGIO EMILIA comune frazione

S. PIETRO tel.

(1) SORZIANI GIOVANNI BRZGNULO BOLETTI COLE (2)

lente a SCANDIANO comune frazione

di Bruffardi, 23 tel.

variazione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

1.0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

linea SCANDIANO 3504 frazione localita' FELLEGARA MOLINO n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
270117	3	270117	10.0	110.0	29.40	4.5		

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. 15 mappale n. 1881

Bacino

2.0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR.

PRATICA N. 5

6.3.1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P690

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA' ATTRAVERSO FALDA ACQUIF. FINESTR. (1)		
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5
0.85	TERRENO VEGETALE		110			
1.45	GHIAIA CON ACQUA ESCLUSA		440			
2.00	ARGILLA GIALLA		110			
2.42	GHIAIA CON ACQUA ESCLUSA		440			
3.10	ARGILLA CENERE		110			
3.62	GHIAIA CON ACQUA CAPT.		440			
4.20	ARGILLA CENERE		110			
4.80	GHIAIA CON ACQUA CAPTATA		440			
7.70	ARGILLA CENERE		110			
7.95	GHIAIA CON ACQUA		440			
10.50	ARGILLA CENERE		110			
10.70	GHIAIA CON ACQUA		440			
11.00	ARGILLA CENERE		110			

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

6.3.2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo	SI - 1 NO - 0	0
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)		1
potenza	kW	29.4
prevalenza	m	
portata	l/sec.	4.5
Ø tubo mandata	mm	150

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3.

6.3.3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI		consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)			
agricolo-irriguo (2)	210	70	
agricolo-zootecnico			
agric.-trasf. prod. (3)			
industriale (4)			
domestico			
vari (5)			
vari (6)			

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-



201130P692

COM. 12 Comune 340 N. progress. 77 A

0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 12 2482601 630 (compr.) n. progressivo n. pozzo

AZIENDA GAS. ACQUA CONSORZIALE cognome e nome

REGGIO EMILIA frazione

GOSTINELLI 12 tel.

cognome e nome

comune frazione

azione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

SCANDIANO 35040 frazione o località Fellegara

n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
2,69	1,17	1,3		340	120,0			1,5

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.

Catasto scala 1:2.000 foglio n. mappale n. 7349

Bacino

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P692

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'		FINISTR.
				asciutto 1	FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	
20	Terrene vegetale		110			
70	GHIAIA		440			
110	Argilla Gialla		110			
135	GHIAIA		440			
200	Argilla Gialla		110			
240	GHIAIA		440			
270	Argilla		110			
320	GHIAIA CON SCAVA		440			
387	Argilla		110			
414	GHIAIA CAPTATA		440			1
480	Argilla		110			
497	GHIAIA CAPTATA		440			1
570	Argilla		110			
615	GHIAIA CAPTATA		440			1
980	Argilla		110			
995	GHIAIA CAPTATA		440			1
1097	Argilla		110			
11097	GHIAIA CAPTATA		440			1
1200	Argilla		110			

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. POZZO	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi COMPR. PRATICA N. 5

6,3,2 EQUIPAGGIAM. 6,3,3 USI E DESTINAZIONE

avampozzo	SI - 1 NO - 0	potenza kW	prevalenza m	portata l/sec.	φ tubo mandata mm	DESTINAZIONI				
						cod. uso	codici	giorni/anno	ore/giorno	consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)	10					10				

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-



201130P699

COM. 1,2	Comune 340	N. progress. 94	A
----------	------------	-----------------	---

0 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente  PRATICA N. 1,2 3,4 2,1 6,01 6,3,0 Ditta perforatrice BONETTI 35 cod. 90,8 data perf. 7,2

SOC. CERAMICA VALTRESINARO  
cognome e nome

ita a SCANDIANO BOSCO  
comune frazione

tel. \_\_\_\_\_

cognome e nome \_\_\_\_\_

ita a \_\_\_\_\_  
comune frazione

tel. \_\_\_\_\_

zione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

ita SCANDIANO 35040 frazione o località BOSCO PIATISSICO

n. \_\_\_\_\_ potere \_\_\_\_\_

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
2,6,6	1,1,6	3		114	5,5,0			1,2

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta \_\_\_\_\_

C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. \_\_\_\_\_ elemento n. \_\_\_\_\_

Catasto scala 1:2.000 foglio n. \_\_\_\_\_ mappale n. 7,8,2,1

Bacino \_\_\_\_\_

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P699

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'			ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3	bagnato 5		
2,0	Argilla		1,1,0					
1,8,0	GHIAIA E FANGO		4,4,0					
2,3,0	GHIAIA E SABBIA		4,2,0					
4,5,0	Argilla VARI		1,1,0					
5,5,0	GHIAIA SABBIA E DETRITI		4,2,0					

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

2,0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR.

PRATICA N.  5

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI - 1 NO - 0

equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)

potenza kW 0,8

prevalenza m 6,2

portata l/sec. 1,2

Ø tubo mandata mm \_\_\_\_\_

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI				consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	giorni/anno	ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)					
agricolo-irriguo (2)					
agricolo-zootecnico					
agric.-trasf. prod. (3)					
industriale (4)	3,1	2,0,9	2,2,8	8	2,8,5,0
domestico					
vari (5)	5,1	0,0,0			2,0,0
vari (6)					

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-



201130P703

COM. 12 Comune: 31410 N. progress. 0134 A

00 IDENTIFICAZIONE N. pratica precedente PRATICA N. 12 1540601 630 Ditta perforatrice BARIBAZZI CESARE 39 cod. 009 data perf. 0960

ta ZUCCOLI FRANCA IN NOMIS cognome e nome

idente a SCANDIANO comune frazione

PRATISSOLO tel.

ta (1) CECCARDI SIRTANO E FILM JURCHIO (2) cognome e nome

idente a SCANDIANO comune frazione

ROSCO 12 tel.

Variatione; (2) Data della prima e seconda variatione della Ditta.

10 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

mune SCANDIANO 35040 frazione localita PRATISSOLO

1 n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	φ mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
26.7	11.8	2.8	26.0	300	11.58	1.82	0	1.8

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta  
 C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.  
 Catasto scala 1:2.000 foglio n. 20 mappale n. 908  
 Bacino

20 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR. PRATICA N. 5

631 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130 P703

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA		UMIDITA' asciutto 1 umido 3 bagnato 5	ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
	descrizione	colore			
2140	ARGILLA				
1270	GHIAIA E SABBIA				
1333	ARGILLA SCAGLIOSA				
4165	GHIAIA ACQUA				
1512	ARGILLA SABBIOSA GHIAIA				
1633	ARGILLA COMPATTA SCAGLIOSA				
1680	GHIAIA SABBIA ACQUA TUBO FEM				
1700	ARGILLA VERDE COMPATTA				
1742	GHIAIA SABBIA ACQUA				
11158	ARGILLA SILICEA COMPATTA				

(1) Finestrata: SI-1; NO-0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

632 EQUIPAGGIAM.

avampoza SI - 1 NO - 0 10  
 equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1) 4  
 potenza kW 1.82  
 prevalenza m  
 portata l/sec. 1.8  
 φ tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommer-

633 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI				consumo annuo tot. m³
	cod. uso	codici	giorni/anno	ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)					
agricolo-irriguo (2)	20	216			
agricolo-zootecnico					
agric. - trasf. prod. (3)					
industriale (4)					
domestico					
vari (5)					
vari (6)					

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-

201130P710

COM. 12

Comune. N. progress. 3400020

A

0 IDENTIFICAZIONE

N. pratica precedente PRATICA N. 12 1279604 (compr.) n. progressivo n. pozzo

6,3,0

Ditta perforatrice MASSARENTI 35 cod. 003 data perf. 0855

CASSA di RISPARMIO

cognome e nome

te a REGGIO EMILIA frazione TOSCHI 7 tel.

cognome e nome

te a comune frazione tel.

azione; (2) Data della prima e seconda variazione della Ditta.

0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

te SCANDIANO 35040 frazione o località FELLEGGARA n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
268	115	5	73,0	300	113,0	28,50		40

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta  
 C.T.R. scala 1:5.000 foglio n. elemento n.  
 Catasto scala 1:2.000 foglio n. 8 mappale n. 575  
 Bacino

6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO 201130P710

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'		ATTRAVERSO FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido bagnato 5		
135	TERRENO ARGILLOSO		110	1		0	0
166	GHIAIA CON ARGILLA		410	5		1	1
380	ARGILLA BIANCA		110	1		0	0
410	GHIAIA CON ARGILLA		410	5		1	1
440	GHIAIA CON ARGILLA		410	3		0	0
470	GHIAIA CON ARGILLA		410	5		1	1
710	GHIAIA CON ARGILLA		410	3		0	0
740	GHIAIA LEGGERMENTE SP.		440	5		1	1
800	ARGILLA BLUASTRA		110	1		0	0
820	GHIAIA CON TERRA		410	5		1	1
930	ARGILLA BLUASTRA		110	1		0	0
965	GHIAIA PULITA		440	5		1	1
1130	ARGILLA COMPATTA		110	1		0	0

(1) Finestrata: SI - 1; NO - 0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

Domanda di autorizzazione o rinnovo allo scarico

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzi	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

Catasto scarichi

COMPR. PRATICA N. 5

6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI - 1 NO - 0  
 equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)  
 potenza kW 28,5  
 prevalenza m  
 portata l/sec. 40  
 Ø tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3; non sommersa - 4

6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI			consumo annuo tot. m³
	cod. uso	codici	giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)				
agricolo-irriguo (2)	30	34		
agricolo-zootecnico				
agric.-trasf. prod. (3)				
industriale (4)				
domestico				
vari (5)				
vari (6)				

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. Irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) It-



# CHEDA CATASTO POZZI

145

035-3646

201130P724

COM.	Comune	N. progress.	A
------	--------	--------------	---

**0 IDENTIFICAZIONE**  
 N. pratica precedente:  PRATICA N.  **7082601**  **6,3,0**  
 (compr.) n. progressivo n. pozzo  
**GUALANDRINI FRANCA GLN PNC 48551 H.061R**

Ditta perforatrice **SABBI ROBERTO** cod. **5,8,3** data perf.

a **SCANDIANO** frazione **45348**  
 comune **Marino**, **111** tel.   
 cognome e nome   
 comune frazione tel.

## 6,3,1 CARATTERISTICHE DEL POZZO

29/06/2000

PROFONDITA' a metri	NATURA LITOLOGICA descrizione	colore	codice	UMIDITA'		ATTRAV. FALDA ACQUIF. SI-1 NO-0	FINESTR. (1)
				asciutto 1	umido 3		
1,3	argilla fessile			<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
2,05	pluvie e sabbie scie			<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
3,2	argilla scure			<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
4,5	pluvie con acque			<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>

## 0 LOCALIZZAZIONE DEL POZZO E DATI RIASSUNTIVI

**SCANDIANO** frazione o località **Pellepore**  
 n. podere

LOCALIZZAZIONE			Quota del piano di campagna m s.l.m.	Ø mm	PROFONDITA' max m	POTENZA POMPA kW	C (1)	PORTATA l/sec.
longitudine	latitudine	ha						
27,9	11,7	13		165	4,5	5,5		9

(1) Contatore SI - 1; NO - 0.

I.G.M. scala 1:25.000 tavoletta   
 C.T.R. scala 1:5.000 foglio n.  elemento n.   
 Catasto scala 1:2.000 foglio n. **14** mappale n. **319**  
 Bacino

(1) Finestrata: SI-1; NO-0; da 0 a 20% - 2; da 21 a 30% - 3; da 31 a 40% - 4; da 41 a 50% - 5; dal 51 al 60% - 6; dal 61 al 70% - 7; dal 71 all'80% - 8; oltre l'80% - 9.

## 0 SCHEDE E DATI DI RIFERIMENTO

n. d'ordine	Comune	codice categoria I.S.T.A.T.	N. pozzo	Portata media l/sec.	consumo annuo mc.

CATASTO SCARICHI COMP.  PRATICA N.  **5**

## 6,3,2 EQUIPAGGIAM.

avampozzo SI-1  NO-0  
 equipaggiamento pompa a motore dell'impianto di sollevamento (1)   
 potenza kW **5,5**  
 prevalenza m **2,0**  
 portata l/sec. **7**  
 Ø tubo mandata mm

(1) Elettropompa sommersa - 1; non sommersa - 2; motopompa sommersa - 3; non sommersa - 4.

## 6,3,3 USI E DESTINAZIONE

USI	DESTINAZIONI			consumo annuo tot. m <sup>3</sup>
	cod. uso	codici	giorni/anno ore/giorno	
civile (acquedotto) (1)				
<b>agricolo-irriguo (2)</b>				
agricolo-zootecnico				
agric.-trasf. prod. (3)				
industriale (4)				
domestico				
vari (5)				
vari (6)				

(1) Cod. acquedotto; (2) Sup. irrigata ha .....; (3) Cod. prodotto; (4) Cod. I.S.T.A.T.; (5) Antincendio 5-1; Condizionatori aria 5-2; Ricreativo 5-3; (6) Ittico 6-0; mattatoio 6-1; lavaggio auto 6-2.

201130 P724



<b>studio geologico</b> <b>CENTROGEO</b> via Giotto, 13 - CORREGGIO (RE) tel : 641001	SONDAGGIO GEONOSTICO <b>A</b>	COMMITTENTE
	Attrezzo SONDA MOBILE DRILL 50	COMUNE DI SCANDIANO R.E.

Sezione Geotecnica G.P. MAZZETTI - M. CAVAZZUTI	Localita' SCANDIANO R.E.
--	-----------------------------

foglio N° 86 I.G.M.	tavoletta IV NE	elemento C.T.R. 200122	quota PC	scala 1:50	data Maggio 1986
---------------------	-----------------	------------------------	----------	------------	------------------

metri	colonna litologica	Campione n.	quota Campione	coesione c. kg/cm <sup>2</sup>	ϕ	qa kg/cm <sup>2</sup>	quota prova in Situ	n° colpi S. P. T.	DESCRIZIONE	LITOSTRATIGRAFICA
0.8									Strato di terreno agrario formato prevalentemente da argille di colore nocciola bruno, ricco in residui vegetali parzialmente alterati.	
1.1									Argille limose con ciottoli, di colore nocciola chiaro	
1.5									Argille limose debolmente sabbiose contenente clasti alterati poco diffusi; la colorazione é bruno rossastra.	
3							3	N <sub>1</sub> 13	Ghiaie argilloso sabbiose con clasti litici alterati a morfometria spigolosa; il colore é bruno rossastro presenza di ghiaie grossolane e patine manganesifere	
3.45							3.45	N <sub>2</sub> 15 N <sub>3</sub> 8	Argille sabbiose con ghiaie medio grossolane, la colorazione é nocciola ocracea	
3.8										
4.5							4.5	N <sub>1</sub> 2	Argille con ghiaie fini, la colorazione é bruno rossastra;	
5										
4.95							4.95	N <sub>2</sub> 4 N <sub>3</sub> 9	Argille sabbiose	
5.4										
6							6	N <sub>1</sub> 7	Ghiaie sabbioso argillose	
6.5							6.45	N <sub>2</sub> 9 N <sub>3</sub> 11	Ghiaie argillose di colore bruno.	
6.9									Ghiaie medio grossolane con argille	
8									Ghiaie argillose di colore nocciola grigio, i clasti litici sono grossolani	
8.6									Sabbie grossolane e medie debolmente argillose contengenti ghiaie degradate; il colore é nocciola rossastro (paleosuolo).	
9							9	N <sub>1</sub> 12	Ghiaie degradate di colore rossastro nocciola	
9.45							9.45	N <sub>2</sub> 12 N <sub>3</sub> 27		
10.7									Ghiaie medie e grosse poligeniche, calcari, arenarie, flysch a morfometria subarrotondata.	
11.3									Sabbie argillose	
11.5				0.4	1	115-119			Ghiaie medie -medio grossolane	
12									Argilla debolmente limoso sabbiosa nocciola ocracea.	
12.3				0.4	1	12-12.2			Argille nocciola con presenza di ciottoli poco diffusa.	
13									Ghiaie medio fini con sabbie grossolane degradate.	

Via ↑  
GR ↓

Dr. GIAN PIETRO MAZZETTI

MINISTERO DEI TRASPORTI - DIREZIONE GENERALE M. C. T. C.  
ATTUAZIONE INTERVENTI EX ART. 2, III COMMA, LEGGE 910/86

SUPPORTO TECNICO AMMINISTRATIVO PER IL COORDINAMENTO E LA GESTIONE DEI SERVIZI: CONSORZIO FERCONSULT  
ACT AZIENDA CONSORZIALE TRASPORTI REGGIO EMILIA  
AFFIDAMENTO IN CONCESSIONE DEGLI INTERVENTI OCCORRENTI PER L'AMMODERNAMENTO ED IL POTENZIAMENTO DELLE FERROVIE REGGIANE  
CONCESSIONARIA: RAGGRUPPAMENTO D'IMPRESA C. C. P. L. - C. C. C. - UNIECO - FIATENGINEERING

LINEA REGGIO E. - SASSUOLO  
progressiva: Km 08+850  
opera: Sottopasso Chiozza  
Comune di Scandiano

**SONDAGGIO A ROTAZIONE N. 9**

DATA INIZIO 19.11.92  
DATA FINE 20.11.92

CAPO SONDATORE  
sig. C. Manici  
DIREZIONE DI CANTIERE  
dr. R. Farioli

DITTA ESECUTRICE  
INTERGEO s.r.l.

MODALITA ESECUTIVE: carotaggio continuo verticale  
SONDA: B 30  
CAROTIERE:  semplice  doppio NENZI Ø 101 mm  
CASING: Ø 128 mm

COORDINATE GEOGRAFICHE RIF. TAV. QUOTA S. L. M. DEL PIANO CAMPAGNA m TAV. 3

PROFONDITA' DAL PIANO CAMPAGNA m	PERCENTUALE DI CAROTTAGGIO	CAMP. SPEZZIONI DI CAROTA FRE LEVATI A SECCO E PRO - LETTI DAL DISSECCAM. OSTERBERG Ø 80 mm SHELBY	POCKET PENETROMETER kg/cm <sup>2</sup>	VANE TEST kg/cm <sup>2</sup>	VANE TEST (resid. residua) kg/cm <sup>2</sup>	SPT APPARECCHIATURA A SGANCIAMENTO AUTOM. NENZI PESO ASTE: - 7 kg/m			STRATIGRAFIA	DESCRIZIONE	LIVELLO FALDA FREATICA	
						colpi	INFISS. X 50 colpi cm	N SPT				
						TRATTO DI PROVA						
						TRATTO I	TRATTO II	TRATTO III				
1				0.7						Terreno vegetale marrone, prevalentemente limoso.		
2										Limo argilloso e argilla limosa nocciola, poi bruno rossastro. Minuscoli nuclei neri ferromanganesiferi e qualche noduletto rugginoso, probabilmente limonitico.		
3										Ghiaia alterata in matrice limo-argillosa bruna. I clasti (Ø fino a 6 cm) sono spesso friabili e caratterizzati da colorazioni ocra, nere e rossastre. A - 2.2 m la matrice limo-argillosa è presente in misura abbondante ed i clasti sono quasi assenti.		
4							28	22	18	40	Come sopra, con scarsa matrice.	
5										Ghiaia in matrice limo sabbiosa marrone. I clasti, meno alterati rispetto a quelli delle quote superiori, hanno dimensioni fino a decimetriche, sono poligenici ed hanno forme sub arrotondate.		
6										Come sopra, con matrice limosa nocciola.		
7				1.5	0.7		12	15	23	38	Limo argilloso nocciola con focature di colore grigio	
8										Ghiaia (Ø fino a 10 cm) in matrice per lo più limosa nocciola.		
9				1.7	0.2					Argilla limosa giallastra con focature ocra. Da - 8.5 a - 8.9 m è presente un numero elevato di calcinelli e si notano patine biancastre probabilmente di natura carbonatica.		
10				2.0	0.4					Limo sabbioso giallastro con lenticelle di sabbia fine. Abbondanti calcinelli nella parte alta.		
11				4.0	0.6					Argilla debolmente limosa grigia, con noduli rugginosi e calcinelli millimetrici, questi ultimi soprattutto concentrati a - 11 m. Talora, il colore della compagine tende al grigio scuro per la presenza di noduli FeMn.		
12				2.5	0.9					Limo argilloso-sabbioso a tratti sabbioso giallastro, con focature grige e qualche zona nerastra per la presenza di concentrazioni ferro manganesifere.		
13				1.4	0.3					Sabbia medio-fine debolmente limosa di colore nocciola giallastro.		
14				1.3	0.7					Argilla limosa grigia con focature giallastre. Calcinelli (Ø fino a 3 cm) e nuclei FeMn.		
15				1.1	0.5					Limo sabbioso e sabbia limosa nocciola con intercalazioni centimetriche di limo argilloso grigio. Calcinello isolato di grosse dimensioni (7 cm) nella parte alta.		
16				1.1	0.5					Limo argilloso sabbioso grigio con focature ocra. La compagine, a tratti argilloso limosa, contiene qualche calcinello millimetrico.		
17				1.1	0.6					Limo sabbioso localmente argilloso grigio scuro. A - 18.2 m si è incontrato un frammento ligneo. Inoltre si segnala, da - 18.50 a - 18.80 m, la presenza di modesti episodi sabbiosi.		
18				1.8	0.6							
19				1.5	0.5							
20							38	46	36	82	Ghiaia Ø 5 + 7 cm in matrice limo argillosa marrone, con episodio argilloso a circa - 20 m.	
21												
22												
23												
24												
25												



# H 14

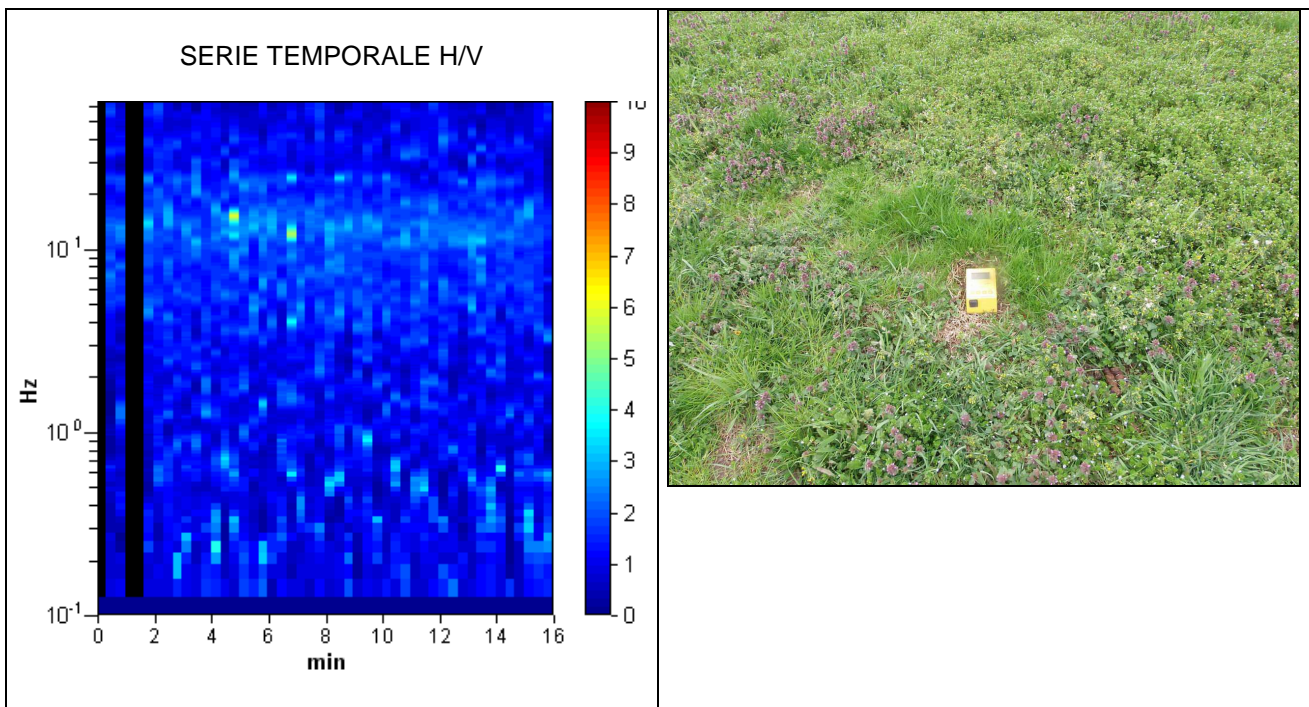
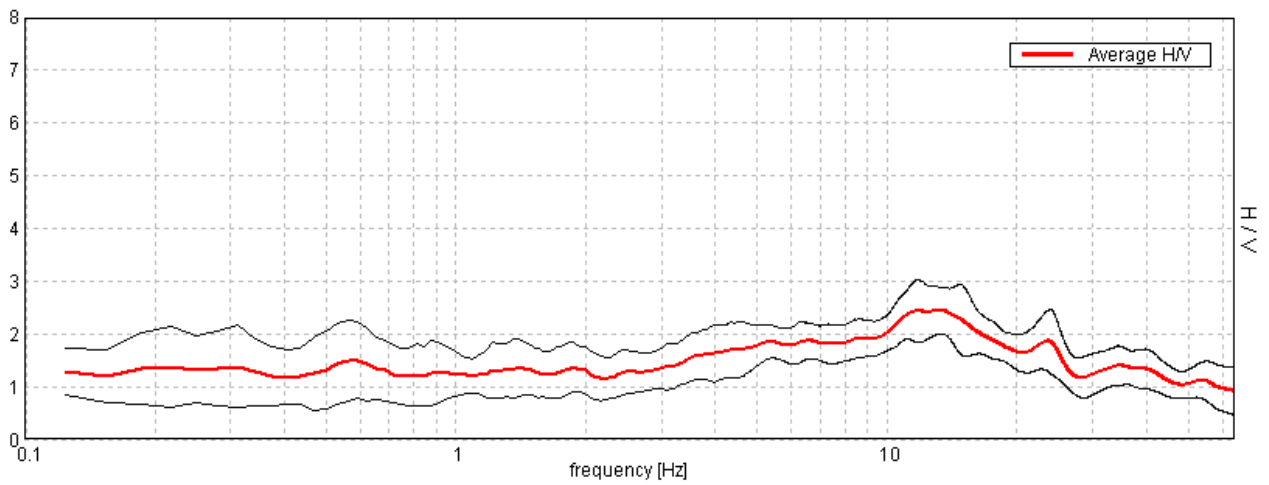
Strumento: TRZ-0162/01-11  
Inizio registrazione: 12/04/13 11:31:17 Fine registrazione: 12/04/13 11:47:17  
Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 94% tracciato (selezione manuale)  
Freq. campionamento: 128 Hz  
Lunghezza finestre: 20 s  
Tipo di lisciamento: Triangular window  
Lisciamento: 10%

Tabella 1

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 13.13 ± 0.3 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).





# H 13

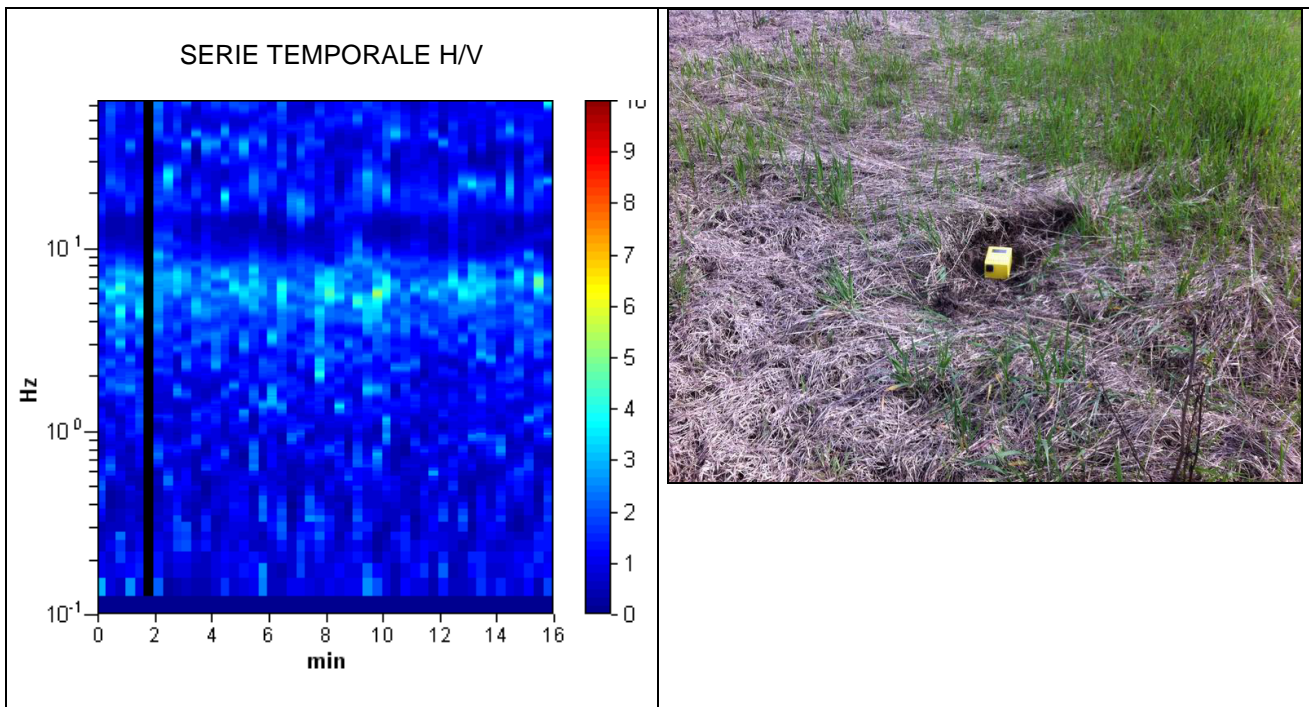
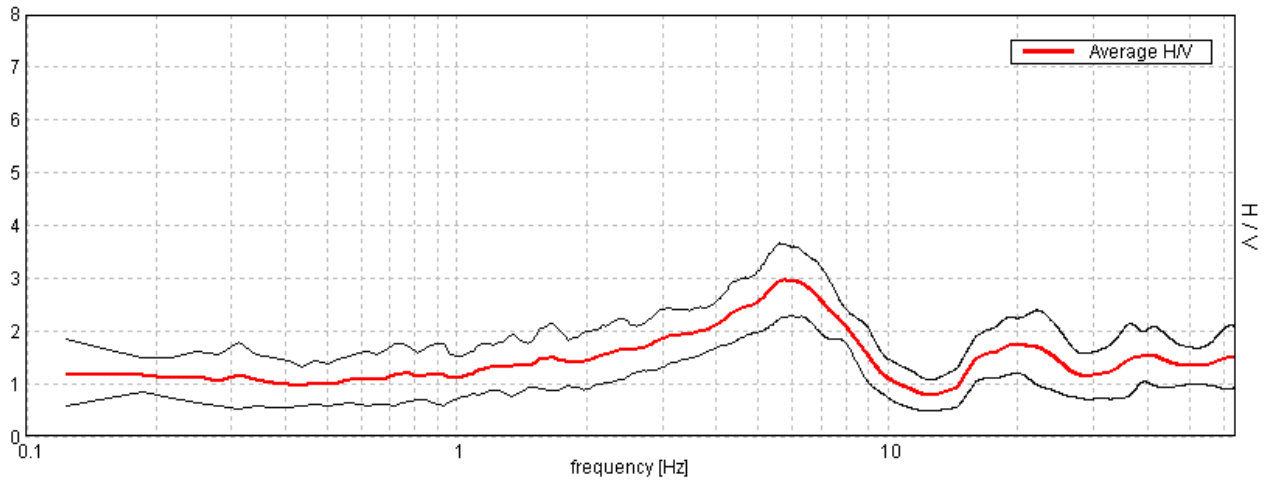
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 12/04/13 10:24:02 Fine registrazione: 12/04/13 10:40:02  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 98% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

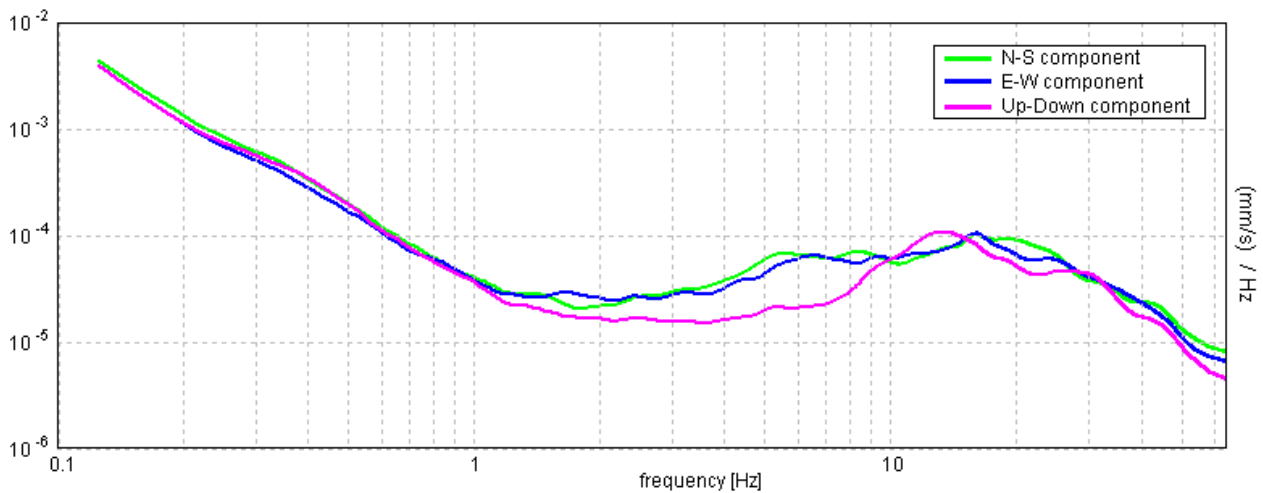
**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 5.75 ± 0.07 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $5.75 \pm 0.07$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$5.75 > 0.50$	<b>OK</b>	
$n_c(f_0) > 200$	$5405.0 > 200$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 277	<b>OK</b>	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	2.063 Hz	<b>OK</b>	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	9.125 Hz	<b>OK</b>	
$A_0 > 2$	$2.96 > 2$	<b>OK</b>	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.00562  < 0.05$	<b>OK</b>	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.0323 < 0.2875$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.3394 < 1.58$	<b>OK</b>	

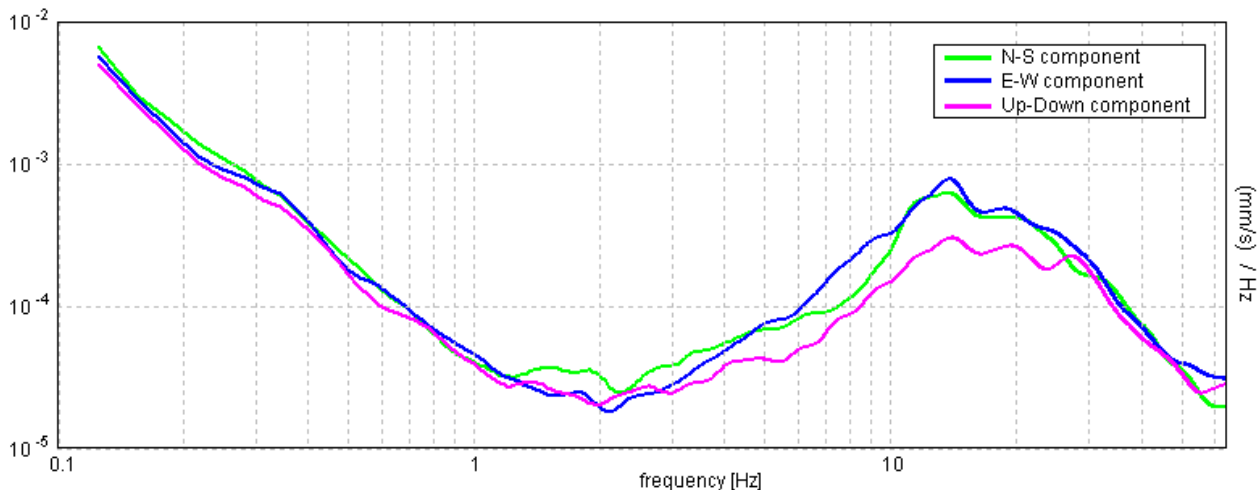
$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $13.13 \pm 0.3$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$13.13 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$11812.5 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 631	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$			NO
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	27.063 Hz	OK	
$A_0 > 2$	2.44 > 2	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.01106  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.14515 < 0.65625$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.2221 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

# H 01

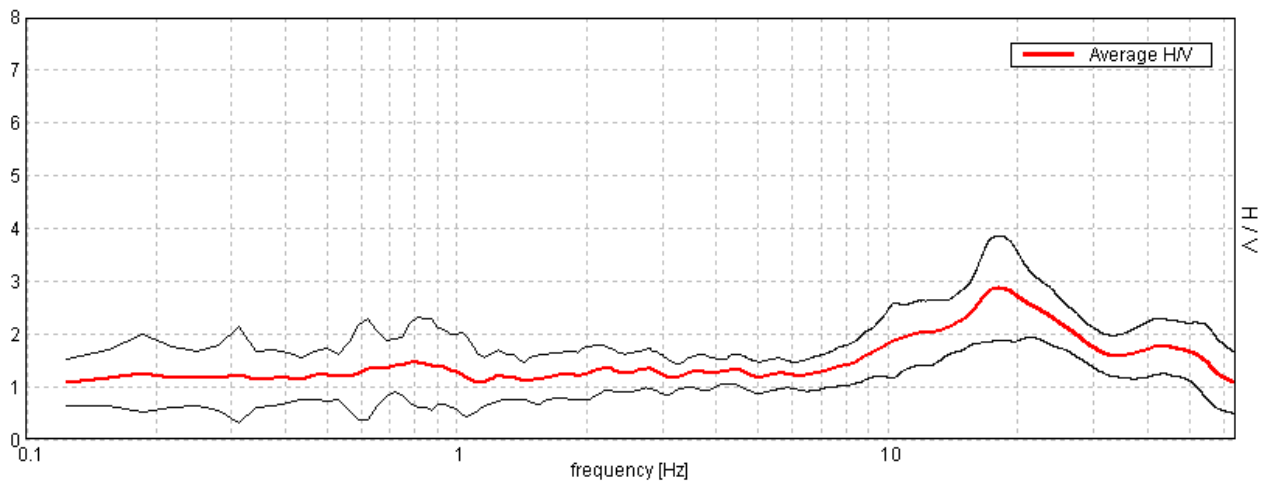
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 25/01/13 08:48:42 Fine registrazione: 25/01/13 09:04:42  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 96% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

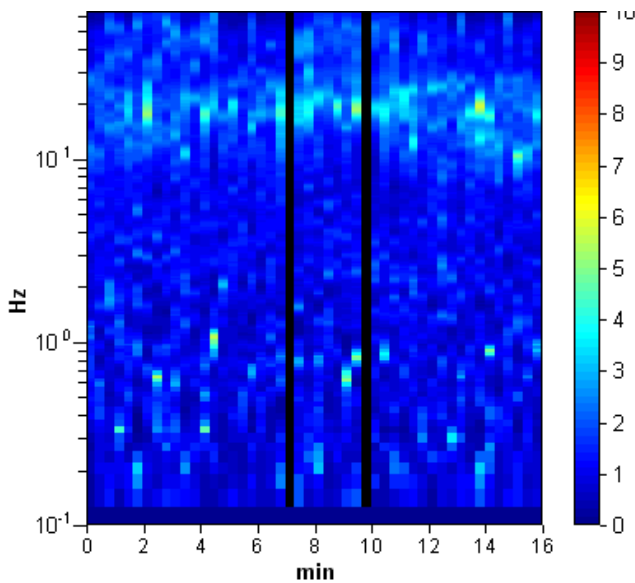
**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

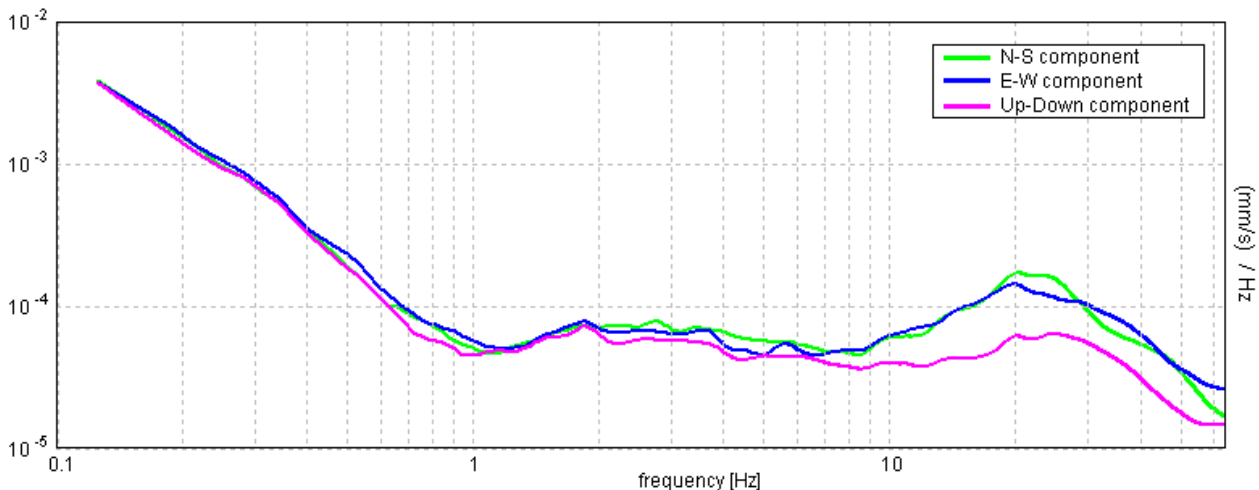
Max. H/V at 17.97 ± 0.59 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



## SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $17.97 \pm 0.59$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$17.97 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$16531.3 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 864	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	8.188 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	55.406 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$2.87 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.01624  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.29185 < 0.89844$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.4869 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

## H 02

Strumento: TRZ-0162/01-11

Inizio registrazione: 25/01/13 10:00:42 Fine registrazione: 25/01/13 10:16:42

Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST; UP DOWN

Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00".

Analizzato 88% tracciato (selezione manuale)

Freq. campionamento: 128 Hz

Lunghezza finestre: 20 s

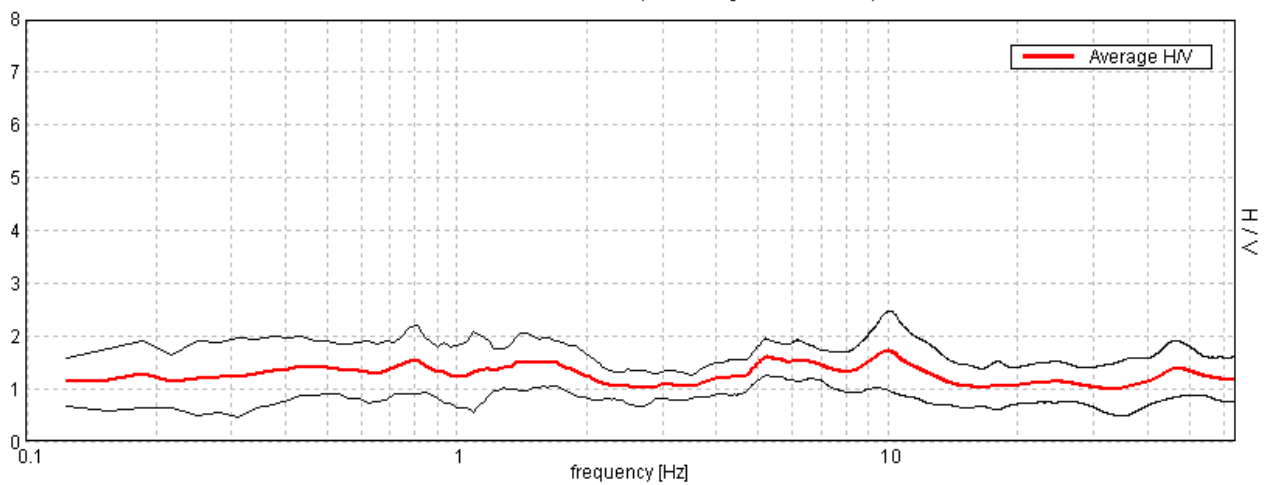
Tipo di lisciamento: Triangular window

Lisciamento: 10%

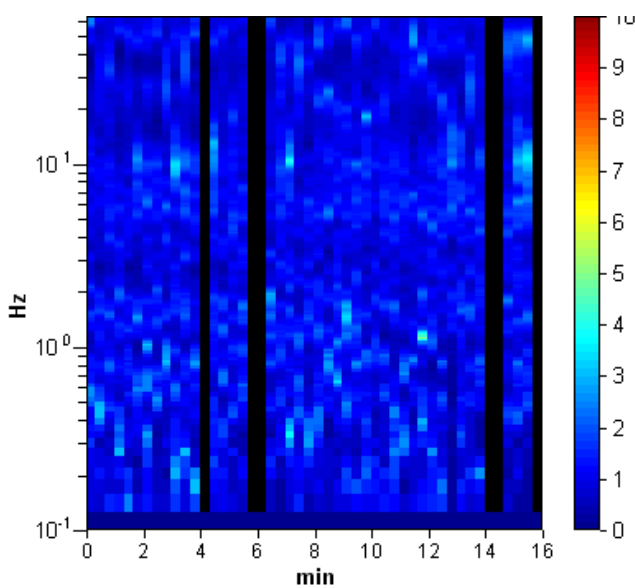
**Tabella 1**

### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

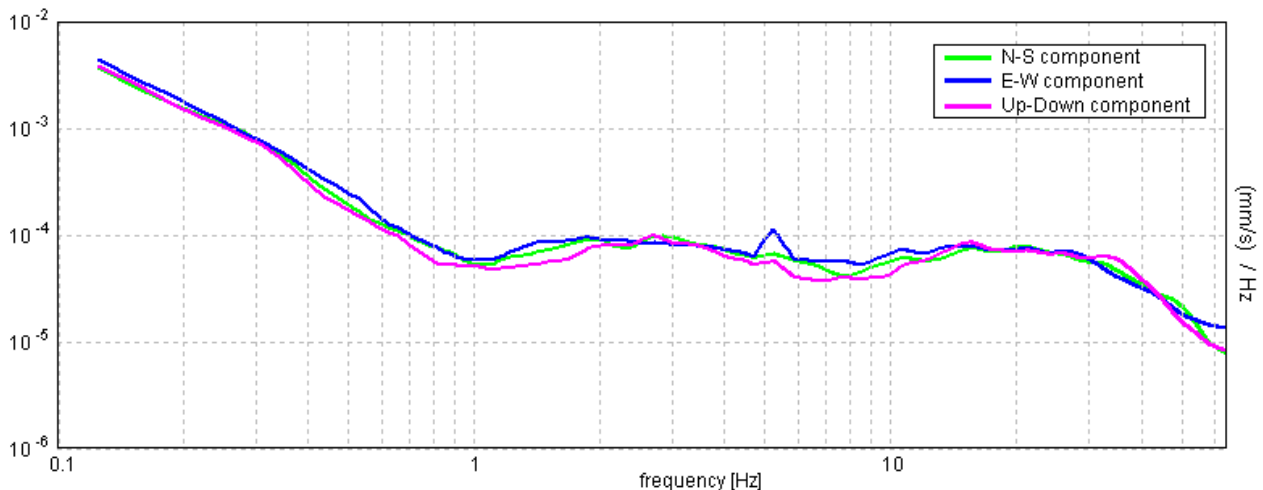
Max. H/V at 10.0 ± 1.53 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



### SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a 10.0 ± 1.53 Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	10.00 > 0.50	OK	
$n_c(f_0) > 200$	8400.0 > 200	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 481	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$			NO
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$			NO
$A_0 > 2$	1.72 > 2		NO
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.07493  < 0.05$		NO
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	0.74934 < 0.5		NO
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	0.364 < 1.58	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	0.25 $f_0$	0.2 $f_0$	0.15 $f_0$	0.10 $f_0$	0.05 $f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20



### H 03

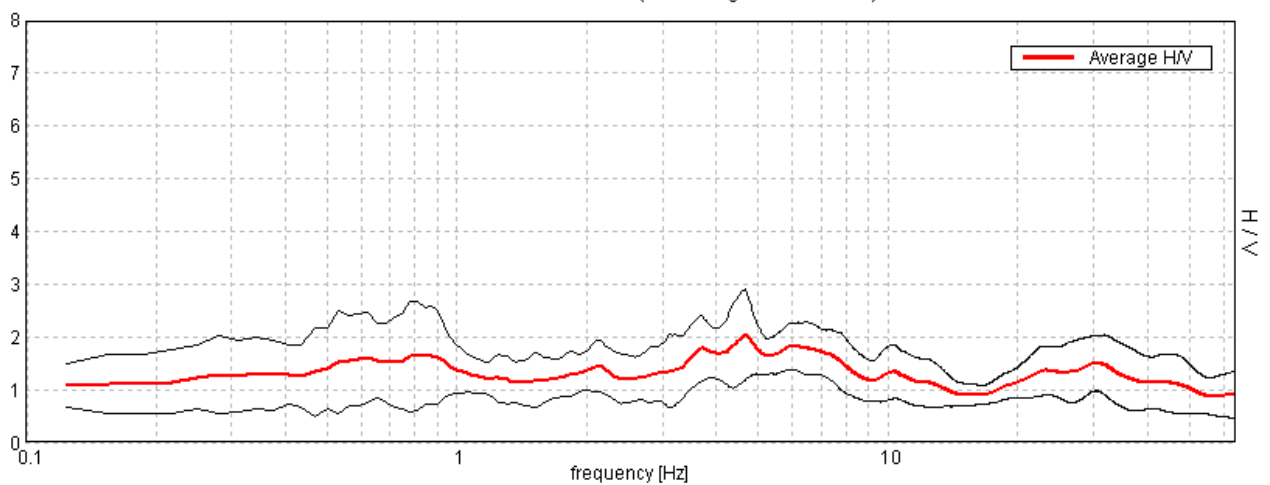
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 25/01/13 10:36:20 Fine registrazione: 25/01/13 10:52:20  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 85% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

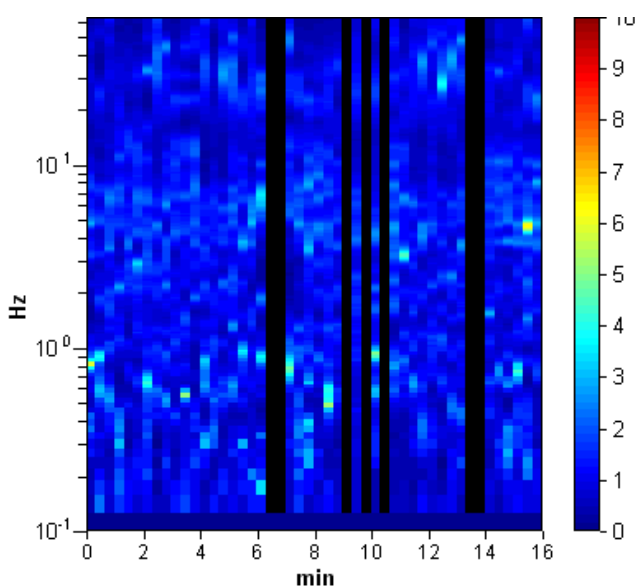
**Tabella 1**

#### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

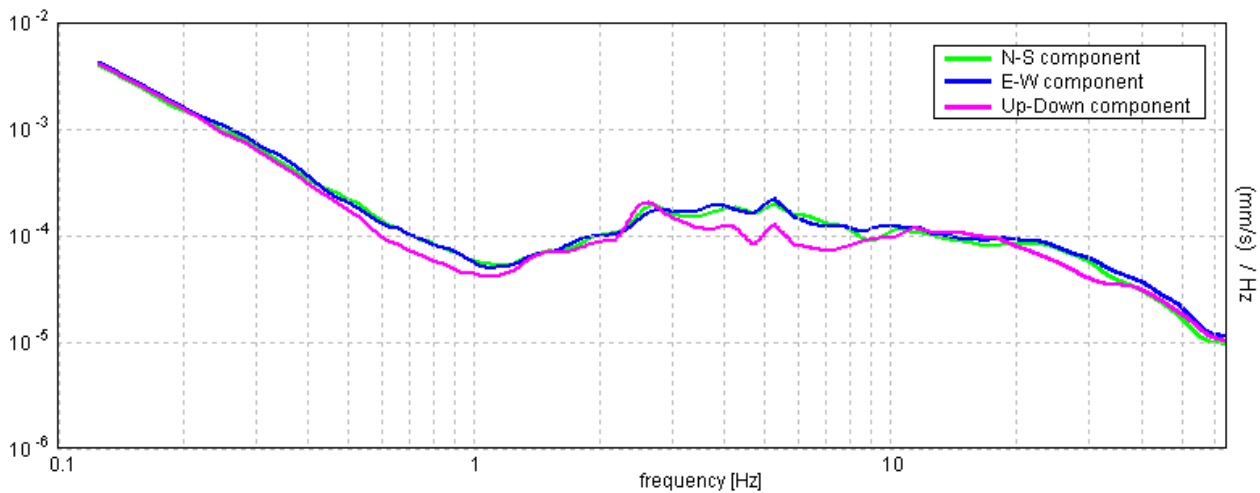
Max. H/V at  $4.69 \pm 0.62$  Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



#### SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. **Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente.**]

**Picco H/V a  $4.69 \pm 0.62$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$4.69 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$3843.8 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 226	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$			NO
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	13.438 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$2.05 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.06488  < 0.05$		NO
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.30412 < 0.23438$		NO
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.4154 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 – 0.5	0.5 – 1.0	1.0 – 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

## H 04

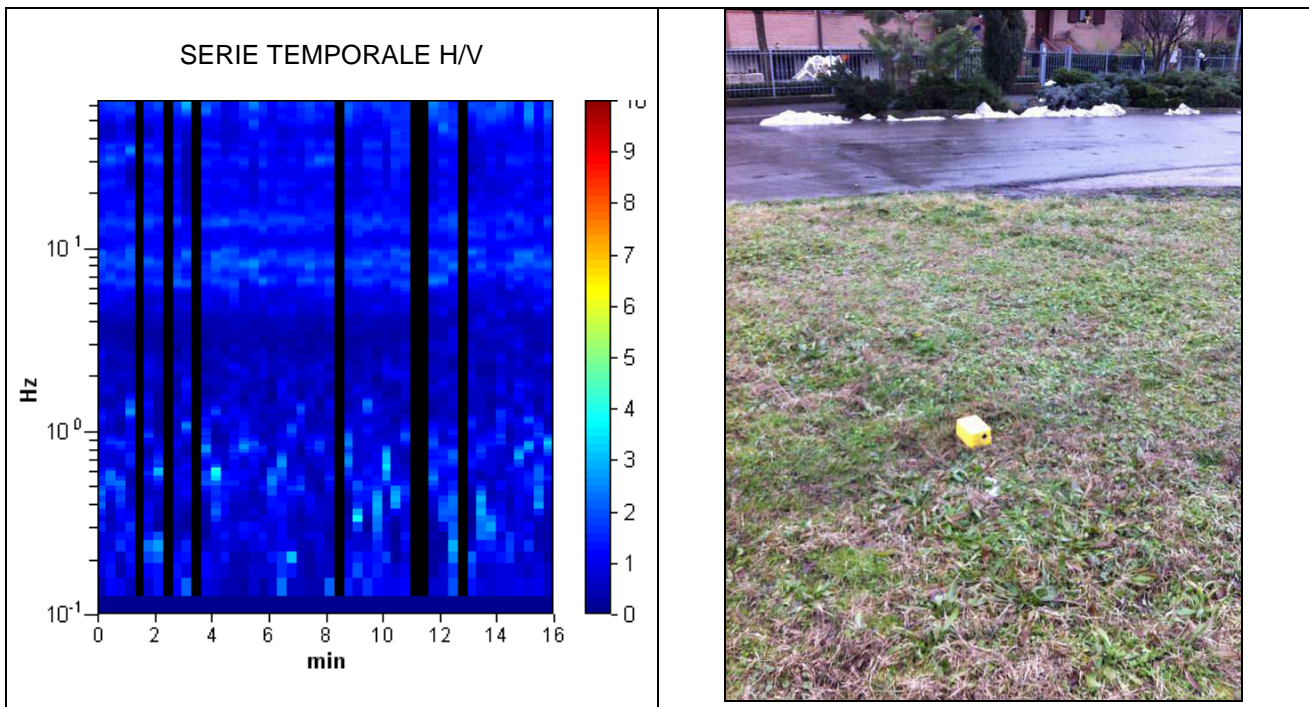
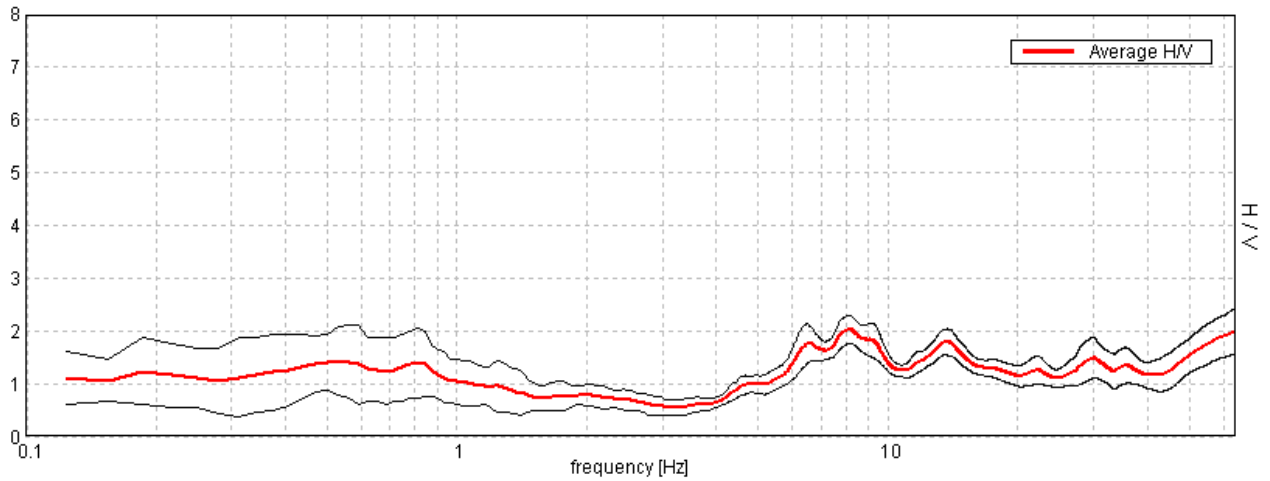
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 25/01/13 11:58:18 Fine registrazione: 25/01/13 12:14:18  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 85% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

**Tabella 1**

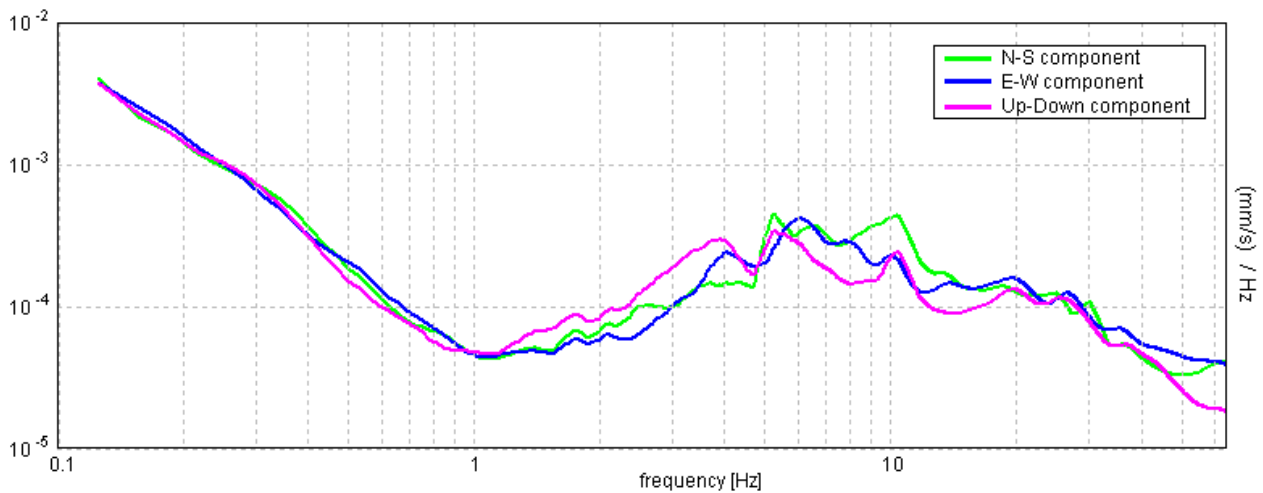
### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 8.13 ± 0.66 Hz. (In the range 0.0 - 30.0 Hz).





SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $8.13 \pm 0.66$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 30.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$8.13 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$6662.5 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5$ Hz $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5$ Hz	Superato 0 volte su 391	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	5.281 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$			NO
$A_0 > 2$	$2.03 > 2$	OK	
$f_{picco}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.03974  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.32287 < 0.40625$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.1281 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

### H 05

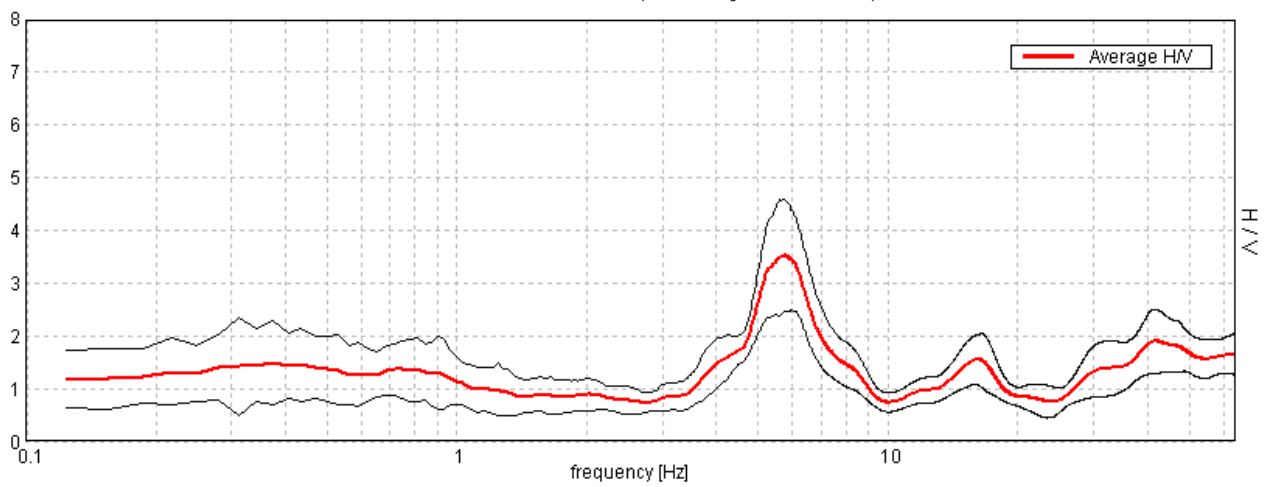
Strumento: TRZ-0162/01-11  
Inizio registrazione: 25/01/13 12:53:34 Fine registrazione: 25/01/13 13:09:34  
Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 88% tracciato (selezione manuale)  
Freq. campionamento: 128 Hz  
Lunghezza finestre: 20 s  
Tipo di lisciamento: Triangular window  
Lisciamento: 10%

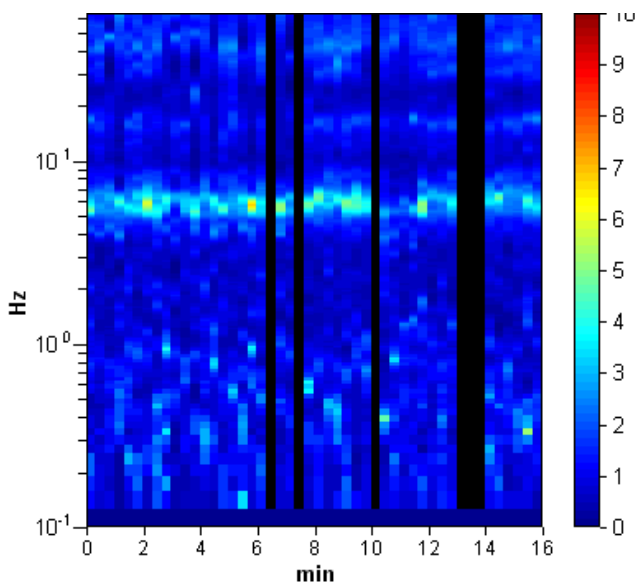
Tabella 1

#### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

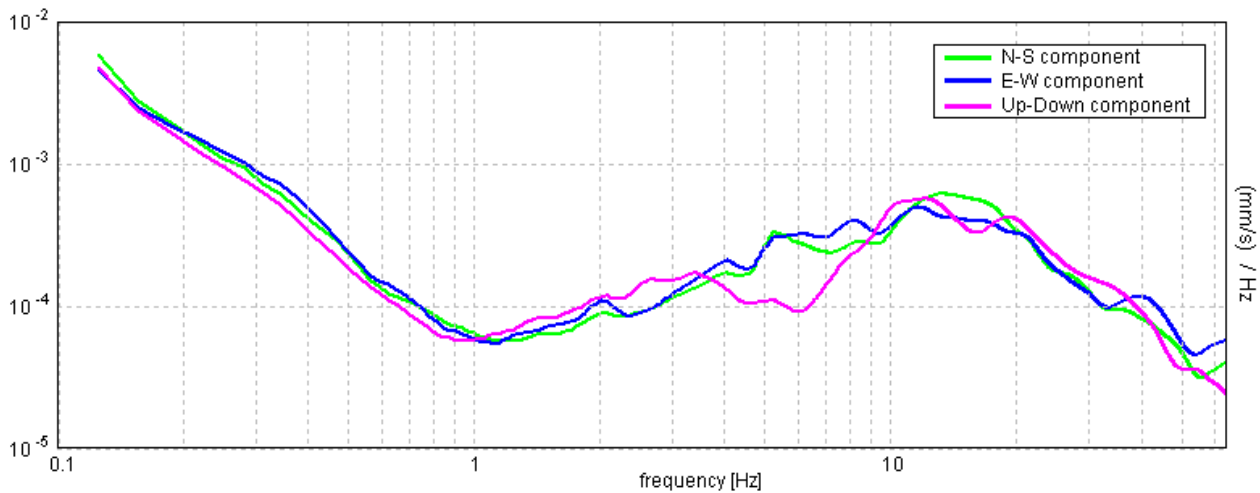
Max. H/V at 5.75 ± 0.05 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



#### SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $5.75 \pm 0.05$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$5.75 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$4830.0 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 277	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	4.563 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	7.313 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$3.52 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.00406  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.02333 < 0.2875$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.5205 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

# H 16

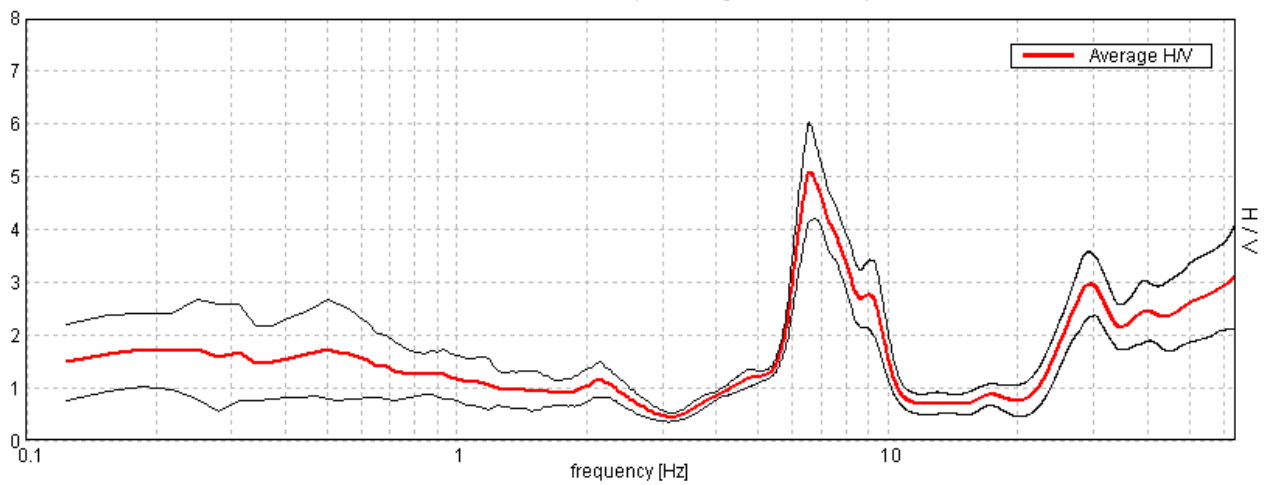
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 12/04/13 13:01:17 Fine registrazione: 12/04/13 13:21:17  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00". Analizzato 68% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

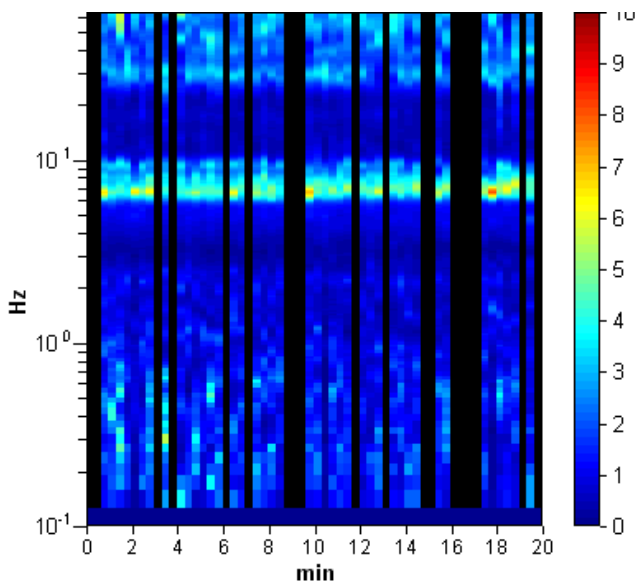
**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

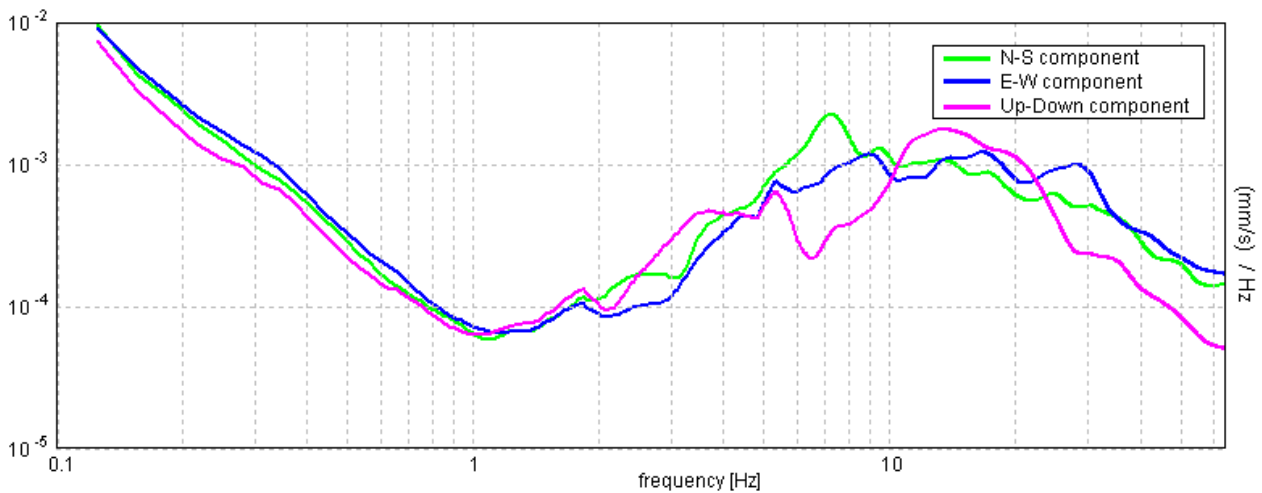
Max. H/V at 6.56 ± 0.0 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



## SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $6.56 \pm 0.0$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$6.56 > 0.50$	<b>OK</b>	
$n_c(f_0) > 200$	$5381.3 > 200$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5$ Hz $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5$ Hz	Superato 0 volte su 316	<b>OK</b>	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	5.906 Hz	<b>OK</b>	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	9.438 Hz	<b>OK</b>	
$A_0 > 2$	$5.08 > 2$	<b>OK</b>	
$f_{picco}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.00023  < 0.05$	<b>OK</b>	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.00152 < 0.32813$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.4632 < 1.58$	<b>OK</b>	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 – 0.5	0.5 – 1.0	1.0 – 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20



# H 15

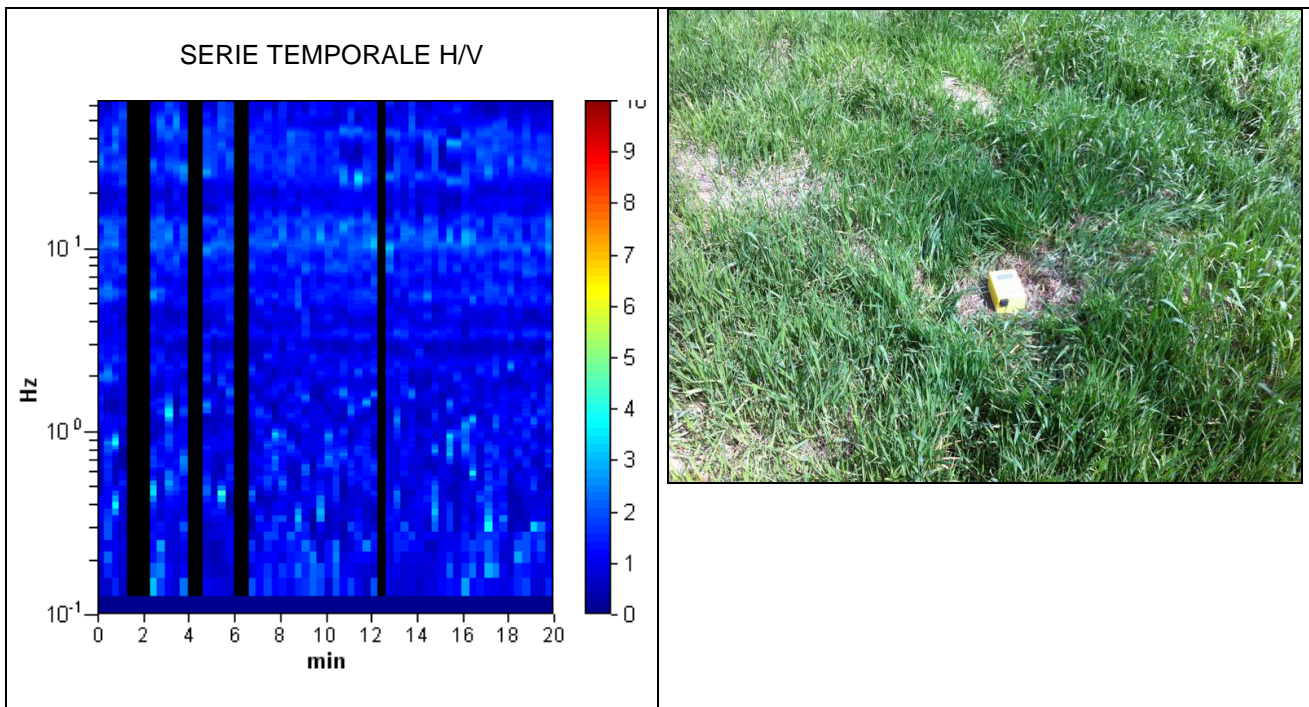
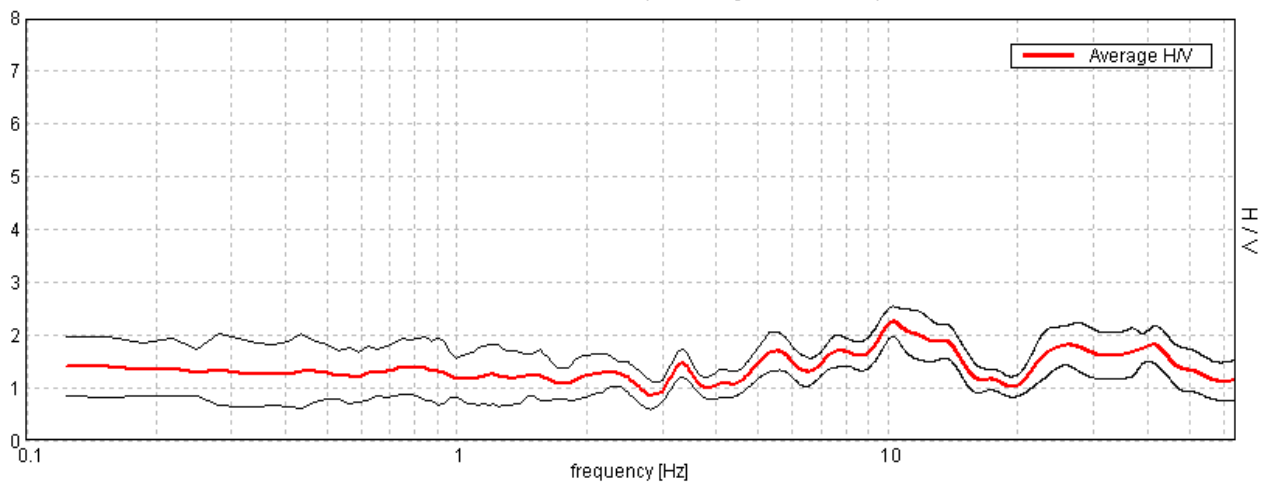
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 12/04/13 12:17:15 Fine registrazione: 12/04/13 12:37:15  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00". Analizzato 87% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

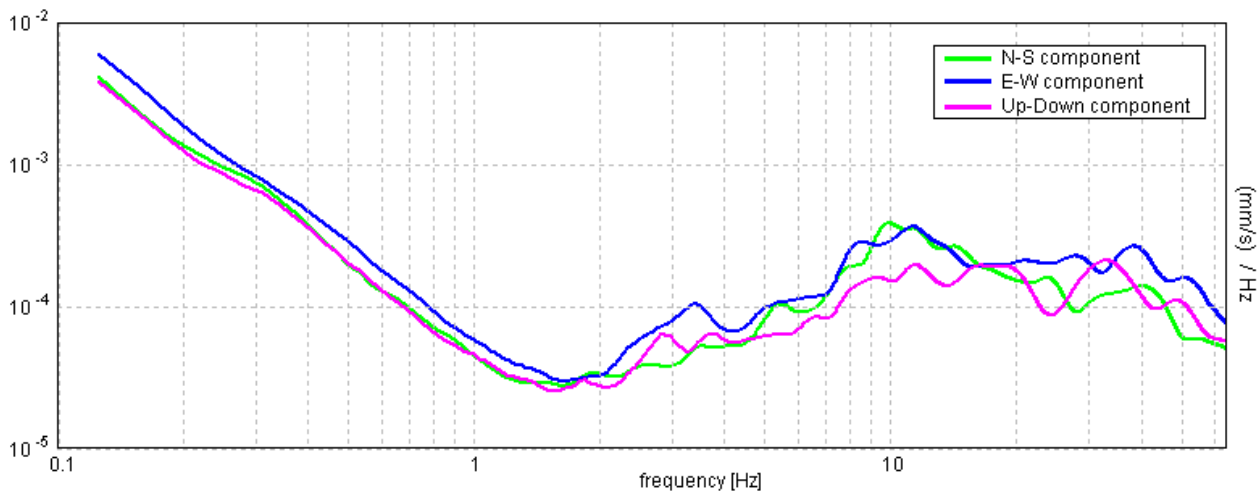
**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 10.31 ± 0.89 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $10.31 \pm 0.89$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$10.31 > 0.50$	<b>OK</b>	
$n_c(f_0) > 200$	$10725.0 > 200$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5$ Hz $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5$ Hz	Superato 0 volte su 496	<b>OK</b>	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	4.563 Hz	<b>OK</b>	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	17.906 Hz	<b>OK</b>	
$A_0 > 2$	$2.26 > 2$	<b>OK</b>	
$f_{picco}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.04259  < 0.05$	<b>OK</b>	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.43917 < 0.51563$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.1414 < 1.58$	<b>OK</b>	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

## H 21

Strumento: TRZ-0162/01-11

Inizio registrazione: 19/03/13 11:41:03 Fine registrazione: 19/03/13 12:01:03

Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN

Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00".

Analizzato 95% tracciato (selezione manuale)

Freq. campionamento: 128 Hz

Lunghezza finestre: 20 s

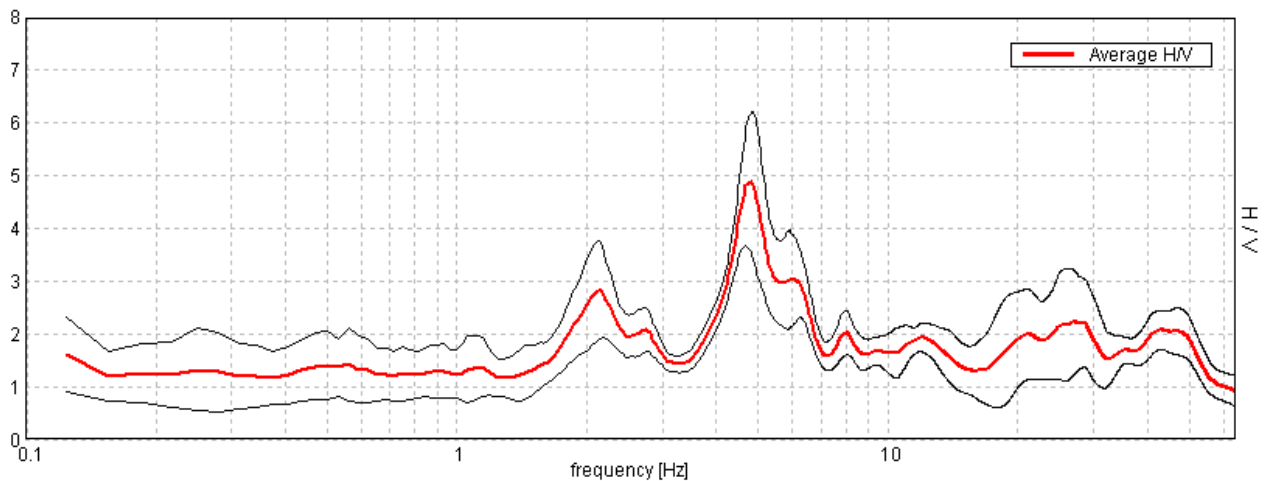
Tipo di lisciamento: Triangular window

Lisciamento: 10%

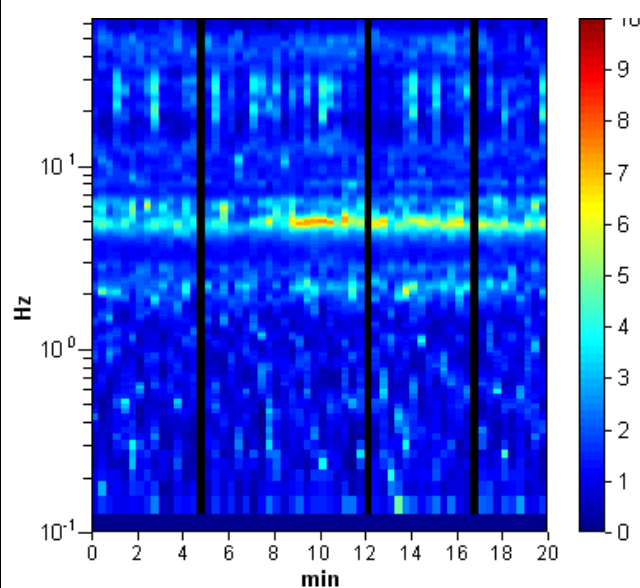
**Tabella 1**

### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at  $4.78 \pm 0.01$  Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).

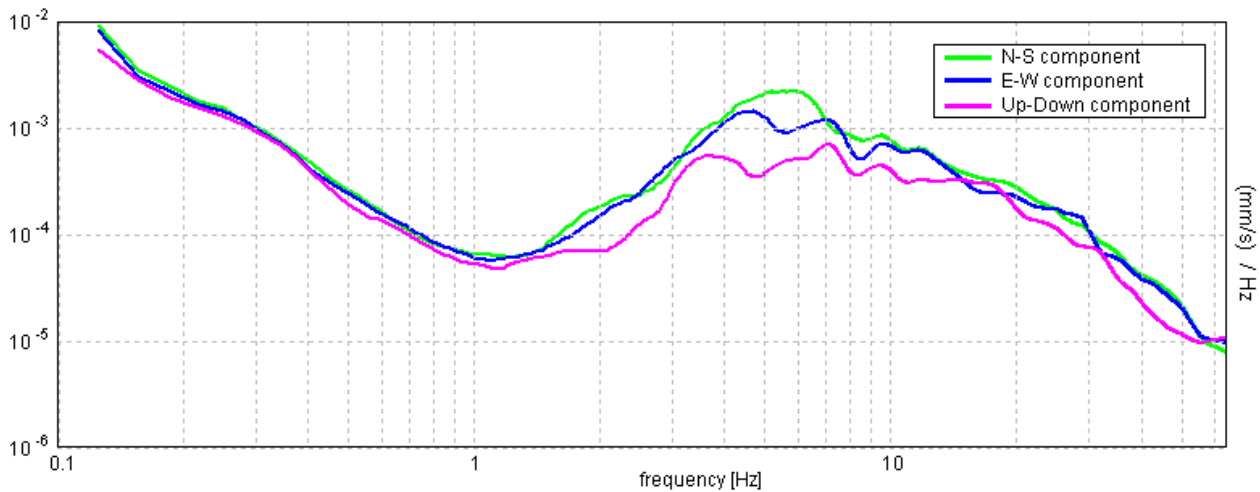


### SERIE TEMPORALE H/V





SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $4.78 \pm 0.01$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$4.78 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$5450.6 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 230	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	4.031 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	6.594 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$4.88 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.00129  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \epsilon(f_0)$	$0.00618 < 0.23906$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.6335 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\epsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \epsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\epsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

## H 22

Strumento: TRZ-0162/01-11

Inizio registrazione: 19/03/13 12:18:49 Fine registrazione: 19/03/13 12:38:49

Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST; UP DOWN

Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00".

Analizzato 90% tracciato (selezione manuale)

Freq. campionamento: 128 Hz

Lunghezza finestre: 20 s

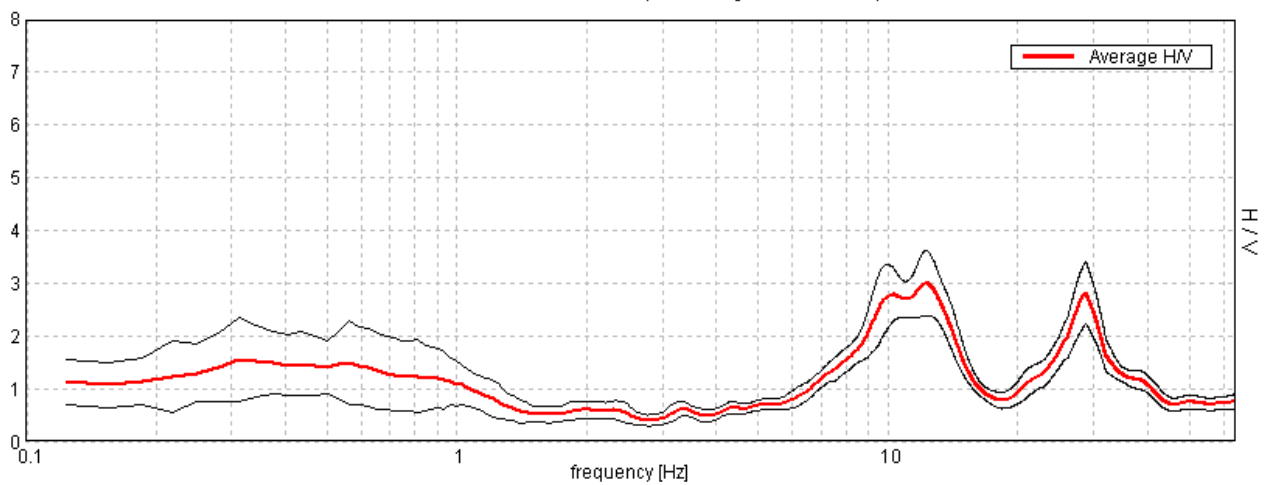
Tipo di lisciamento: Triangular window

Lisciamento: 10%

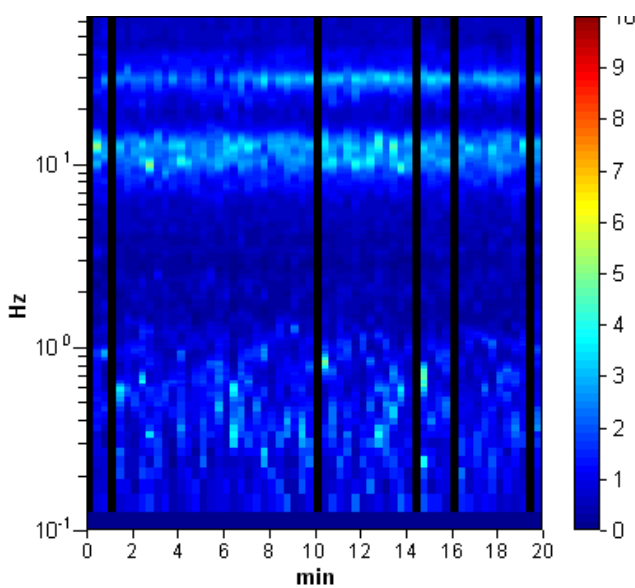
**Tabella 1**

### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

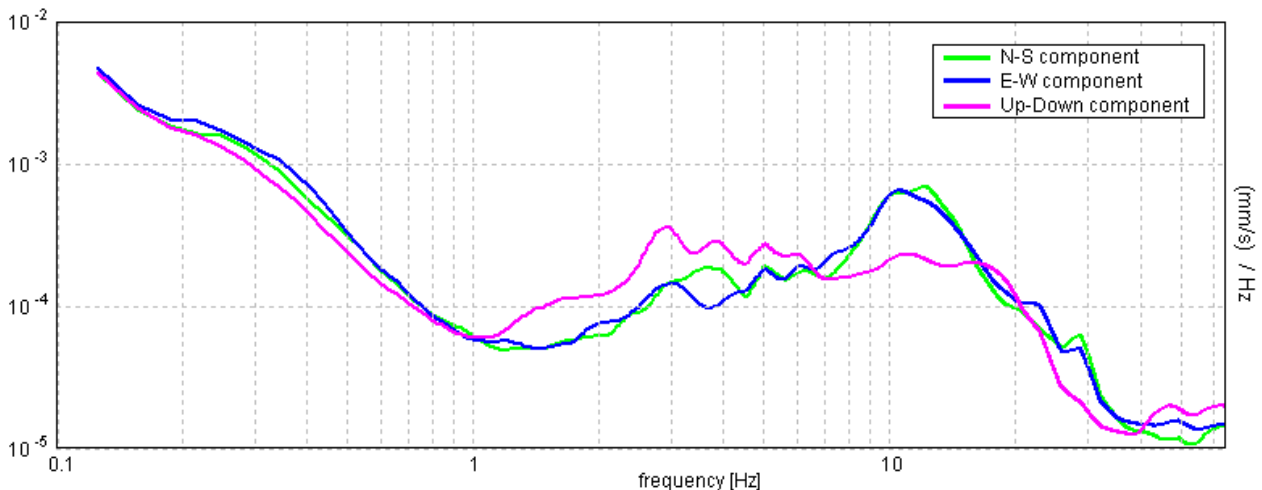
Max. H/V at 12.19 ± 0.04 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



### SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a 12.19 ± 0.04 Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	12.19 > 0.50	OK	
$n_c(f_0) > 200$	13162.5 > 200	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 586	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	7.844 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	15.063 Hz	OK	
$A_0 > 2$	3.00 > 2	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.00143  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.01742 < 0.60938$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.3054 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	0.25 $f_0$	0.2 $f_0$	0.15 $f_0$	0.10 $f_0$	0.05 $f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

# H 17

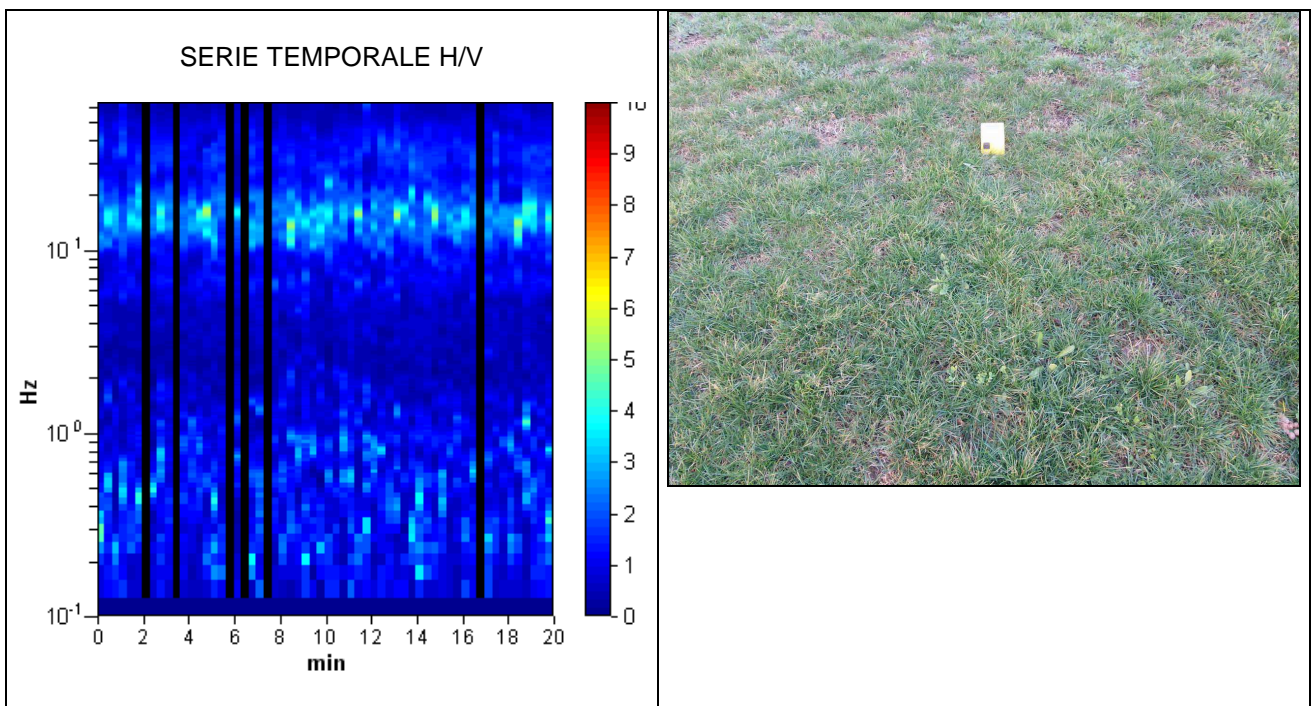
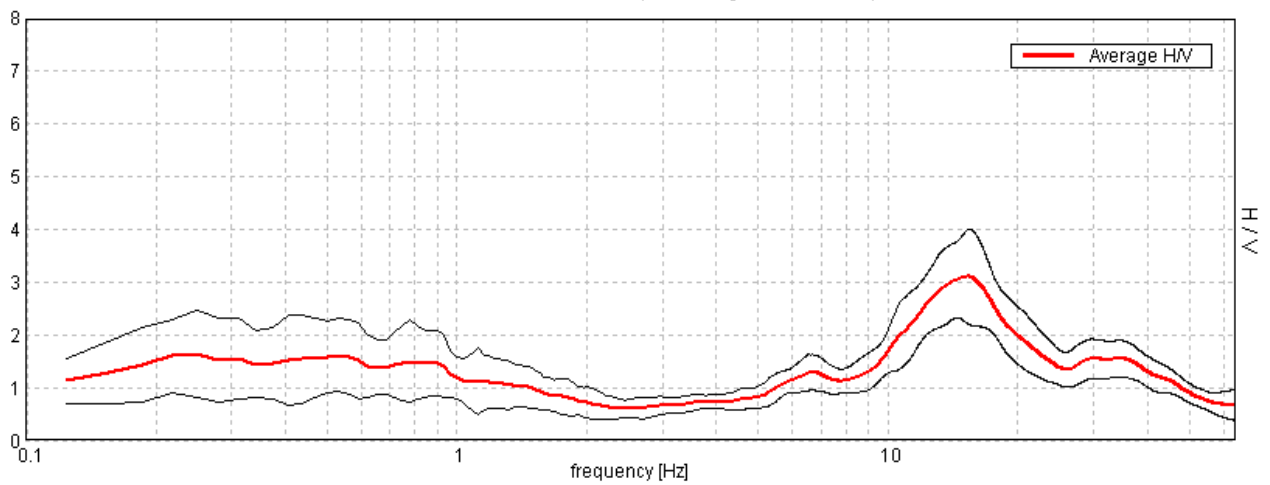
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 19/03/13 09:22:42 Fine registrazione: 19/03/13 09:42:42  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00". Analizzato 90% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

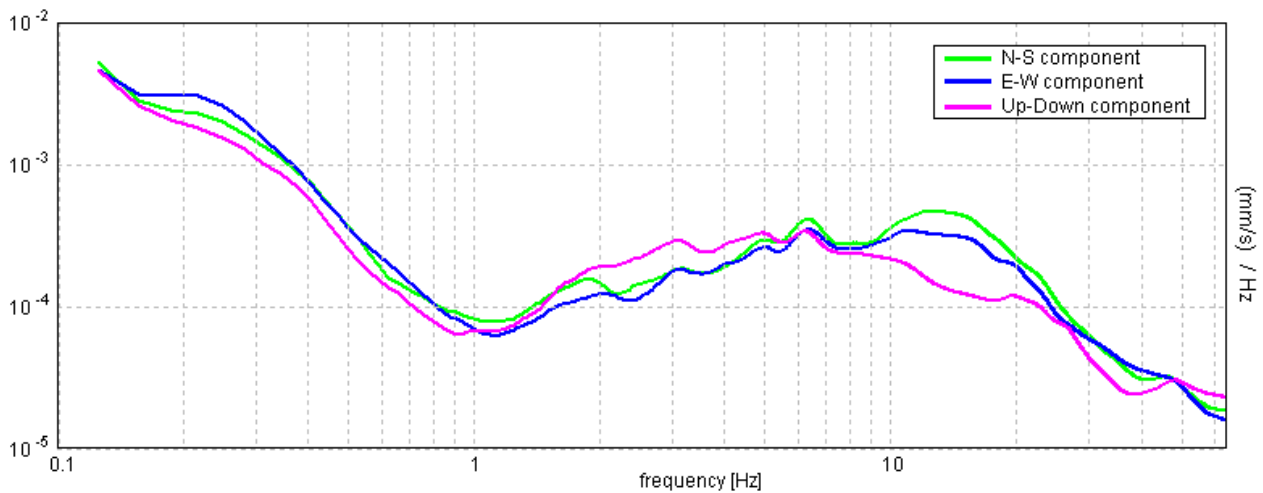
**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 15.31 ± 0.8 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a 15.31 ± 0.8 Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	15.31 > 0.50	OK	
$n_c(f_0) > 200$	16537.5 > 200	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 736	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	9.75 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	23.219 Hz	OK	
$A_0 > 2$	3.11 > 2	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.0259  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	0.39665 < 0.76563	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	0.4432 < 1.58	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 – 0.5	0.5 – 1.0	1.0 – 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	0.25 $f_0$	0.2 $f_0$	0.15 $f_0$	0.10 $f_0$	0.05 $f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20



# H 11

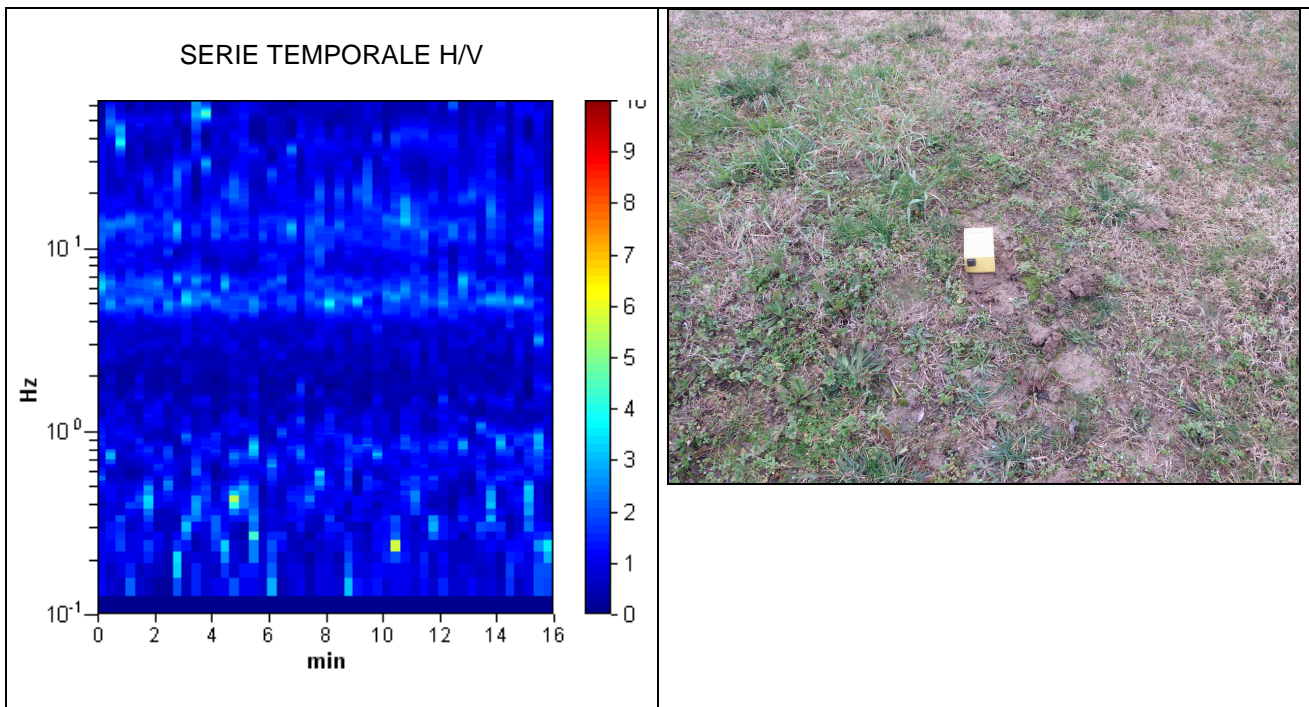
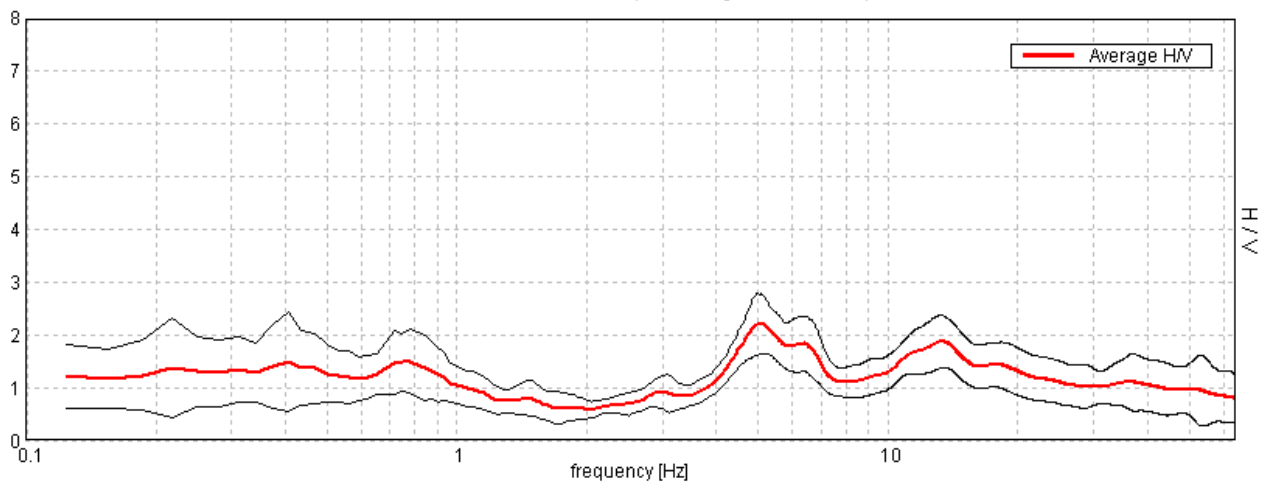
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 20/03/13 14:42:56 Fine registrazione: 20/03/13 14:58:56  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analisi effettuata sull'intera traccia.  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 5.06 ± 0.5 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



## H 26

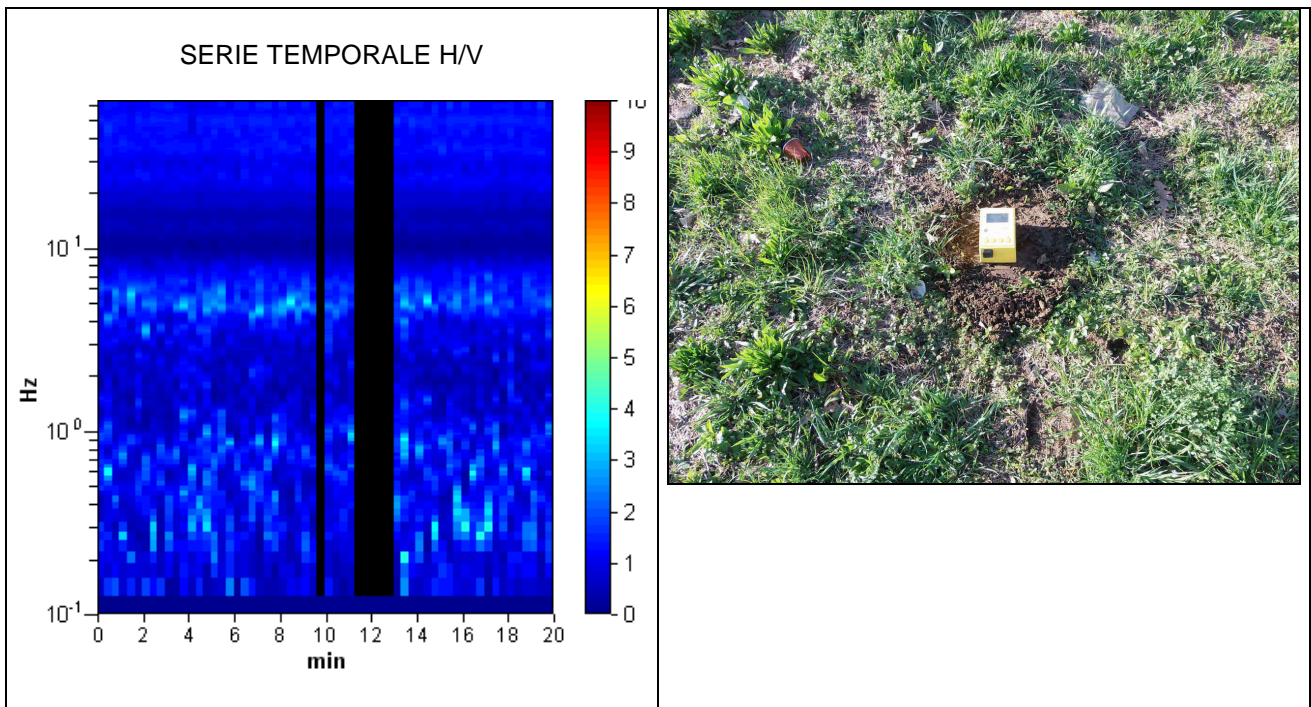
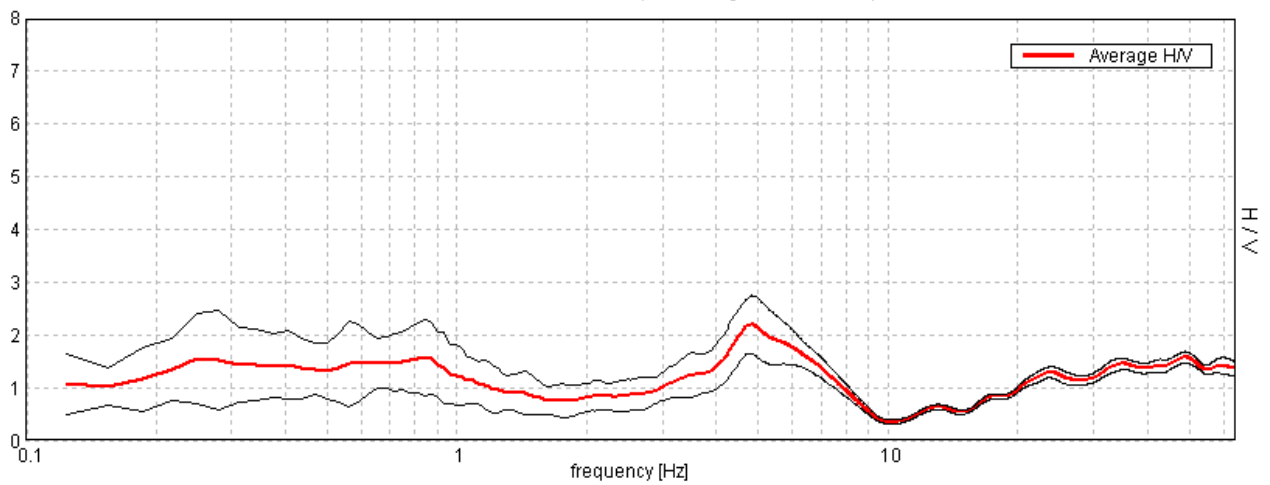
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 19/03/13 17:32:38 Fine registrazione: 19/03/13 17:52:38  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00". Analizzato 90% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

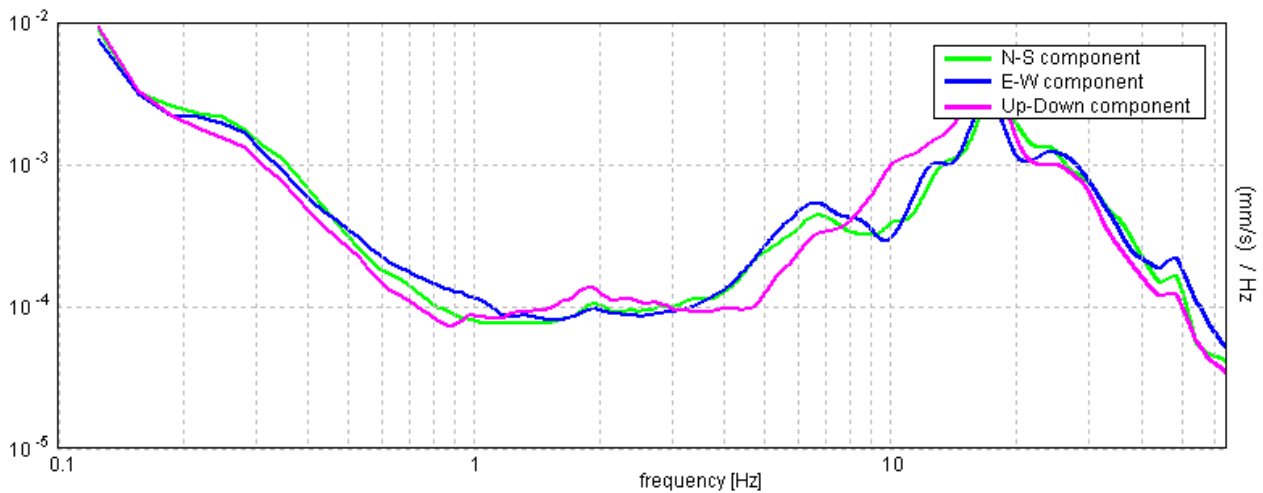
**Tabella 1**

### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at  $4.84 \pm 0.24$  Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. **Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente.**]

**Picco H/V a  $4.84 \pm 0.24$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$4.84 > 0.50$	<b>OK</b>	
$n_c(f_0) > 200$	$5231.3 > 200$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 234	<b>OK</b>	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

<b>Esiste <math>f^-</math> in <math>[f_0/4, f_0]</math>   <math>A_{H/V}(f^-) &lt; A_0 / 2</math></b>	3.156 Hz	<b>OK</b>	
<b>Esiste <math>f^+</math> in <math>[f_0, 4f_0]</math>   <math>A_{H/V}(f^+) &lt; A_0 / 2</math></b>	7.656 Hz	<b>OK</b>	
$A_0 > 2$	$2.19 > 2$	<b>OK</b>	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.02495  < 0.05$	<b>OK</b>	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.12084 < 0.24219$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.2728 < 1.58$	<b>OK</b>	

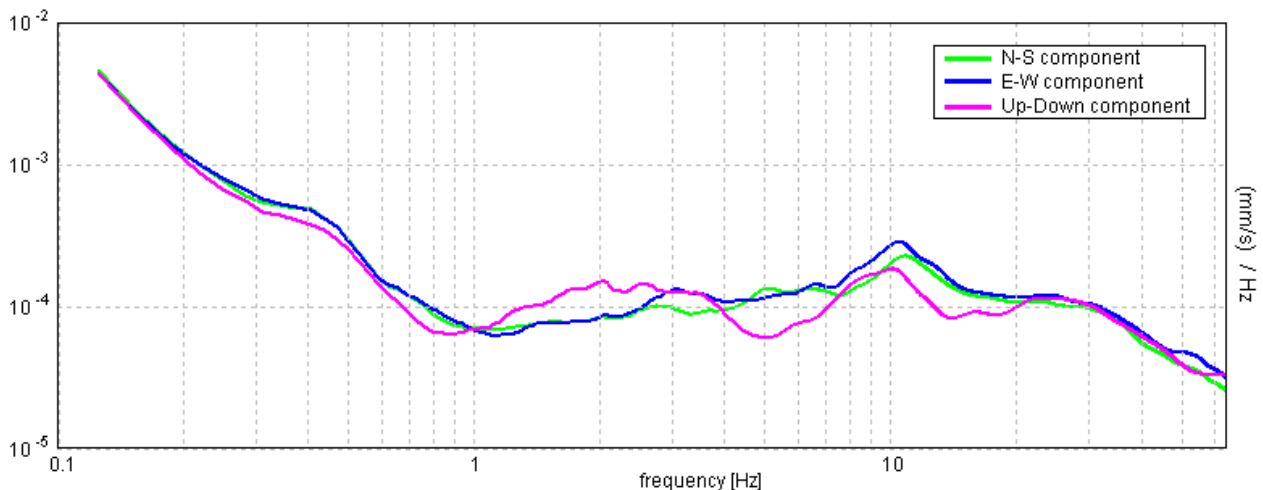
$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $5.06 \pm 0.5$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$5.06 > 0.50$	<b>OK</b>	
$n_c(f_0) > 200$	$4860.0 > 200$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5$ Hz $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5$ Hz	Superato 0 volte su 244	<b>OK</b>	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	3.938 Hz	<b>OK</b>	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	7.719 Hz	<b>OK</b>	
$A_0 > 2$	$2.20 > 2$	<b>OK</b>	
$f_{picco}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.04902  < 0.05$	<b>OK</b>	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.24815 < 0.25313$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.2818 < 1.58$	<b>OK</b>	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

### H 08

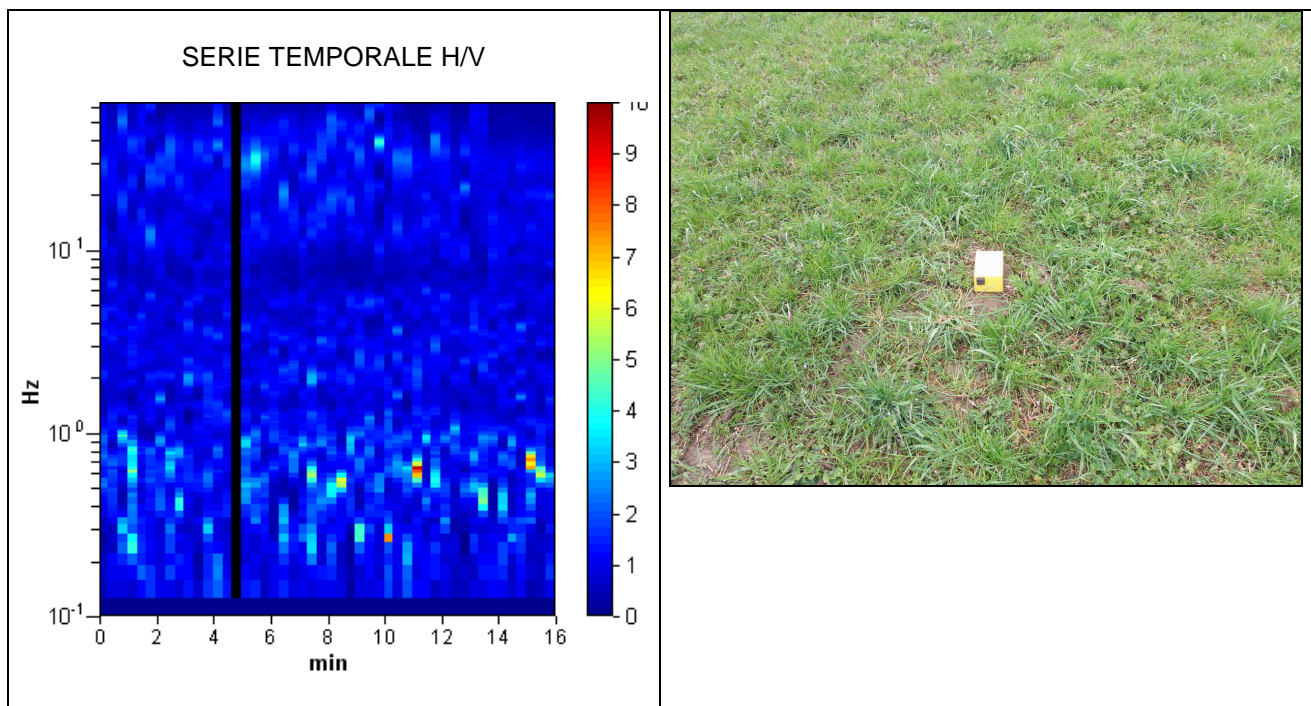
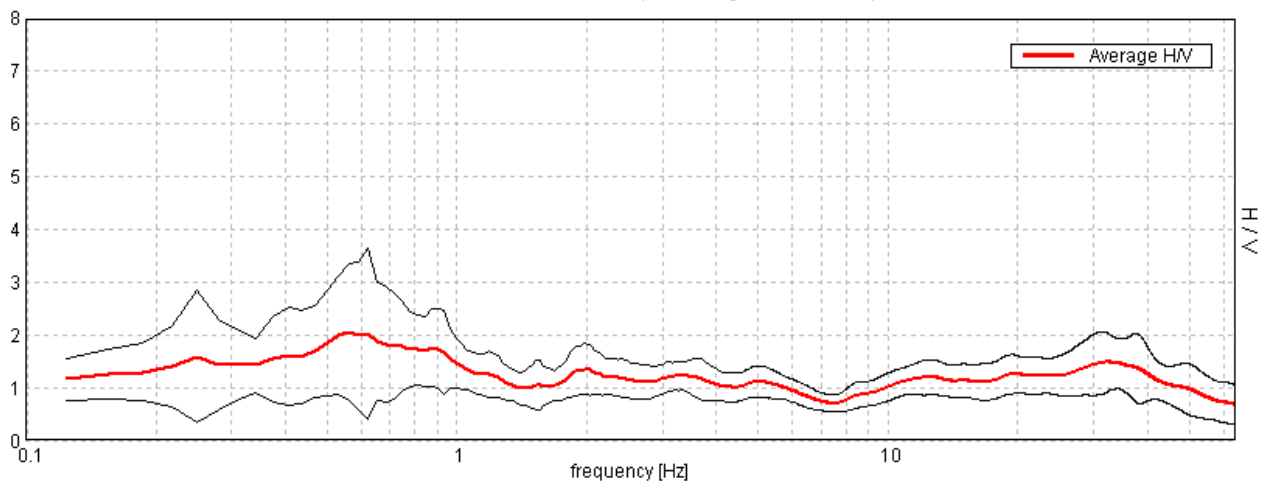
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 20/03/13 10:51:12 Fine registrazione: 20/03/13 11:07:12  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 98% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

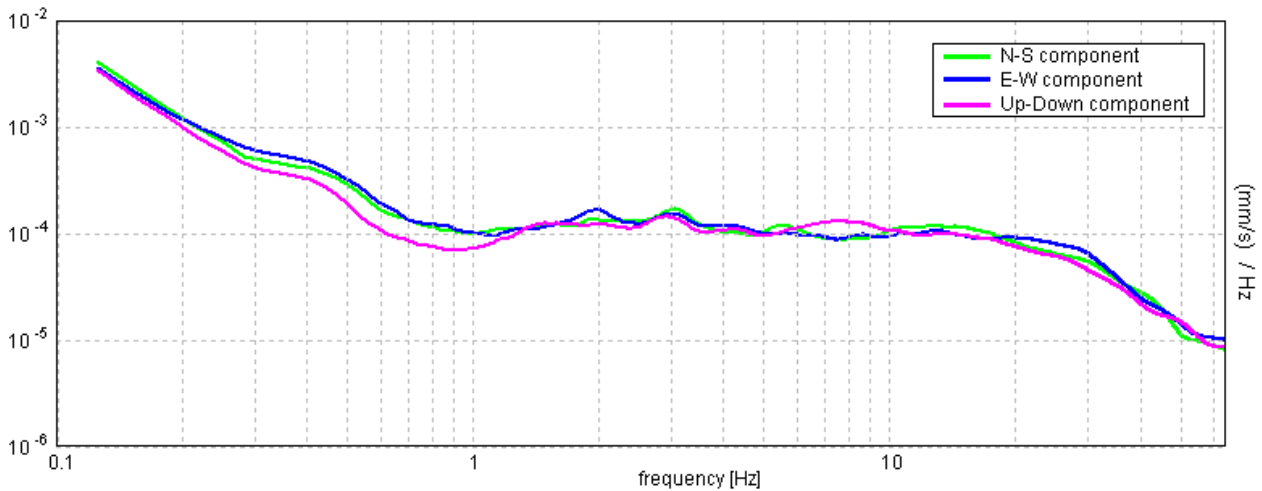
**Tabella 1**

#### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 0.56 ± 0.04 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. **Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente.**]

**Picco H/V a  $0.56 \pm 0.04$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$0.56 > 0.50$	<b>OK</b>	
$n_c(f_0) > 200$	$528.8 > 200$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5$ Hz $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5$ Hz	Superato 0 volte su 28	<b>OK</b>	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

<b>Esiste <math>f^-</math> in <math>[f_0/4, f_0]</math>   <math>A_{H/V}(f^-) &lt; A_0 / 2</math></b>			<b>NO</b>
<b>Esiste <math>f^+</math> in <math>[f_0, 4f_0]</math>   <math>A_{H/V}(f^+) &lt; A_0 / 2</math></b>	1.375 Hz	<b>OK</b>	
$A_0 > 2$	$2.05 > 2$	<b>OK</b>	
$f_{picco}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.03428  < 0.05$	<b>OK</b>	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.01928 < 0.08438$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.6381 < 2.0$	<b>OK</b>	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 – 0.5	0.5 – 1.0	1.0 – 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

## H 20

Strumento: TRZ-0162/01-11

Inizio registrazione: 19/03/13 11:00:25 Fine registrazione: 19/03/13 11:20:25

Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN

Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00".

Analizzato 87% tracciato (selezione manuale)

Freq. campionamento: 128 Hz

Lunghezza finestre: 20 s

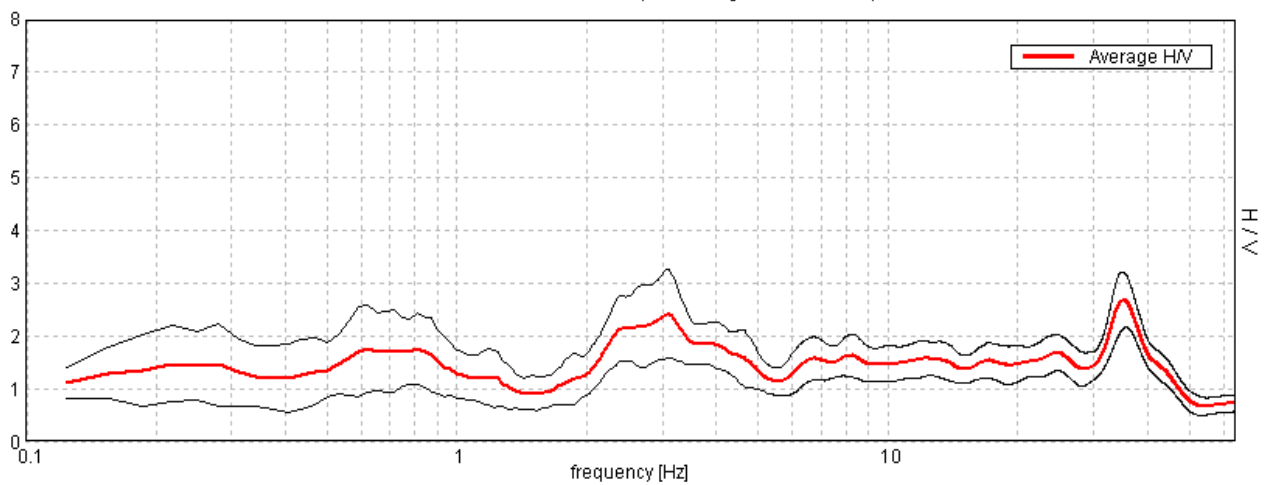
Tipo di lisciamento: Triangular window

Lisciamento: 10%

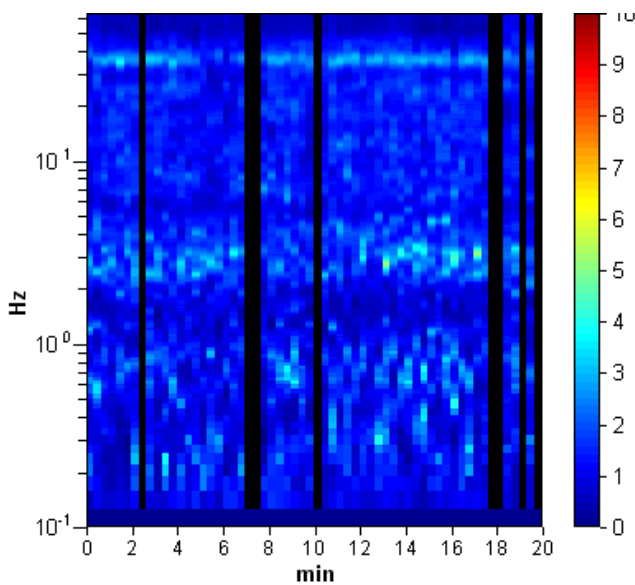
**Tabella 1**

### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

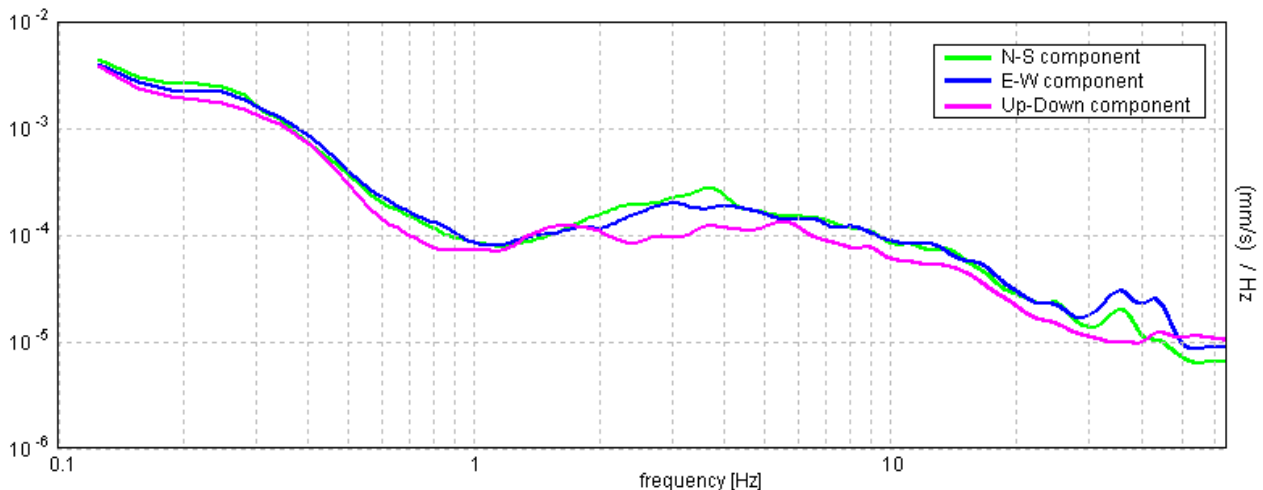
Max. H/V at 3.06 ± 0.16 Hz. (In the range 0.0 - 30.0 Hz).



### SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $3.06 \pm 0.16$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 30.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$3.06 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$3185.0 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 148	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	1.906 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	5.219 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$2.42 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.02512  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.07694 < 0.15313$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.4213 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20



# H 19

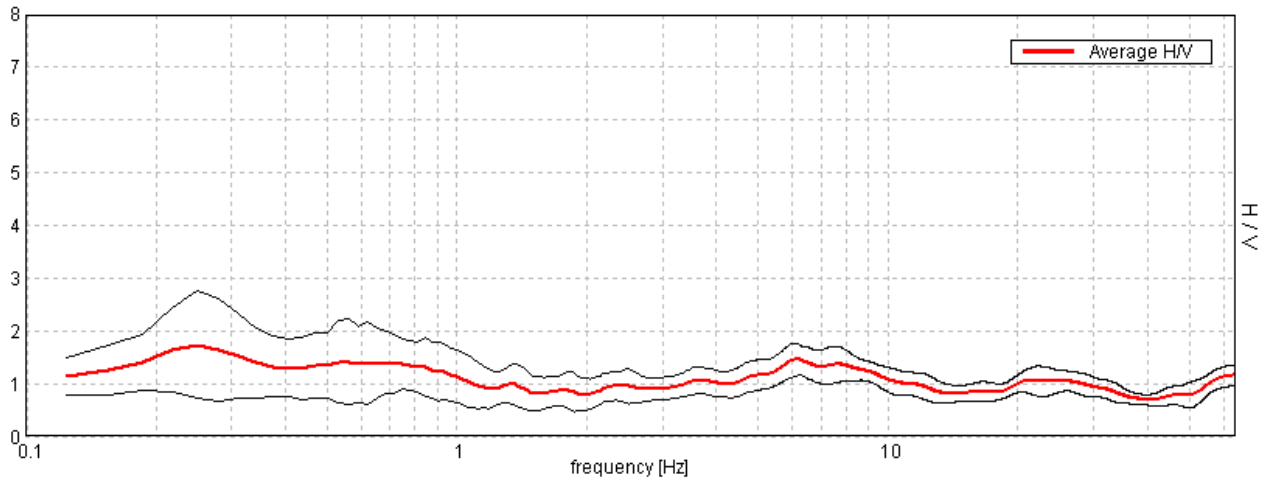
Strumento: TRZ-0162/01-11  
Inizio registrazione: 19/03/13 10:30:25 Fine registrazione: 19/03/13 10:50:25  
Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00". Analizzato 90% tracciato (selezione manuale)  
Freq. campionamento: 128 Hz  
Lunghezza finestre: 20 s  
Tipo di lisciamento: Triangular window  
Lisciamento: 10%

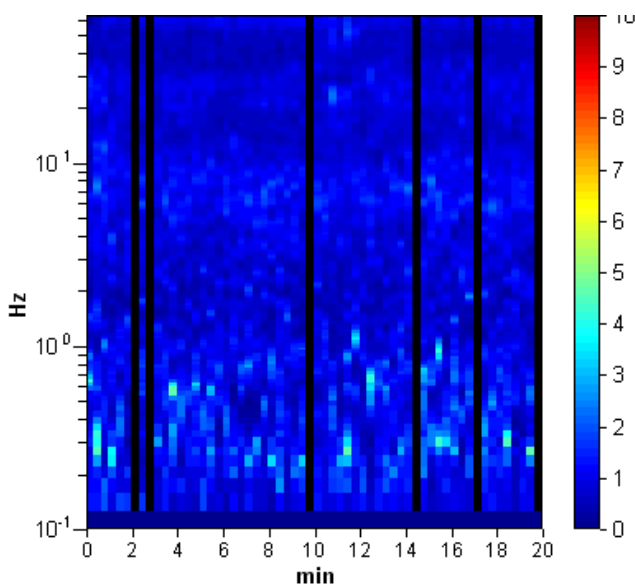
Tabella 1

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

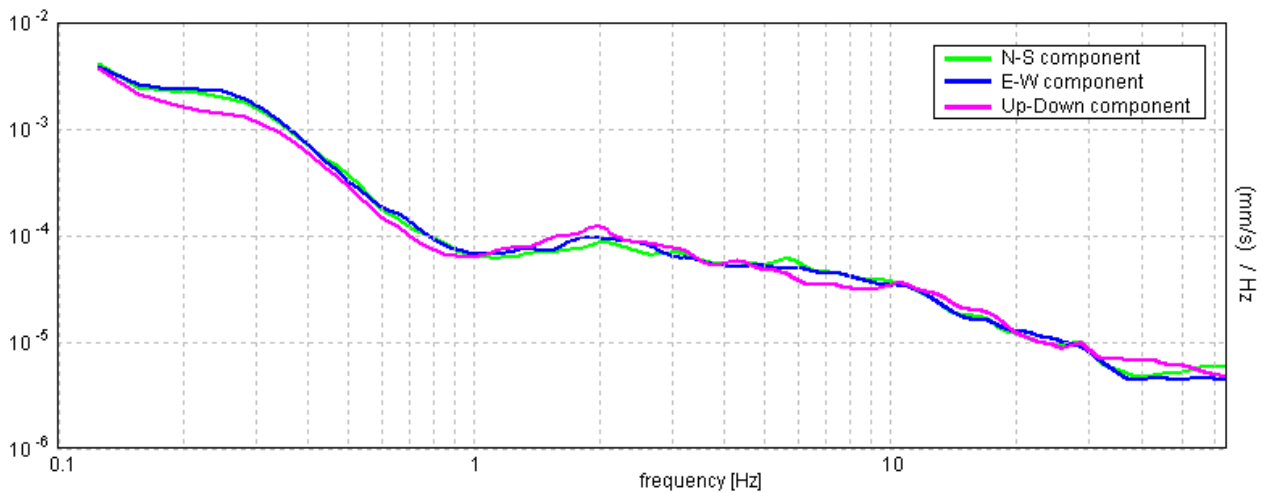
Max. H/V at 0.25 ± 0.03 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



## SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. **Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente.**]

**Picco H/V a  $0.25 \pm 0.03$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$0.25 > 0.50$		<b>NO</b>
$n_c(f_0) > 200$	$270.0 > 200$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5$ Hz $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5$ Hz	Superato 0 volte su 13	<b>OK</b>	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

<b>Esiste <math>f^-</math> in <math>[f_0/4, f_0]</math>   <math>A_{H/V}(f^-) &lt; A_0 / 2</math></b>	0.094 Hz	<b>OK</b>	
<b>Esiste <math>f^+</math> in <math>[f_0, 4f_0]</math>   <math>A_{H/V}(f^+) &lt; A_0 / 2</math></b>			<b>NO</b>
$A_0 > 2$	$1.74 > 2$		<b>NO</b>
$f_{picco}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.06812  < 0.05$		<b>NO</b>
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.01703 < 0.05$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.5034 < 2.5$	<b>OK</b>	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

## H 09

Strumento: TRZ-0162/01-11

Inizio registrazione: 20/03/13 12:10:02 Fine registrazione: 20/03/13 12:26:02

Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN

Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00".

Analisi effettuata sull'intera traccia.

Freq. campionamento: 128 Hz

Lunghezza finestre: 20 s

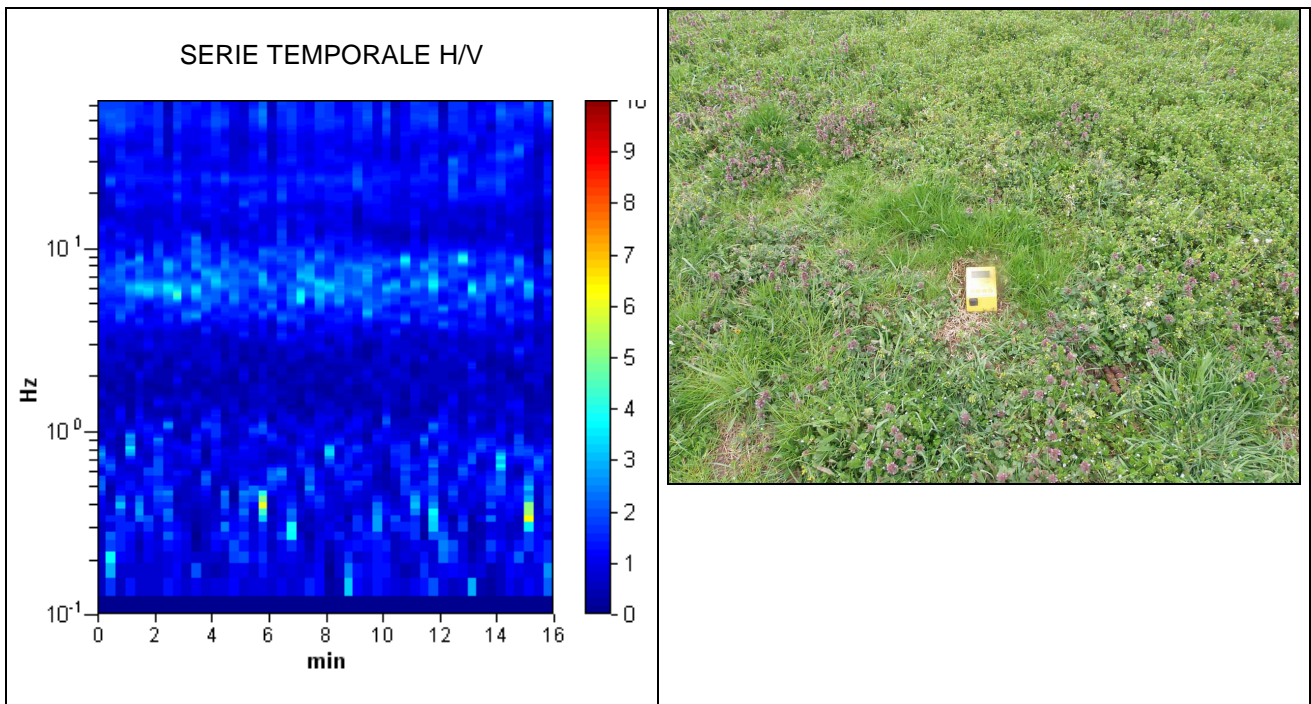
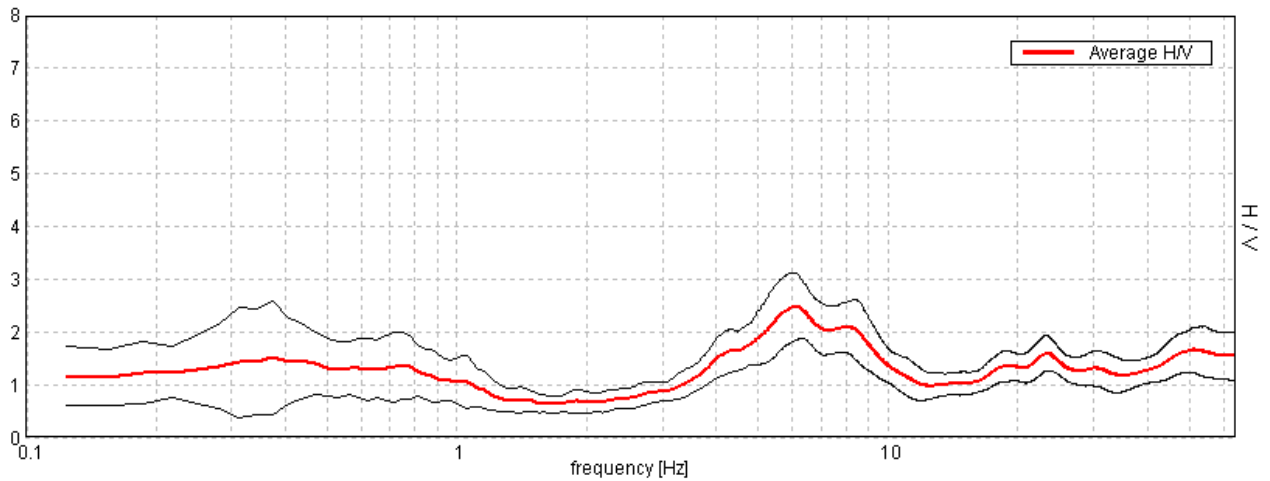
Tipo di lisciamento: Triangular window

Lisciamento: 10%

**Tabella 1**

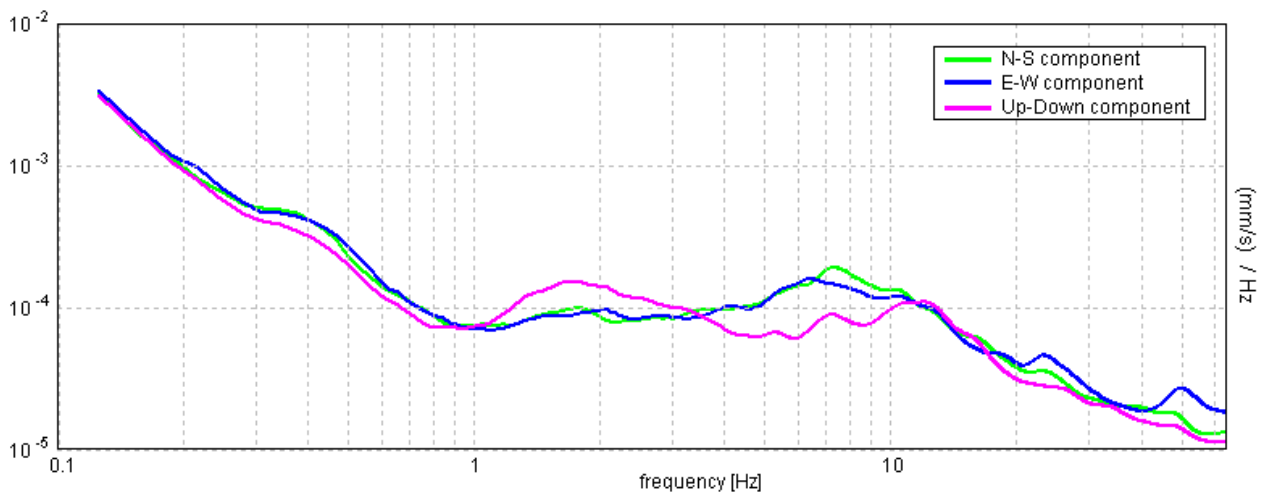
### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 6.16 ± 0.34 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).





SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $6.16 \pm 0.34$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$6.16 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$5910.0 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 296	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	3.719 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	10.531 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$2.48 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.02746  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \epsilon(f_0)$	$0.16907 < 0.30781$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.3078 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\epsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \epsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\epsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

# H 10

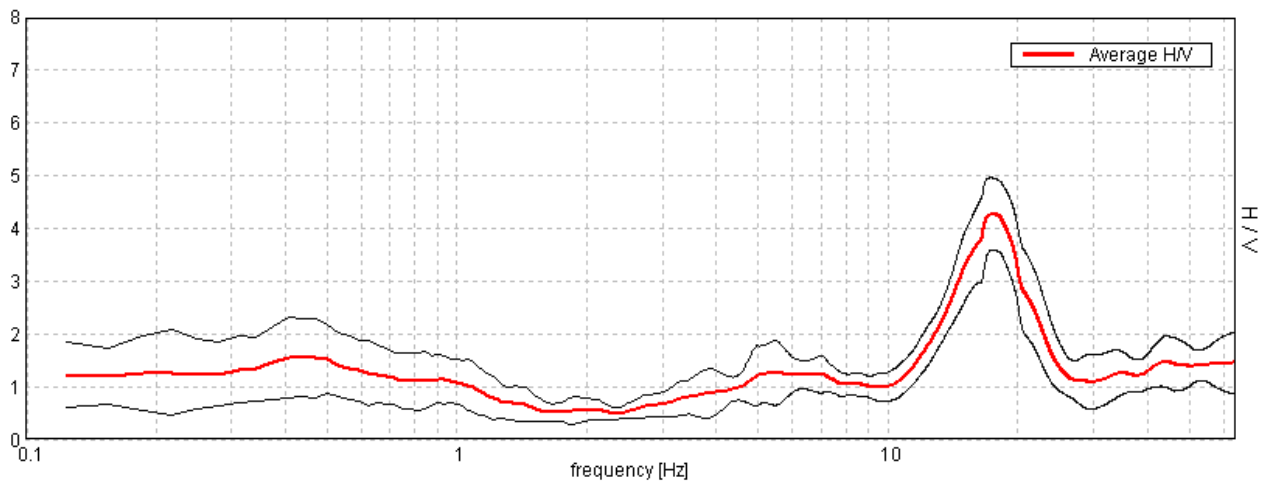
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 20/03/13 13:47:05 Fine registrazione: 20/03/13 14:03:05  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analisi effettuata sull'intera traccia.  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

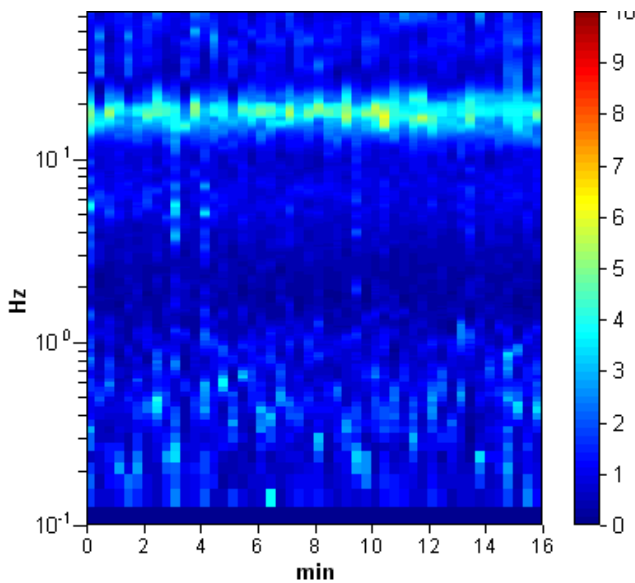
**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

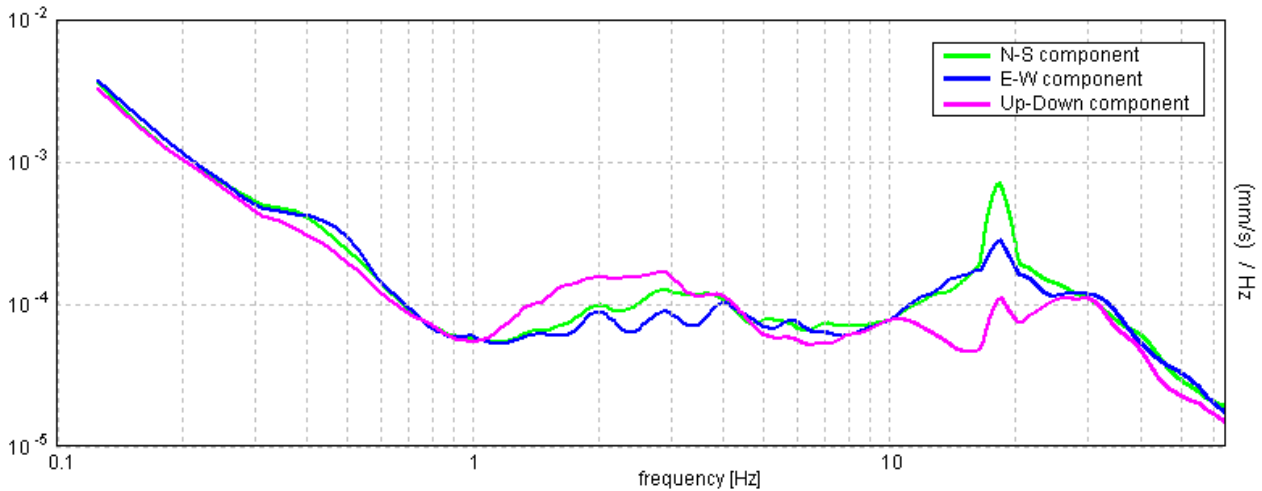
Max. H/V at 17.38 ± 0.14 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



## SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $17.38 \pm 0.14$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$17.38 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$16680.0 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 835	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	13.156 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	22.719 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$4.27 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.00398  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.06921 < 0.86875$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.339 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

## H 25

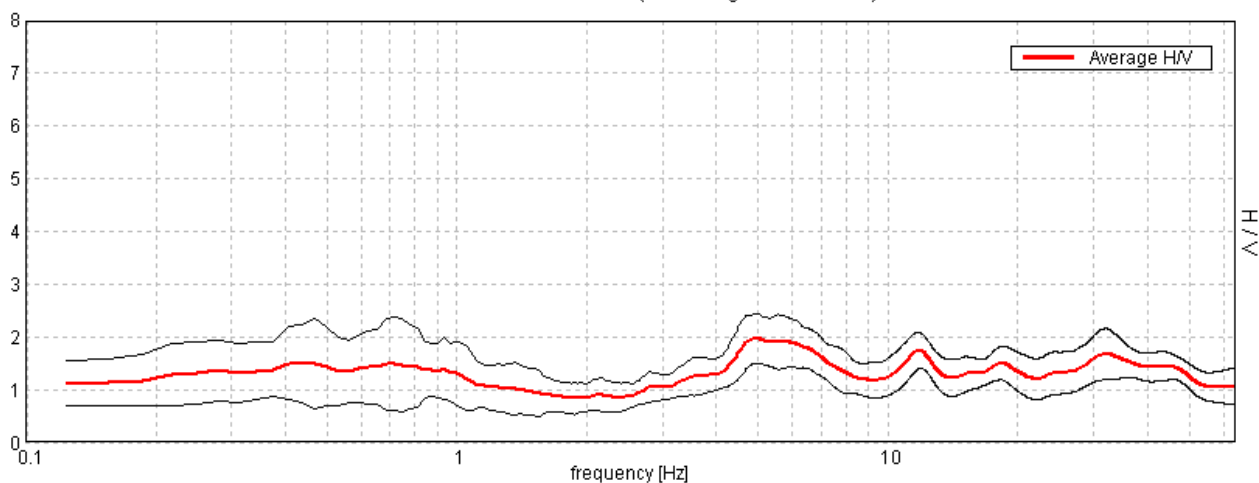
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 19/03/13 17:02:06 Fine registrazione: 19/03/13 17:22:06  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00". Analizzato 93% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

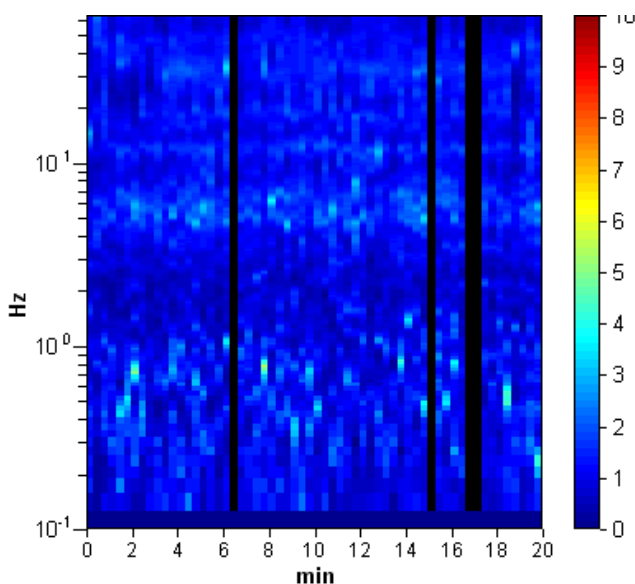
**Tabella 1**

### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

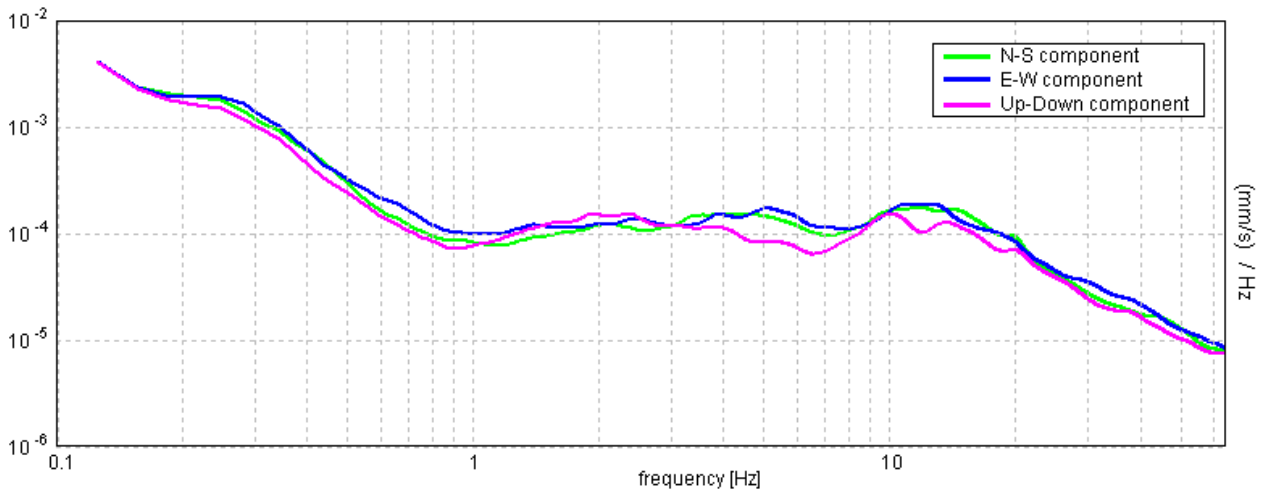
Max. H/V at 4.97 ± 0.69 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



### SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $4.97 \pm 0.69$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$4.97 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$5565.0 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5$ Hz $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5$ Hz	Superato 0 volte su 240	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	2.688 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$			NO
$A_0 > 2$	$1.97 > 2$		NO
$f_{picco}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.06899  < 0.05$		NO
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.34279 < 0.24844$		NO
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.2317 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20



## H 23

Strumento: TRZ-0162/01-11

Inizio registrazione: 19/03/13 12:52:37 Fine registrazione: 19/03/13 13:12:37

Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN

Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00".

Analizzato 88% tracciato (selezione manuale)

Freq. campionamento: 128 Hz

Lunghezza finestre: 20 s

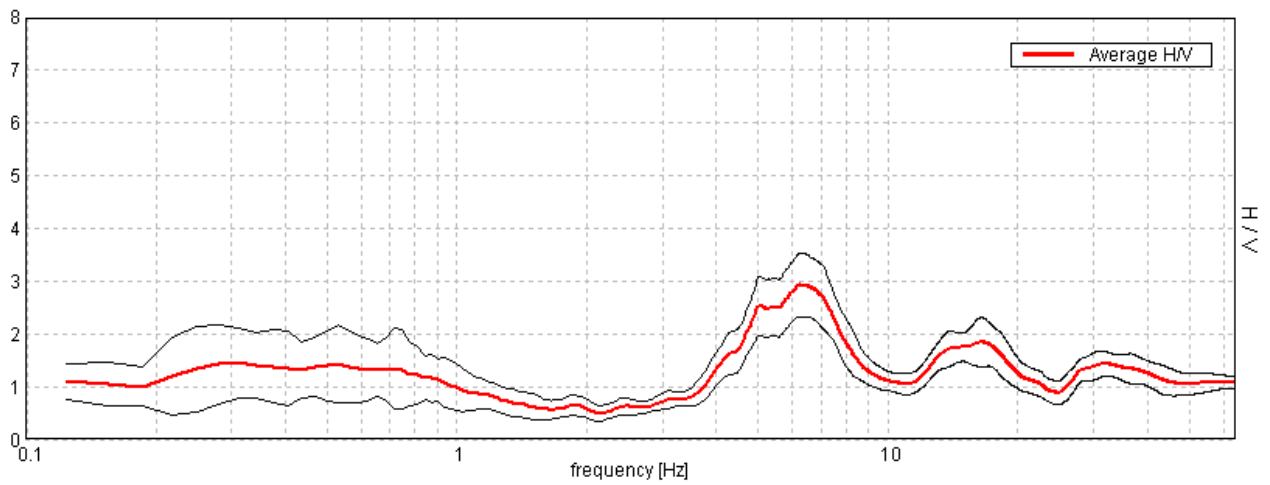
Tipo di lisciamento: Triangular window

Lisciamento: 10%

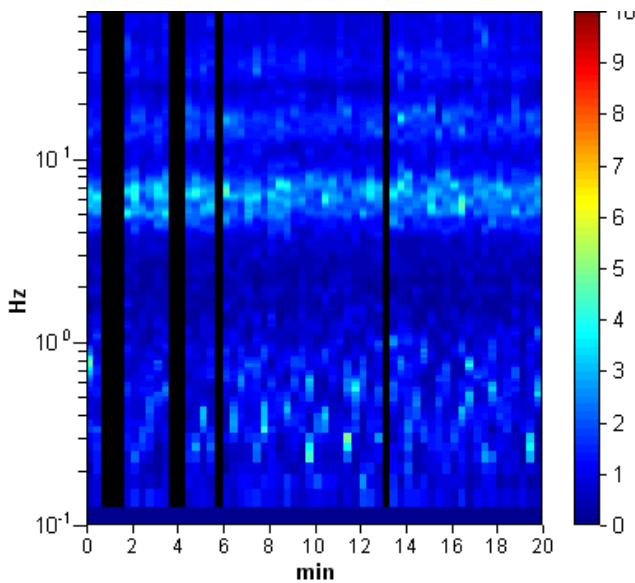
Tabella 1

### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

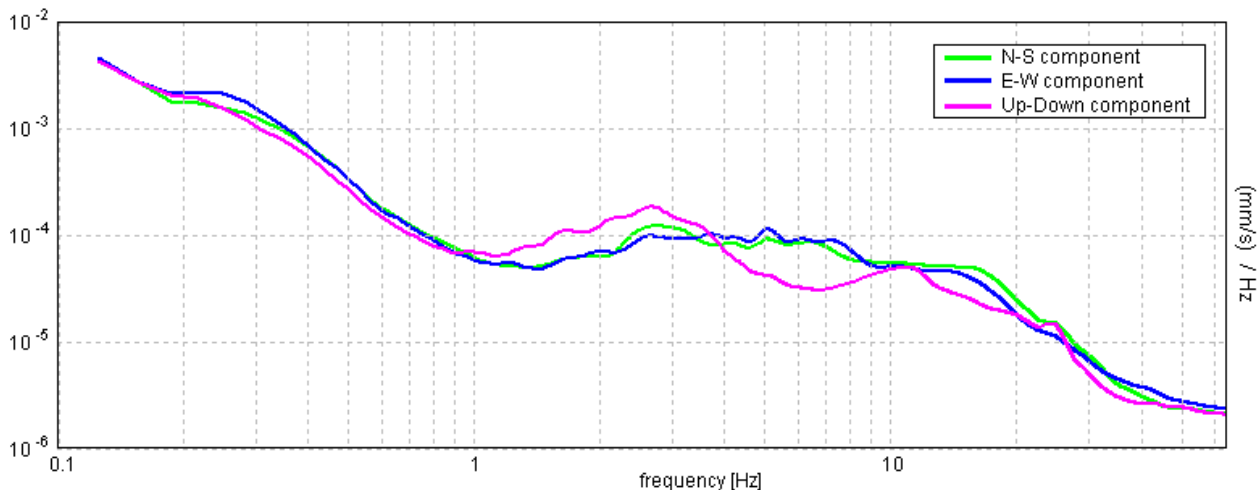
Max. H/V at  $6.25 \pm 0.21$  Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



### SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $6.25 \pm 0.21$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$6.25 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$6625.0 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 301	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	4.094 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	8.594 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$2.93 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.0167  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.10434 < 0.3125$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.3009 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

# H 24

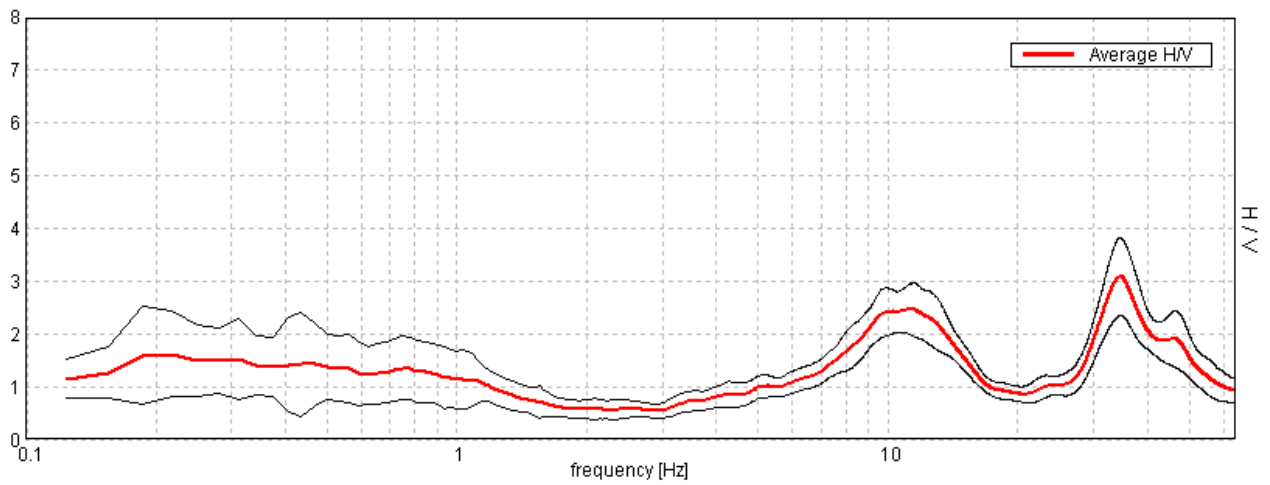
Strumento: TRZ-0162/01-11  
Inizio registrazione: 19/03/13 13:18:45 Fine registrazione: 19/03/13 13:38:45  
Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00". Analizzato 92% tracciato (selezione manuale)  
Freq. campionamento: 128 Hz  
Lunghezza finestre: 20 s  
Tipo di lisciamento: Triangular window  
Lisciamento: 10%

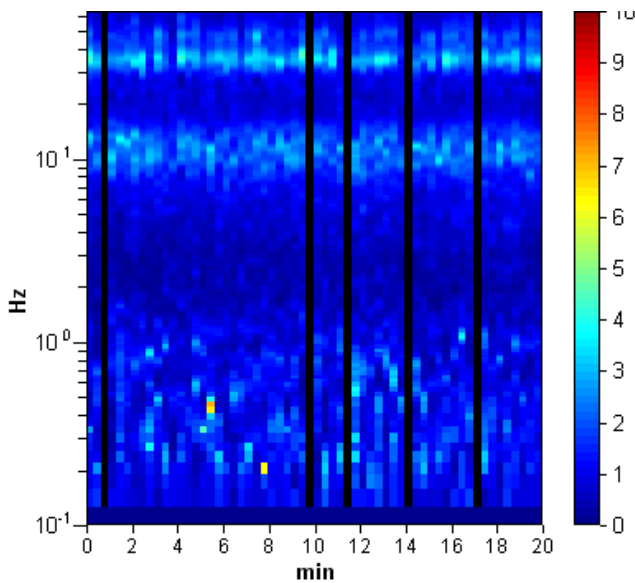
Tabella 1

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 11.25 ± 0.26 Hz. (In the range 0.0 - 30.0 Hz).

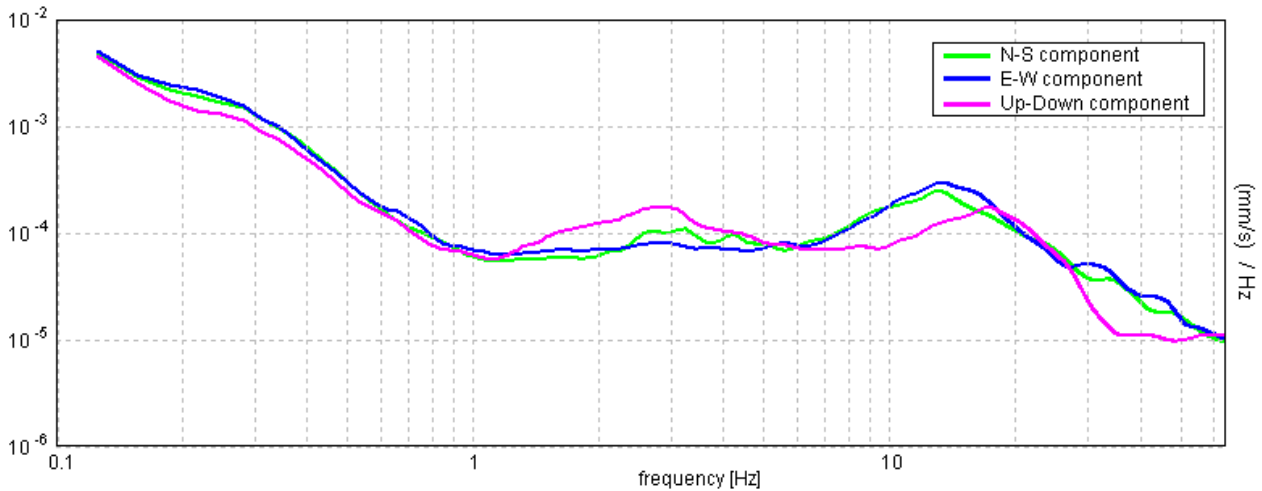


## SERIE TEMPORALE H/V





SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $11.25 \pm 0.26$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 30.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$11.25 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$12375.0 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 541	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	6.781 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	16.094 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$2.47 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.01152  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.12961 < 0.5625$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.2398 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

# H 12

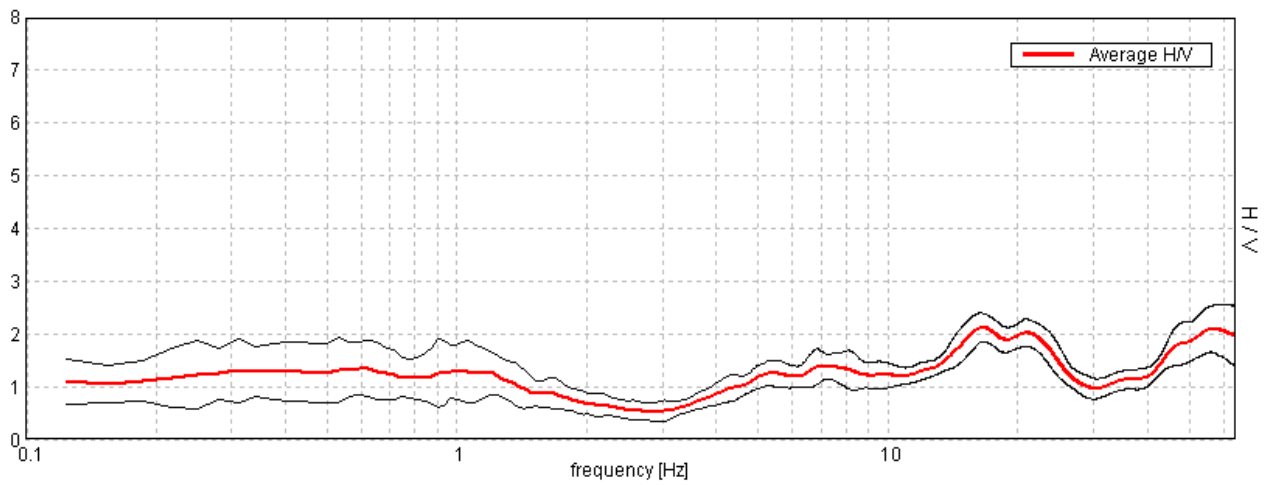
Strumento: TRZ-0162/01-11  
Inizio registrazione: 12/04/13 09:18:36 Fine registrazione: 12/04/13 09:34:36  
Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 77% tracciato (selezione manuale)  
Freq. campionamento: 128 Hz  
Lunghezza finestre: 20 s  
Tipo di lisciamento: Triangular window  
Lisciamento: 10%

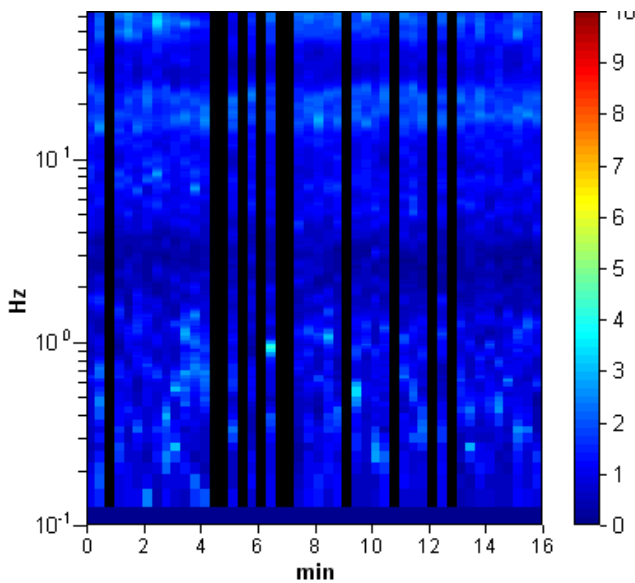
Tabella 1

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

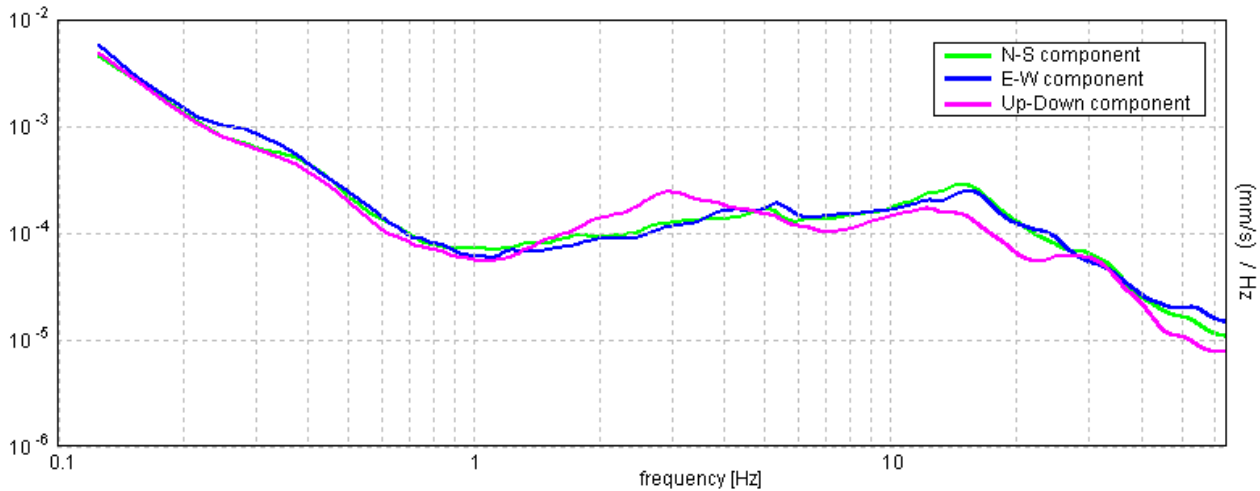
Max. H/V at 16.56 ± 12.15 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



## SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a 16.56 ± 12.15 Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	16.56 > 0.50	OK	
$n_c(f_0) > 200$	12256.3 > 200	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 796	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	4.719 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	27.906 Hz	OK	
$A_0 > 2$	2.12 > 2	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.35661  < 0.05$		NO
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	5.90638 < 0.82813		NO
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	0.1317 < 1.58	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	0.25 $f_0$	0.2 $f_0$	0.15 $f_0$	0.10 $f_0$	0.05 $f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

# H 18

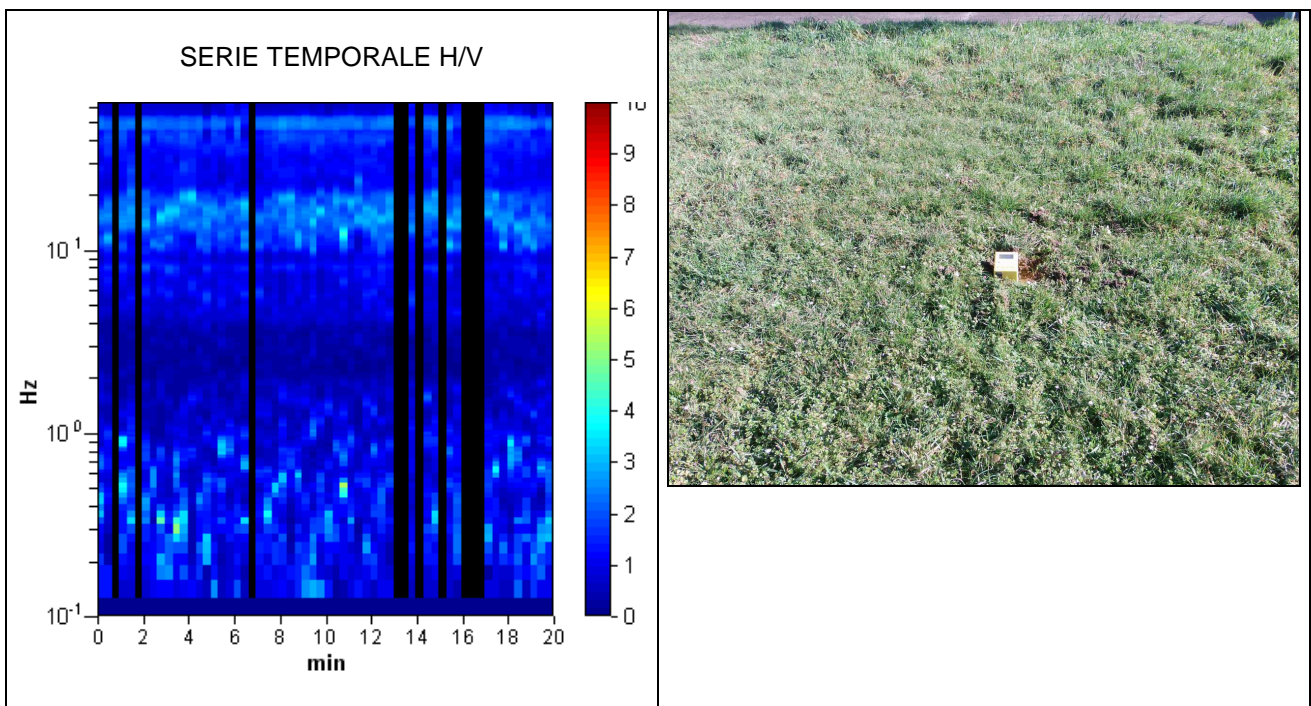
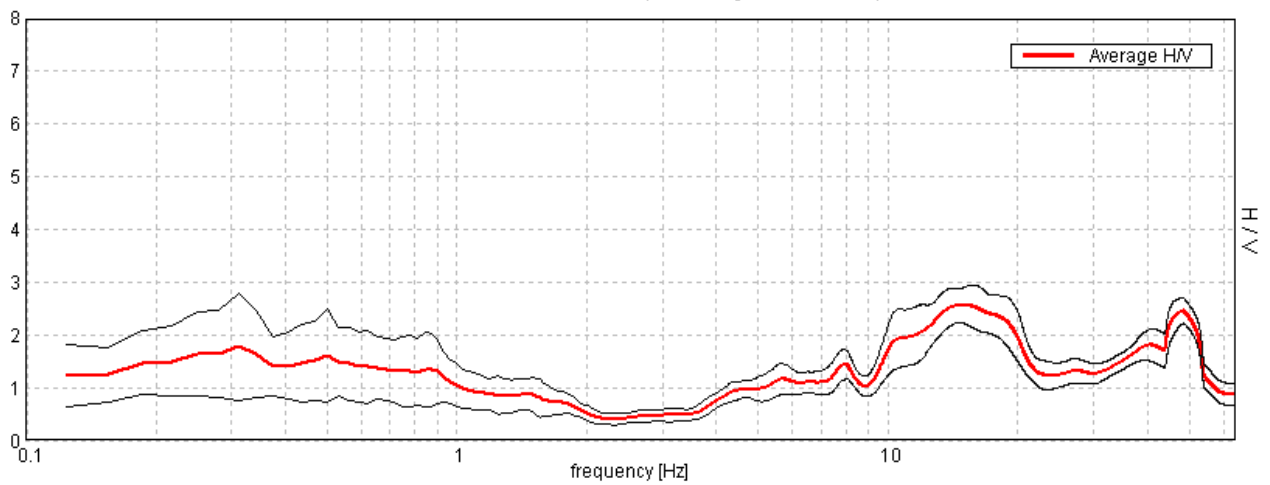
Strumento: TRZ-0162/01-11  
Inizio registrazione: 19/03/13 09:52:33 Fine registrazione: 19/03/13 10:12:33  
Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h20'00". Analizzato 83% tracciato (selezione manuale)  
Freq. campionamento: 128 Hz  
Lunghezza finestre: 20 s  
Tipo di lisciamento: Triangular window  
Lisciamento: 10%

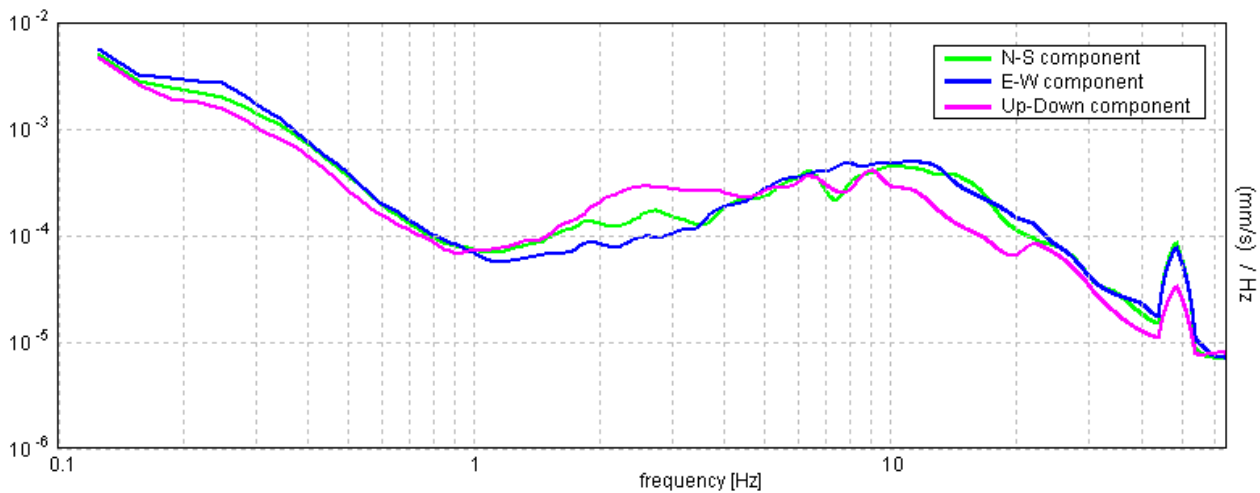
**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 15.13 ± 0.61 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a 15.13 ± 0.61 Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	15.13 > 0.50	OK	
$n_c(f_0) > 200$	15125.0 > 200	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 727	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	9.469 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	22.344 Hz	OK	
$A_0 > 2$	2.56 > 2	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.01978  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	0.29917 < 0.75625	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	0.1731 < 1.58	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	0.25 $f_0$	0.2 $f_0$	0.15 $f_0$	0.10 $f_0$	0.05 $f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20



# H 07

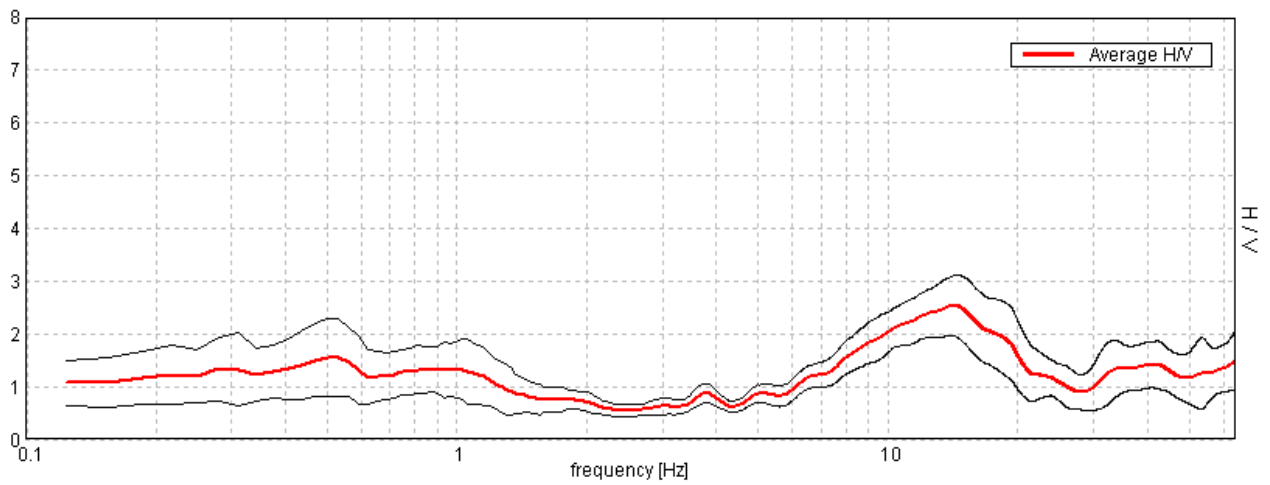
Strumento: TRZ-0162/01-11  
 Inizio registrazione: 20/03/13 09:41:18 Fine registrazione: 20/03/13 09:57:18  
 Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
 Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 94% tracciato (selezione manuale)  
 Freq. campionamento: 128 Hz  
 Lunghezza finestre: 20 s  
 Tipo di lisciamento: Triangular window  
 Lisciamento: 10%

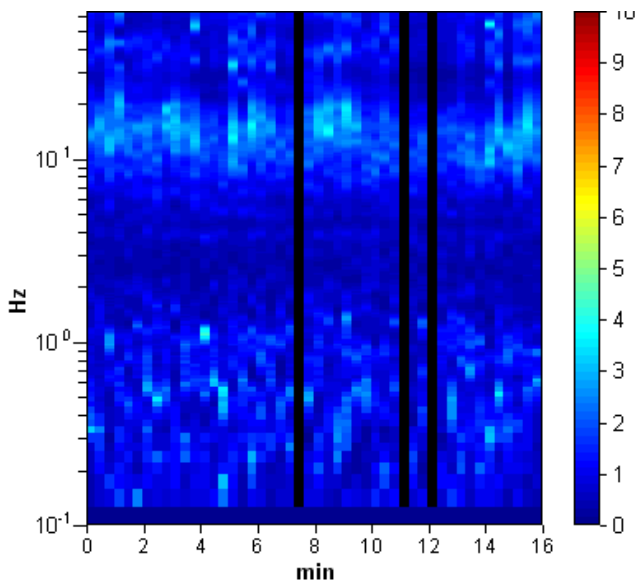
**Tabella 1**

## RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

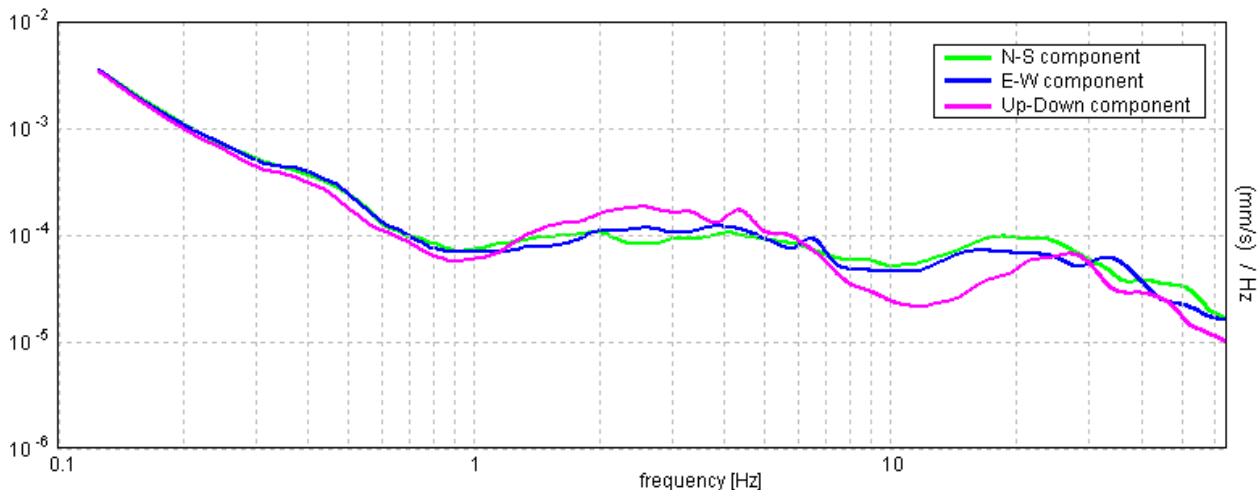
Max. H/V at 14.28 ± 0.91 Hz. (In the range 0.0 - 64.0 Hz).



## SERIE TEMPORALE H/V



SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente].

**Picco H/V a  $14.28 \pm 0.91$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 64.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$14.28 > 0.50$	OK	
$n_c(f_0) > 200$	$12853.1 > 200$	OK	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 686	OK	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

Esiste $f^-$ in $[f_0/4, f_0]$   $A_{H/V}(f^-) < A_0 / 2$	7.281 Hz	OK	
Esiste $f^+$ in $[f_0, 4f_0]$   $A_{H/V}(f^+) < A_0 / 2$	21.344 Hz	OK	
$A_0 > 2$	$2.54 > 2$	OK	
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.03112  < 0.05$	OK	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.44436 < 0.71406$	OK	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.2819 < 1.58$	OK	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per  $\sigma_f$  e  $\sigma_A(f_0)$

Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

### H 06

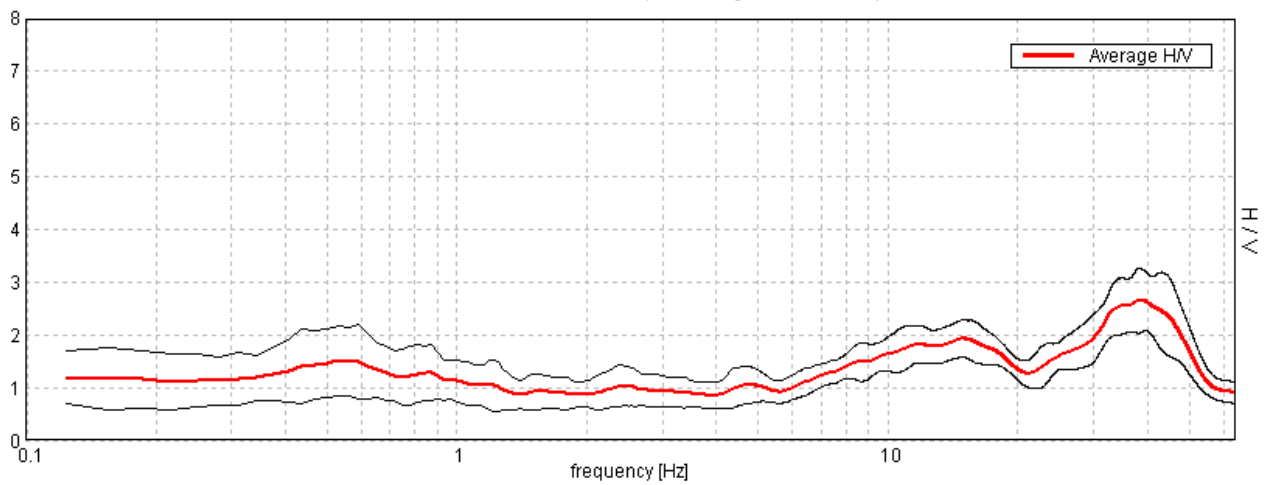
Strumento: TRZ-0162/01-11  
Inizio registrazione: 20/03/13 08:58:46 Fine registrazione: 20/03/13 09:14:46  
Nomi canali: NORTH SOUTH; EAST WEST ; UP DOWN  
Dato GPS non disponibile

Durata registrazione: 0h16'00". Analizzato 98% tracciato (selezione manuale)  
Freq. campionamento: 128 Hz  
Lunghezza finestre: 20 s  
Tipo di lisciamento: Triangular window  
Lisciamento: 10%

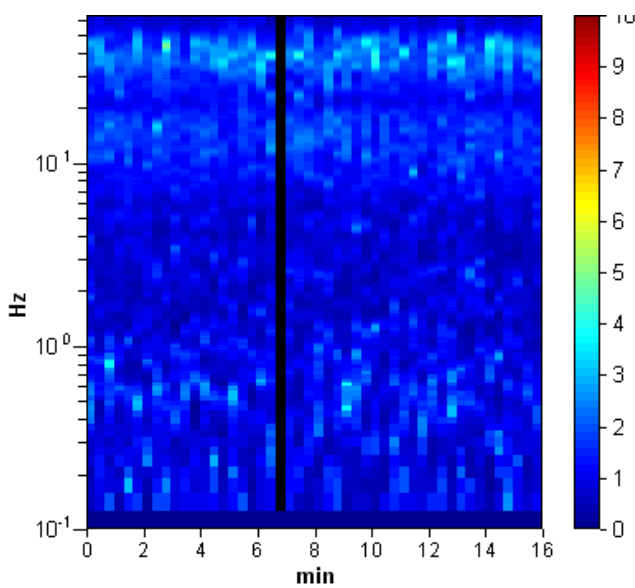
Tabella 1

#### RAPPORTO SPETTRALE ORIZZONTALE SU VERTICALE

Max. H/V at 14.97 ± 1.08 Hz. (In the range 0.0 - 25.0 Hz).

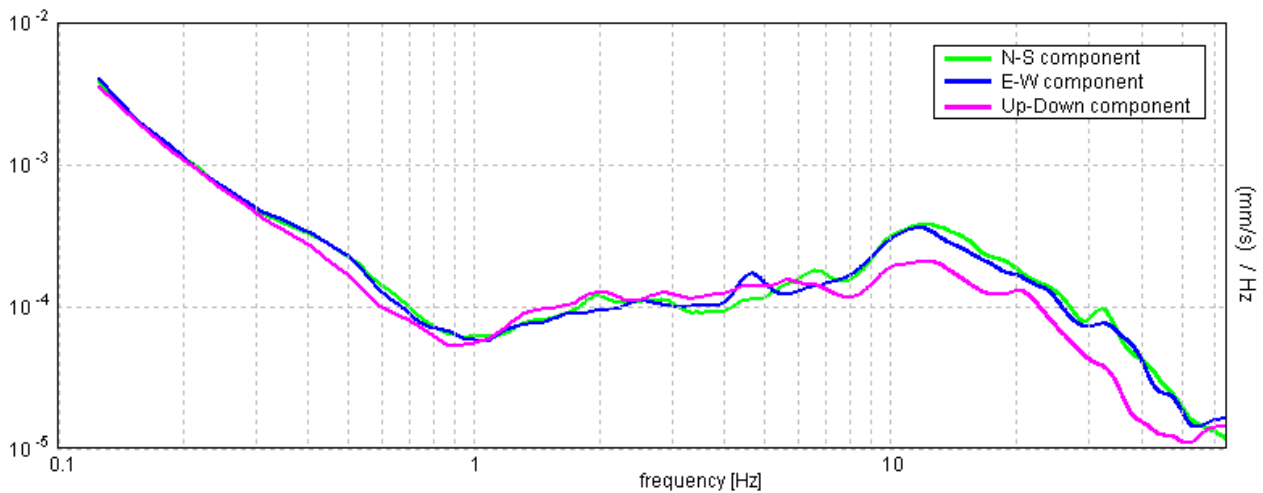


#### SERIE TEMPORALE H/V





SPETTRI DELLE SINGOLE COMPONENTI



[Secondo le linee guida SESAME, 2005. **Si raccomanda di leggere attentamente il manuale di Grilla prima di interpretare la tabella seguente.**]

**Picco H/V a  $14.97 \pm 1.08$  Hz (nell'intervallo 0.0 - 25.0 Hz).**

**Criteri per una curva H/V affidabile**

[Tutti 3 dovrebbero risultare soddisfatti]

$f_0 > 10 / L_w$	$14.97 > 0.50$	<b>OK</b>	
$n_c(f_0) > 200$	$14070.6 > 200$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 > 0.5\text{Hz}$ $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5f_0 < f < 2f_0$ se $f_0 < 0.5\text{Hz}$	Superato 0 volte su 720	<b>OK</b>	

**Criteri per un picco H/V chiaro**

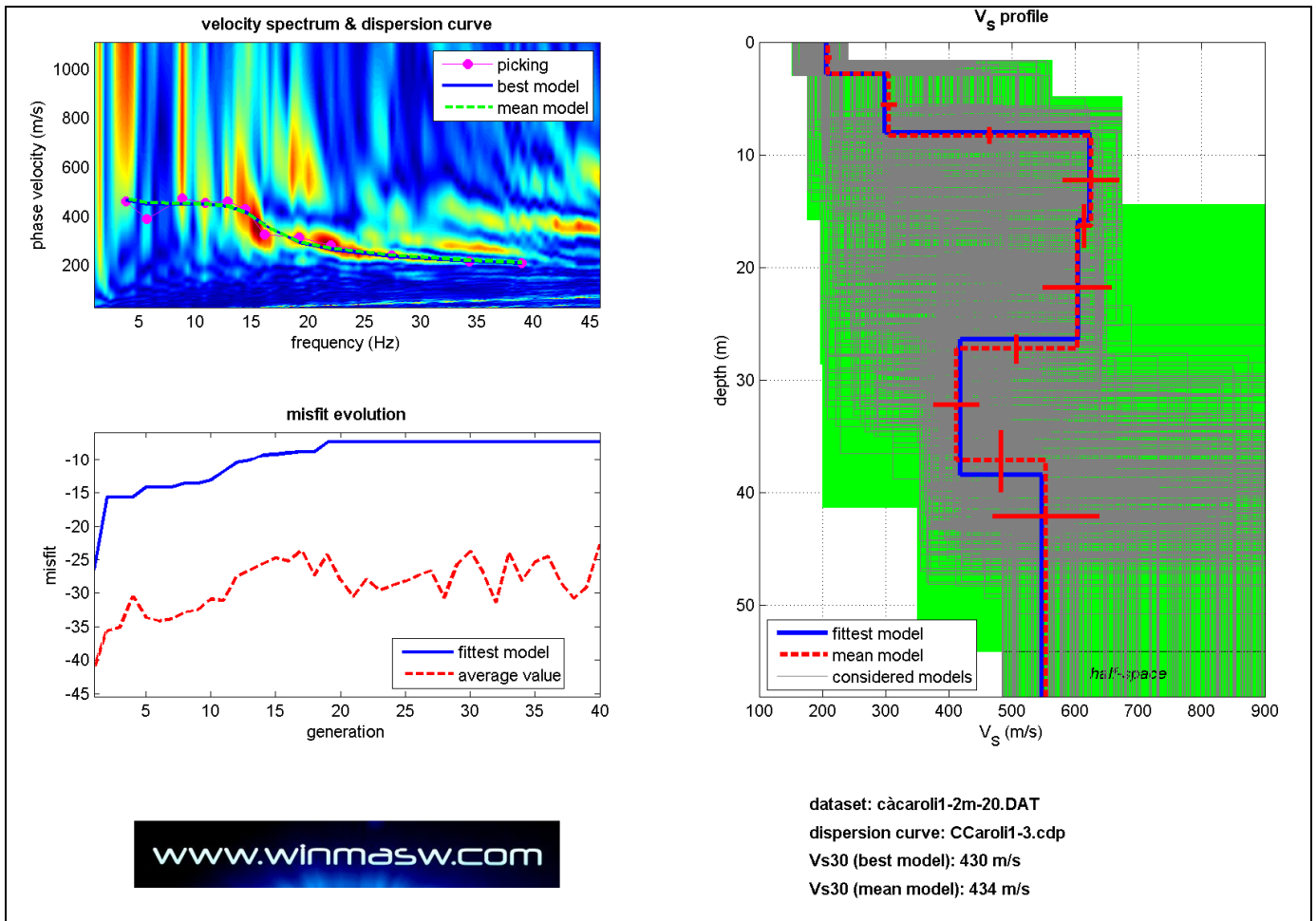
[Almeno 5 su 6 dovrebbero essere soddisfatti]

<b>Esiste <math>f^-</math> in <math>[f_0/4, f_0]</math>   <math>A_{H/V}(f^-) &lt; A_0 / 2</math></b>	5.844 Hz	<b>OK</b>	
<b>Esiste <math>f^+</math> in <math>[f_0, 4f_0]</math>   <math>A_{H/V}(f^+) &lt; A_0 / 2</math></b>	58.156 Hz	<b>OK</b>	
$A_0 > 2$	$1.93 > 2$		<b>NO</b>
$f_{\text{picco}}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	$ 0.03549  < 0.05$	<b>OK</b>	
$\sigma_f < \varepsilon(f_0)$	$0.5313 < 0.74844$	<b>OK</b>	
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	$0.1752 < 1.58$	<b>OK</b>	

$L_w$	lunghezza della finestra
$n_w$	numero di finestre usate nell'analisi
$n_c = L_w n_w f_0$	numero di cicli significativi
$f$	frequenza attuale
$f_0$	frequenza del picco H/V
$\sigma_f$	deviazione standard della frequenza del picco H/V
$\varepsilon(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_f < \varepsilon(f_0)$
$A_0$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f_0$
$A_{H/V}(f)$	ampiezza della curva H/V alla frequenza $f$
$f^-$	frequenza tra $f_0/4$ e $f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^-) < A_0/2$
$f^+$	frequenza tra $f_0$ e $4f_0$ alla quale $A_{H/V}(f^+) < A_0/2$
$\sigma_A(f)$	deviazione standard di $A_{H/V}(f)$ , $\sigma_A(f)$ è il fattore per il quale la curva $A_{H/V}(f)$ media deve essere moltiplicata o divisa
$\sigma_{\log H/V}(f)$	deviazione standard della funzione $\log A_{H/V}(f)$
$\theta(f_0)$	valore di soglia per la condizione di stabilità $\sigma_A(f) < \theta(f_0)$

Valori di soglia per $\sigma_f$ e $\sigma_A(f_0)$					
Intervallo di freq. [Hz]	< 0.2	0.2 - 0.5	0.5 - 1.0	1.0 - 2.0	> 2.0
$\varepsilon(f_0)$ [Hz]	$0.25 f_0$	$0.2 f_0$	$0.15 f_0$	$0.10 f_0$	$0.05 f_0$
$\theta(f_0)$ per $\sigma_A(f_0)$	3.0	2.5	2.0	1.78	1.58
$\log \theta(f_0)$ per $\sigma_{\log H/V}(f_0)$	0.48	0.40	0.30	0.25	0.20

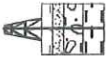
**MW 04**



	Profondità		spessore	Vel
	da	a		m/s
Strato 1	0.0	2.8	2.8	209
Strato 2	2.8	8.3	5.5	305
Strato 3	8.3	16.3	8.0	625
Strato 4	16.3	27.2	10.9	603
Strato 5	27.2	37.2	10.0	412
Strato 6	37.2			554
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 434 m/s(0 m da p.c.)***

C.G.A.



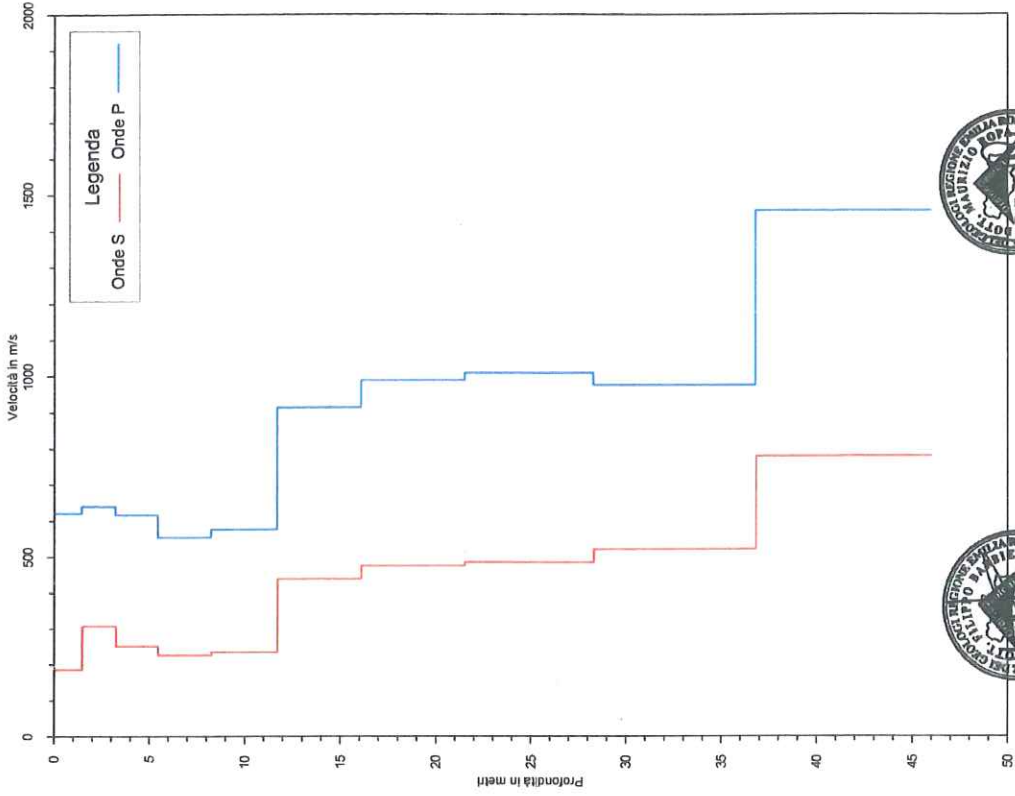
Laboratorio di geotecnica

COMMITTENTE: GEOLOG Soc. Coop. - Dott. Geol. F. Campioli

CANTIERE: P. I. P. 14 - Via Contarella - Scandiano (RE)

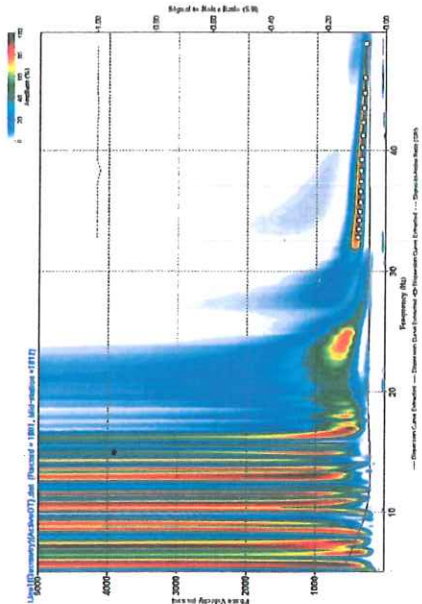
DATA ESECUZIONE: 02.12.2011

Certificato: A762GF274VL2

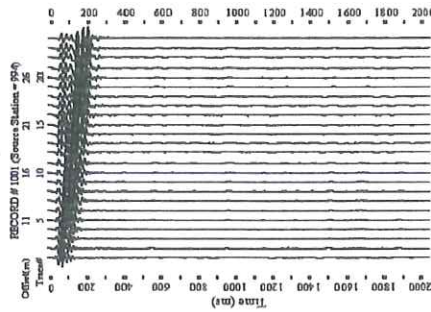


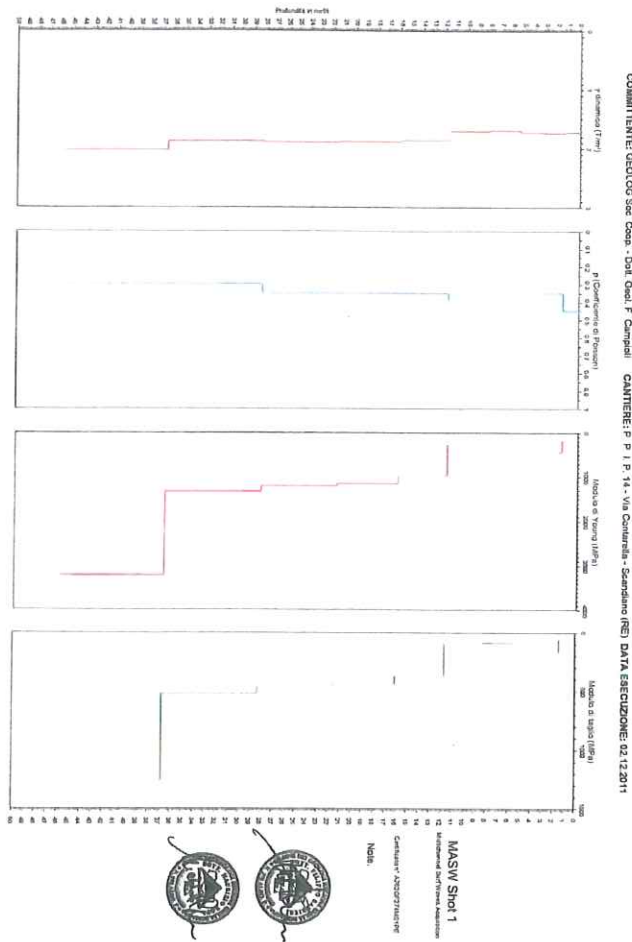
COMMITTENTE: Geolog Soc. Coop. - Dott. Geol. F. Campioli CANTIERE: P. I. P. 14 - Via Contarella - Scandiano (RE)  
DATA ESECUZIONE: 02.12.2011

Immagine di dispersione



Sismogramma





PARAMETRI DINAMICI DEI TERRENI

Shots	Profondità	Vp	Vs	$\gamma_{div}$	v	E	Go
1	0,00	623,30	187,93	1,73	0,45	177,41	62,38
	1,43	623,30	187,93	1,73	0,45	177,41	62,38
	3,21	642,24	308,52	1,74	0,35	447,68	169,08
	5,43	618,93	252,68	1,73	0,40	309,23	112,62
	8,22	556,16	227,05	1,69	0,40	244,66	89,10
	11,70	578,23	236,06	1,71	0,40	266,42	97,03
	16,04	915,96	440,01	1,86	0,35	974,13	367,90
	21,48	990,85	475,99	1,89	0,35	1157,10	437,01
	28,28	1011,46	485,89	1,90	0,35	1210,47	457,16
	36,77	977,27	522,37	1,89	0,30	1338,47	524,95
45,96	1458,66	779,69	2,04	0,30	3217,63	1261,95	



## MASW 3-168

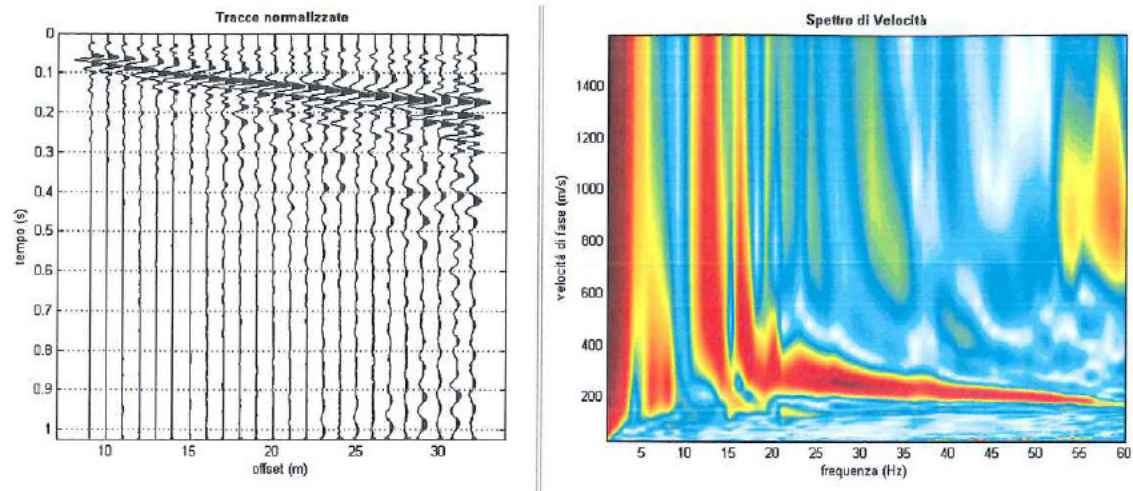


Figura 5.1-3: MASW 3 - Tracce normalizzate (a sinistra) e spettro "phase velocity-frequency (c-f)" (a destra)

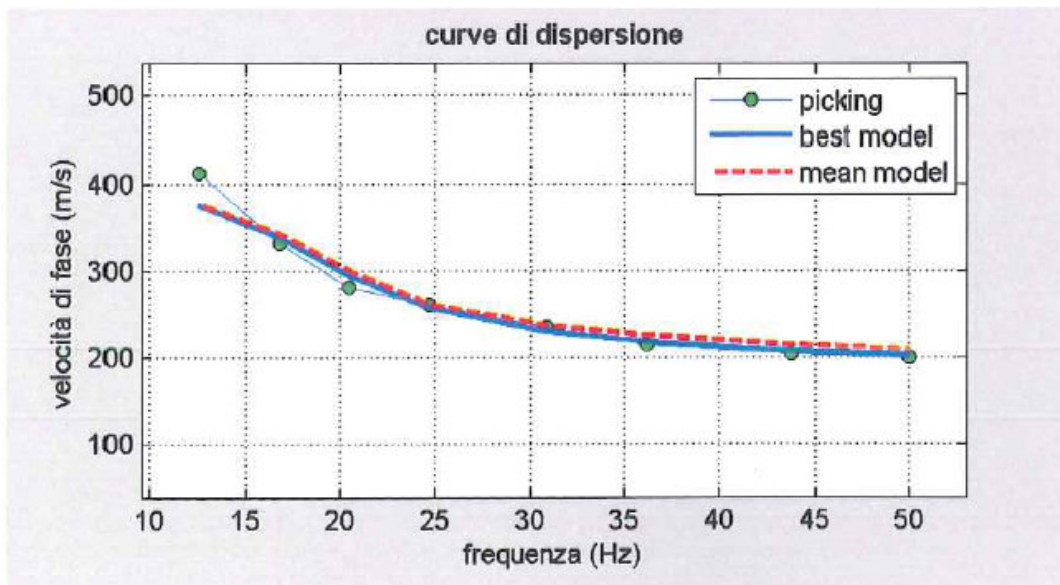


Figura 5.1-6: MASW 3 - Picking della curva di dispersione

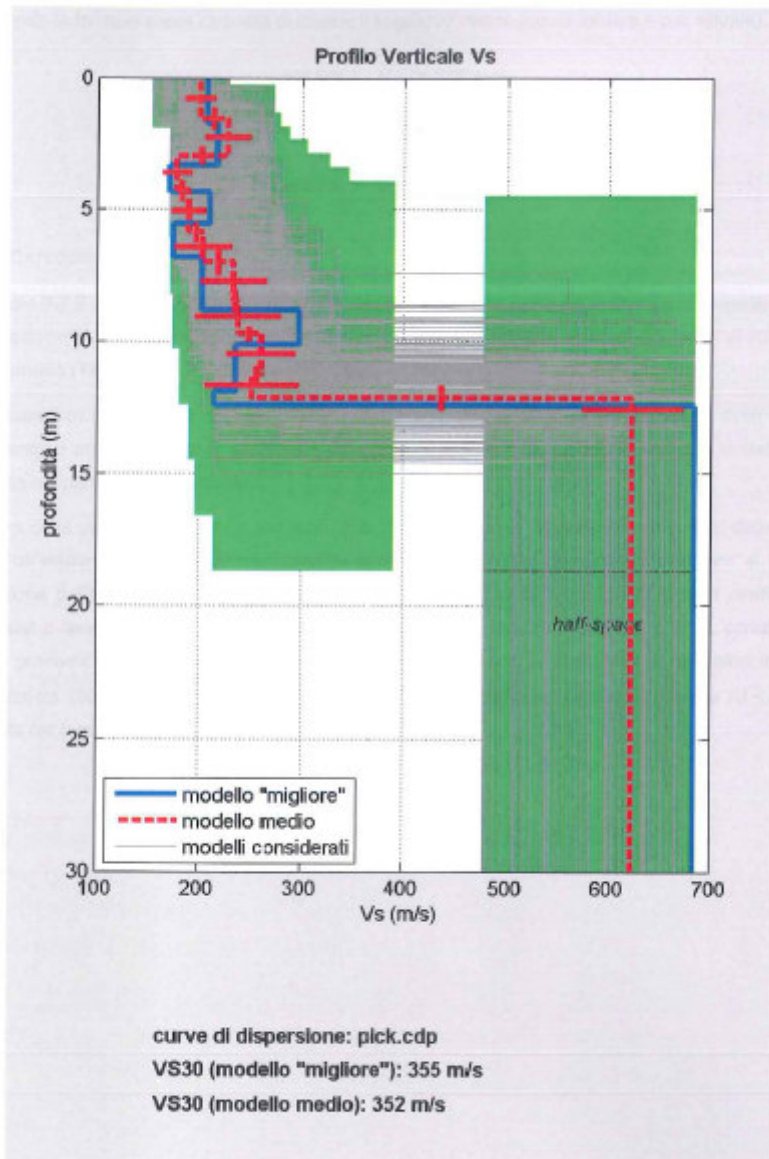


Figura 5.1-9: Modello di velocità stimato dall'indagine sismica a rifrazione MASW 3

**MASW 3 -  $V_{s30} = 355$  m/s**

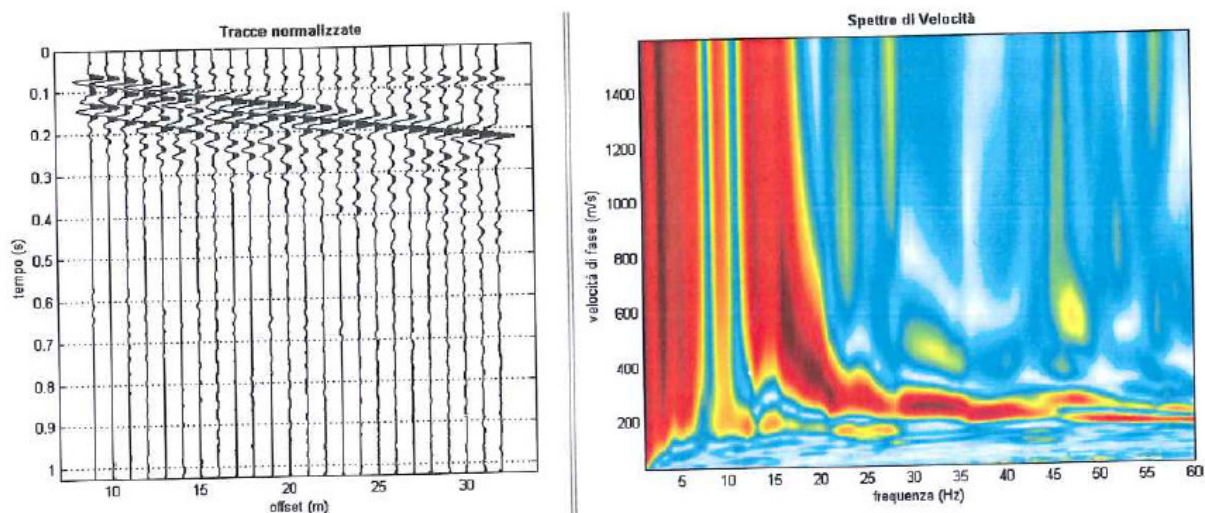


Figura 5.1-1: MASW 1 - Tracce normalizzate (a sinistra) e spettro "phase velocity-frequency (c-f)" (a destra)

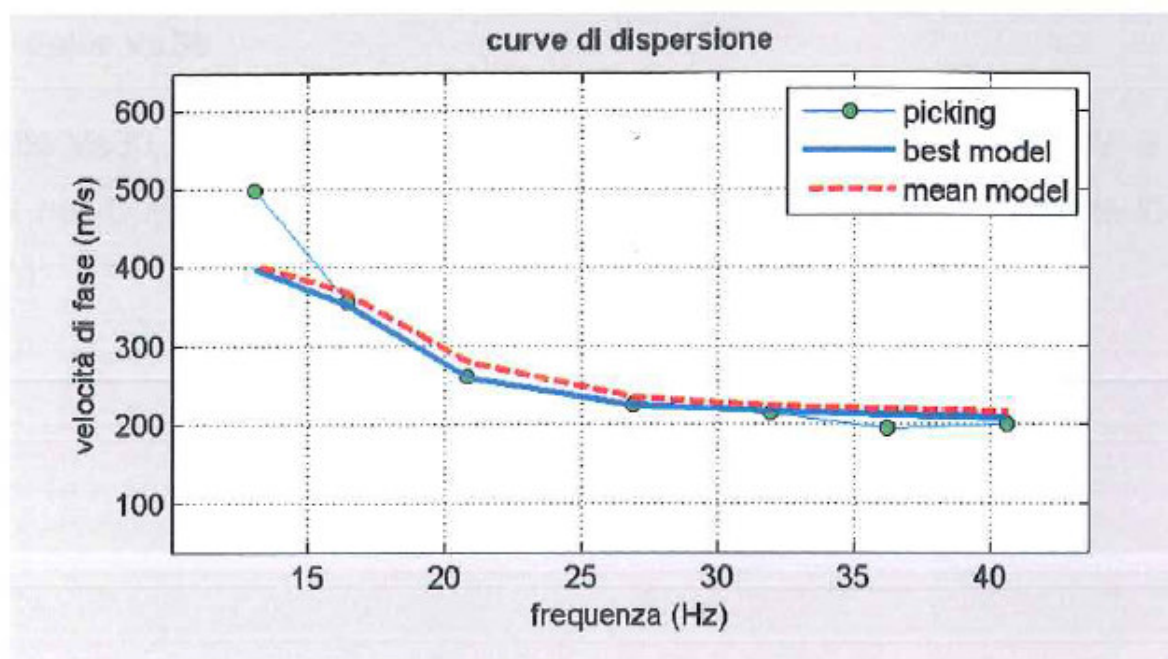


Figura 5.1-4: MASW 1 - Picking della curva di dispersione

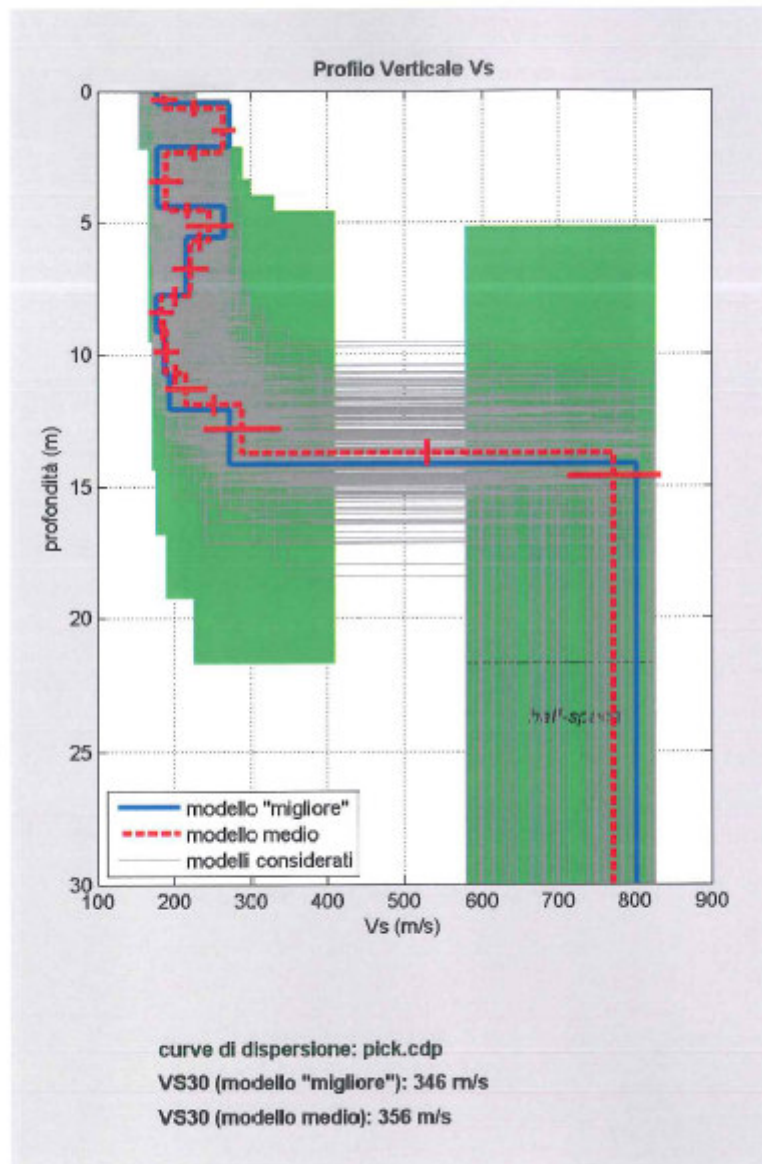


Figura 5.1-7: Modello di velocità stimato dall'indagine sismica a rifrazione MASW 1

**MASW 1 -  $V_{s30} = 346$  m/s**



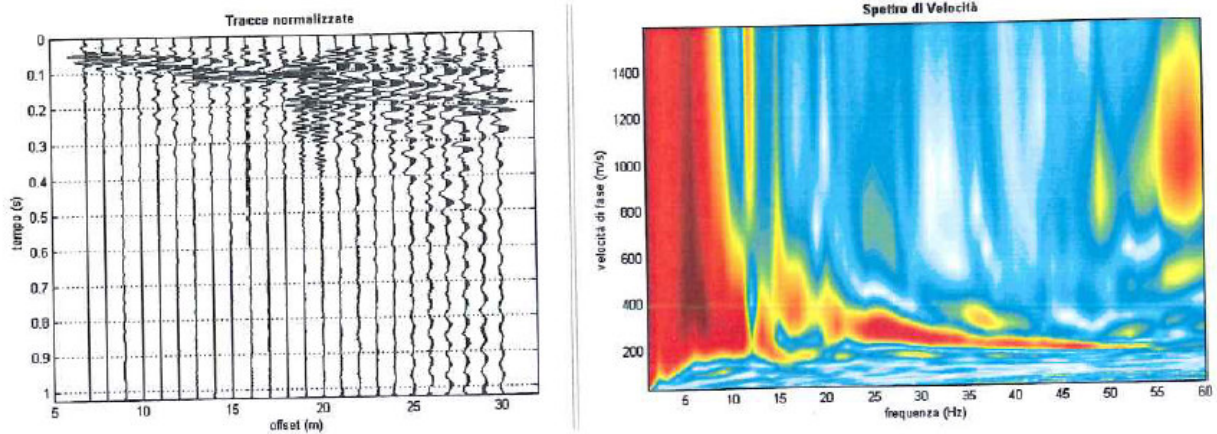


Figura 5.1-2: MASW 2 - Tracce normalizzate (a sinistra) e spettro "phase velocity-frequency (c-f)" (a destra)

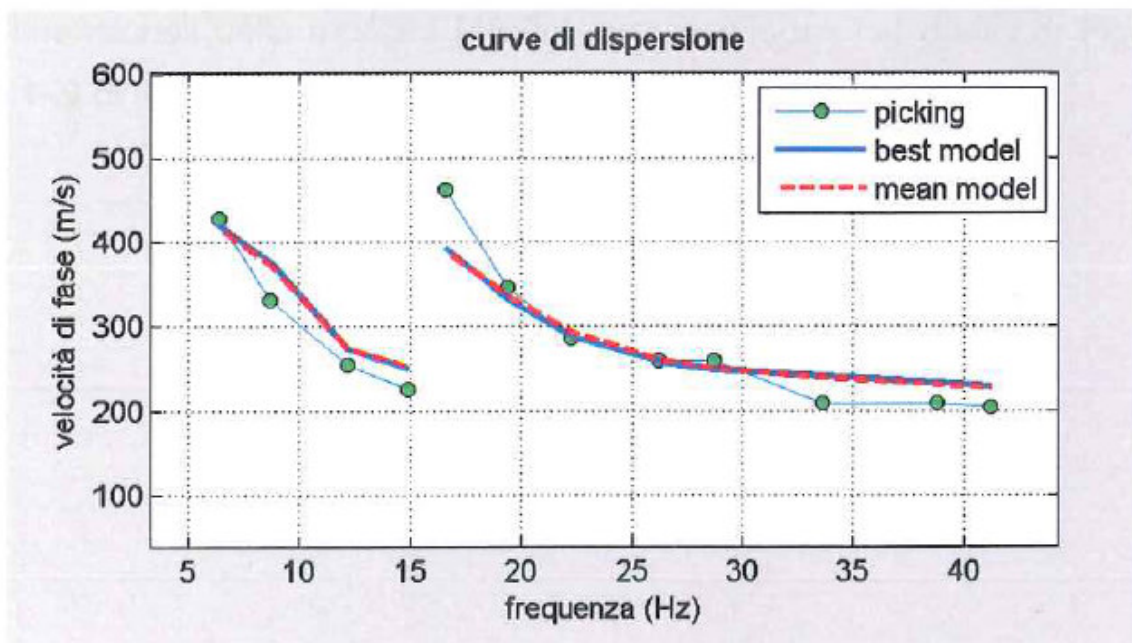


Figura 5.1-5: MASW 2 - Picking della curva di dispersione

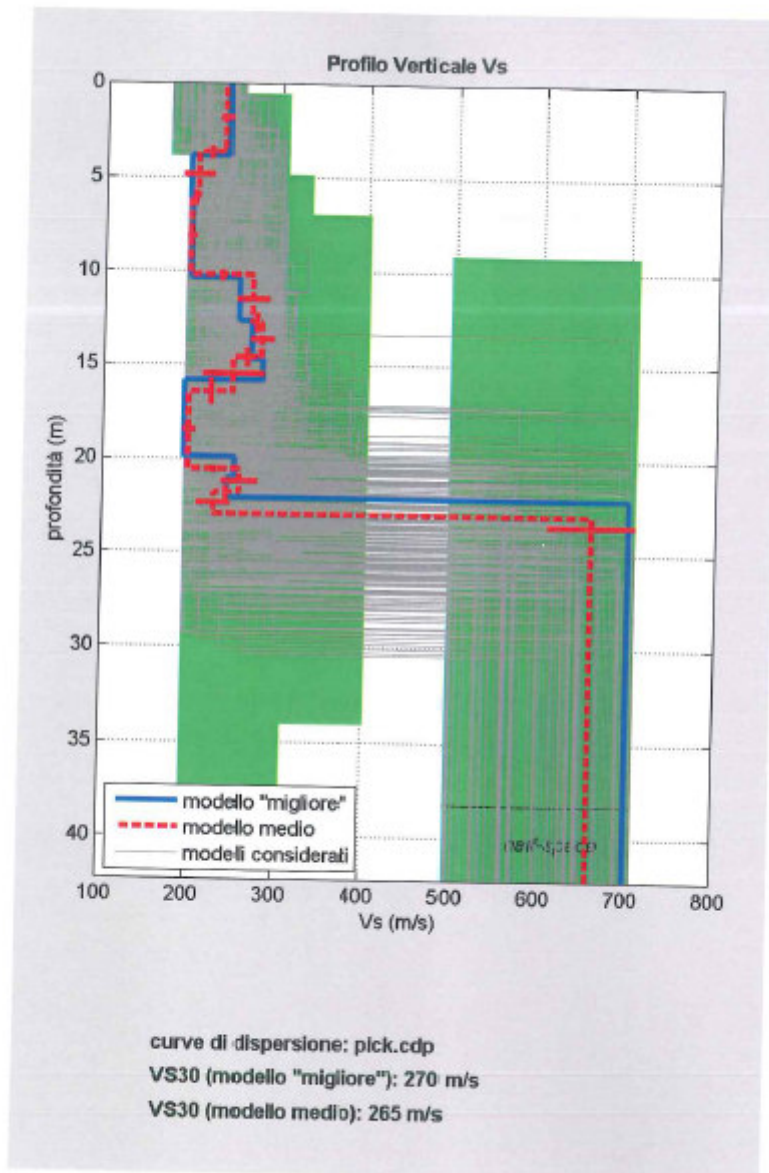


Figura 5.1-8: Modello di velocità stimato dall'indagine sismica a rifrazione MASW 2

**MASW 2 -  $V_{s30} = 270$  m/s**

Come detto, la teoria si basa sullo studio delle onde superficiali di Rayleigh e sulla creazione di una trasformata lentezza-frequenza del campo d'onda.

Questa trasformata è particolarmente efficace nel permettere l'individuazione delle curve di dispersione della velocità di fase delle onde di Rayleigh.

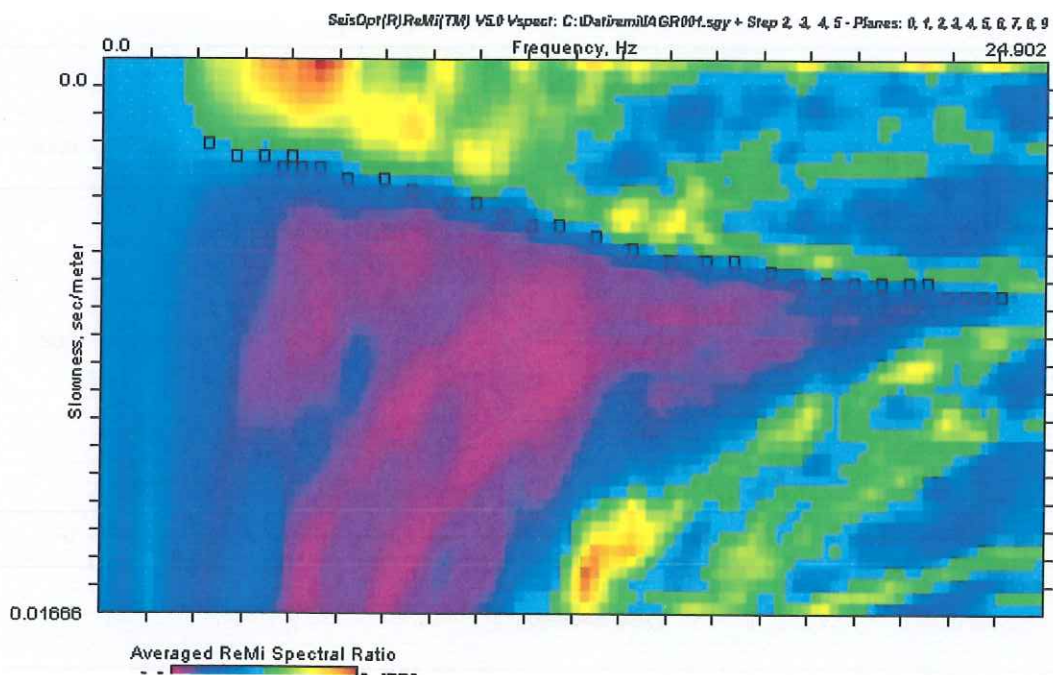
La combinazione dei comuni equipaggiamenti di sismica a rifrazione, la semplice modalità di registrazione (senza sorgenti), una tecnica di processo dei dati basata sulla trasformazione del campo di onde e uno strumento di modellazione interattiva della dispersione delle velocità di fase delle onde di Rayleigh fanno sì che la tecnica dei microtrempi possa essere sfruttata in qualsiasi situazione.

Il programma effettua una trasformazione del campo di onde e crea un diagramma bidimensionale frequenza-lentezza; ciò è particolarmente efficace nel permettere un'accurata determinazione di punti delle curve di dispersione della velocità di fase delle onde di Rayleigh a dispetto della presenza di onde che si propagano lungo l'allineamento ad alte velocità apparenti, onde di corpo, onde d'aria e disturbi incoerenti.

La procedura di acquisizione di dati consiste in 10 o più registrazioni di rumori sismici di durata pari a 30 secondi, usando sismografo a rifrazione e geofoni convenzionali P-wave.

La trasformazione del campo di onde della registrazione del rumore rivela la curva di dispersione dell'onda di taglio. Sulla curva di dispersione dell'onda di taglio vengono poi selezionati i punti (picking) necessari alla determinazione del profilo di velocità dell'onda di taglio nel substrato.

Il sismografo utilizzato è un PASI 16S24 . Le modalità di registrazione è 24 bit, i geofoni sono caratterizzati da un frequenza di 4,5 Hz mentre il tempo di registrazione è stato di 32 sec. Il software impiegato è il *SeisOpt ReMi Versione 5.0*

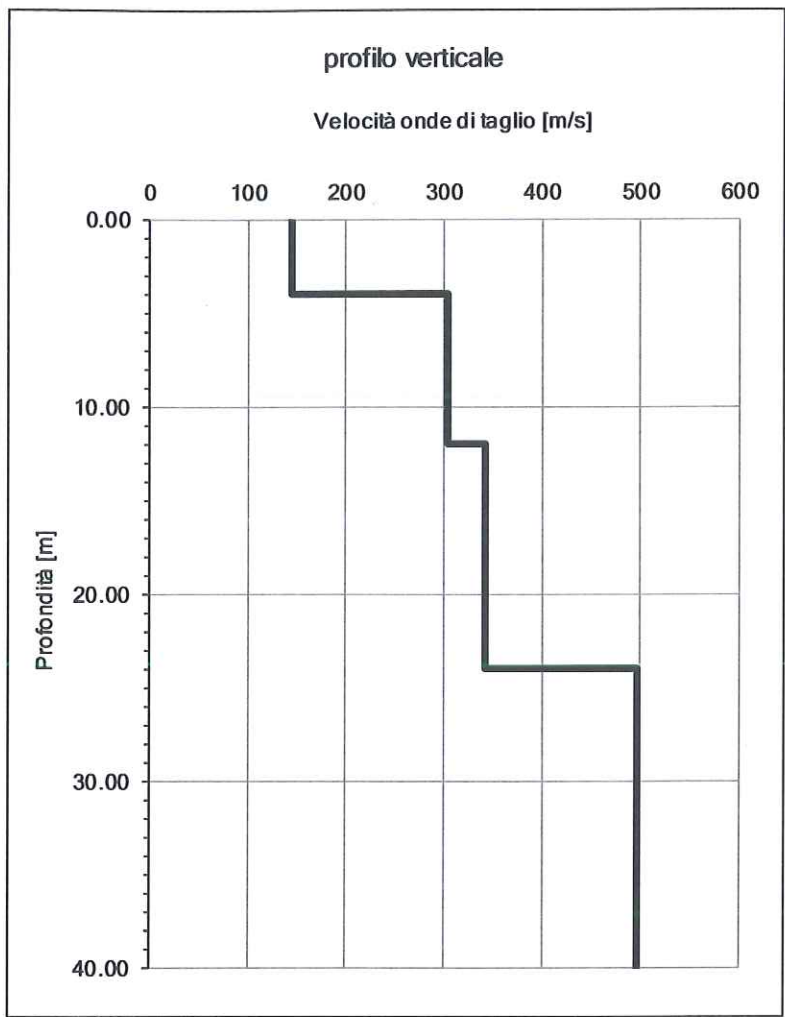
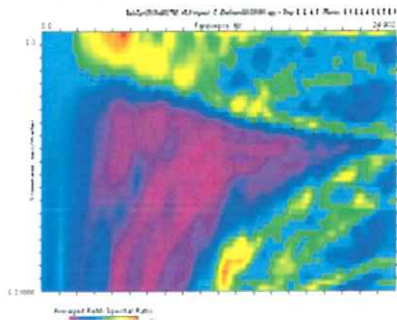


Spettro energetico del sottosuolo



strati	Prof.	H	Vs	tempi
1	4.00	3.00	145	0.020681
2	12.00	8.00	305	0.0262318
3	24.00	12.00	343	0.0350088
4				
5				
6				
7				
8				
9				
10				
11				
12				
13				
14				
15				
16				
17				
18				
19				
20				
ULTIMO	31.00	7.00	498	0.0140618
Somma tempi				0.0959834
Vs30			313	
CLASSE			C	

### Vs Refraction Microtremor



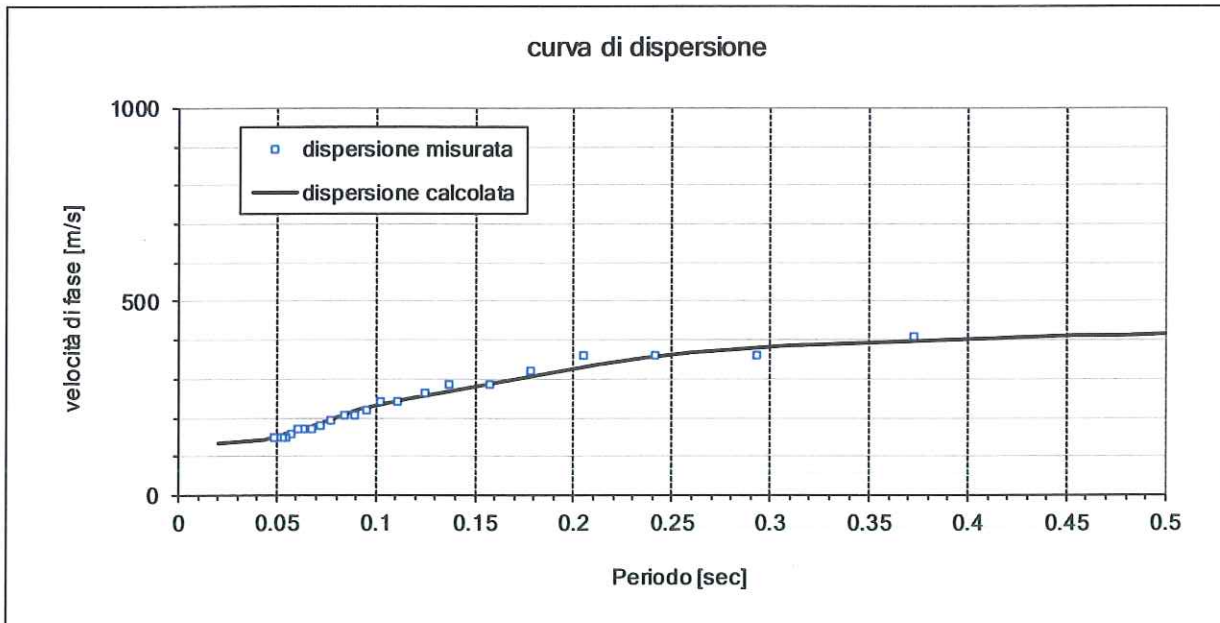
località IANO

Prof. Posa Fond. 1

1

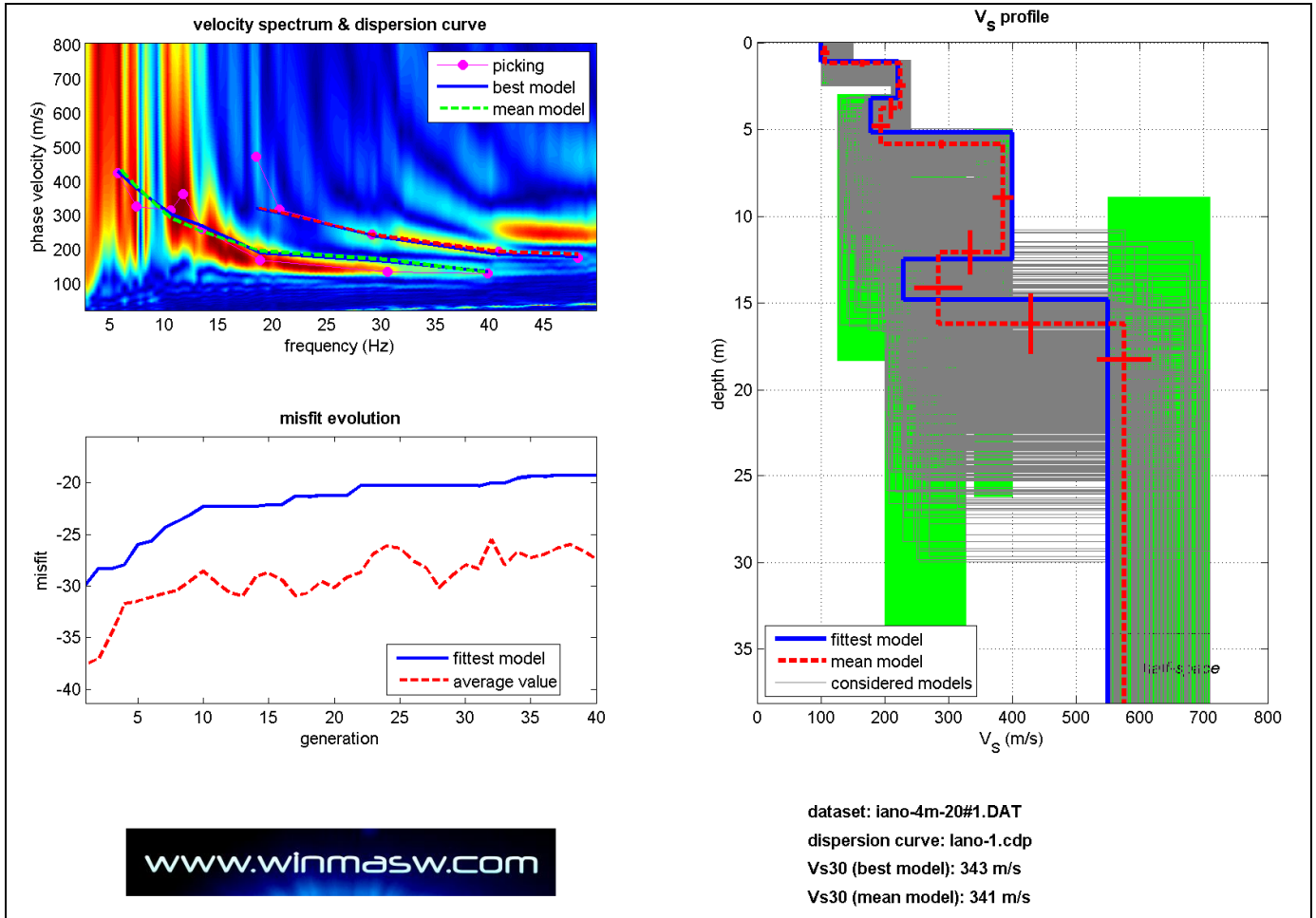
Sond. N°

n.1



Determinazione della Vs30

**MW 16**



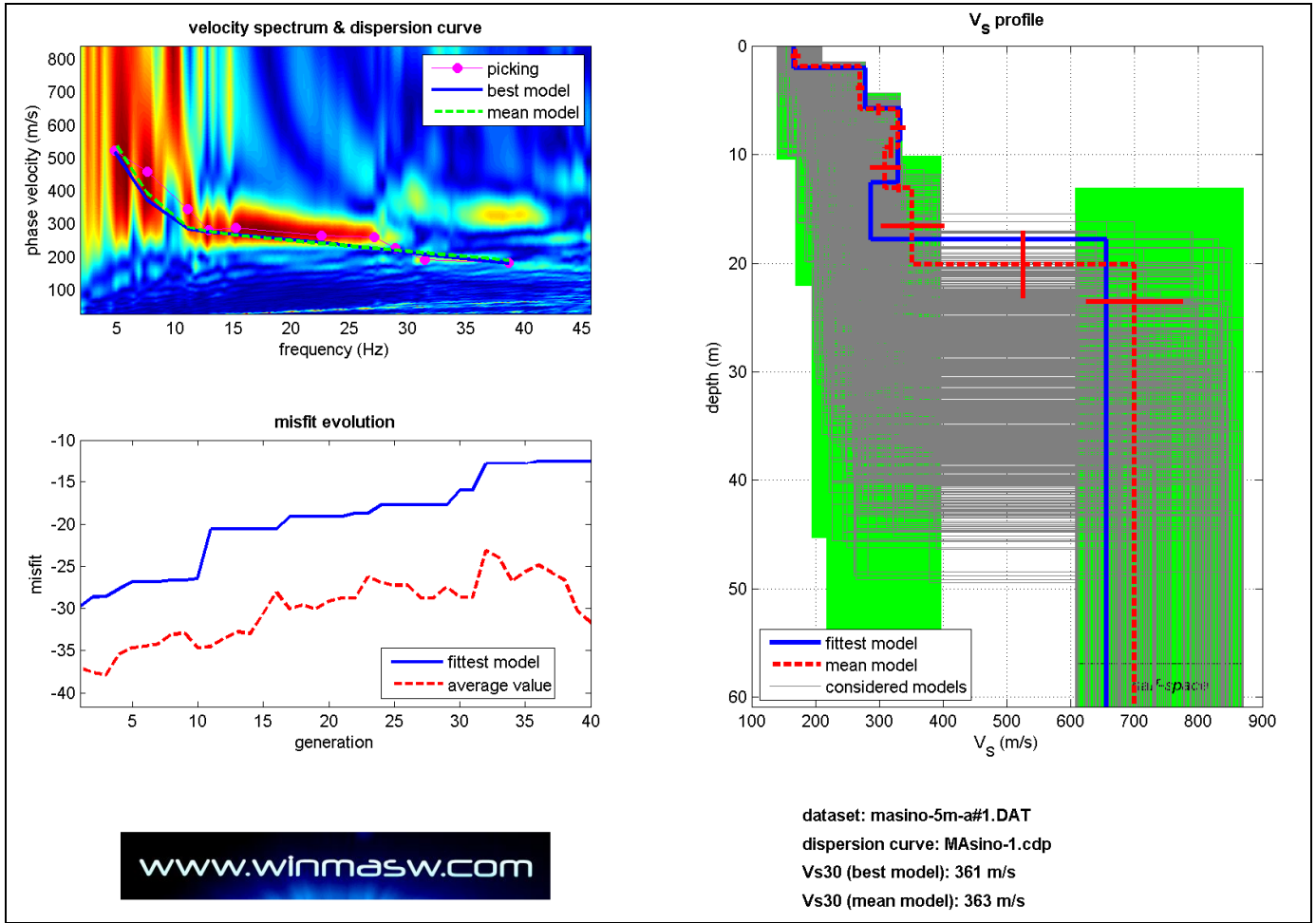
[www.winmasw.com](http://www.winmasw.com)



	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	1.2	1.2	106
Strato 2	1.2	3.8	2.6	225
Strato 3	3.8	5.9	2.1	194
Strato 4	5.9	12.1	6.2	385
Strato 5	12.1	16.2	4.1	284
Strato 6	16.2			575
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 341 m/s(0 m da p.c.)***

**MW 15**

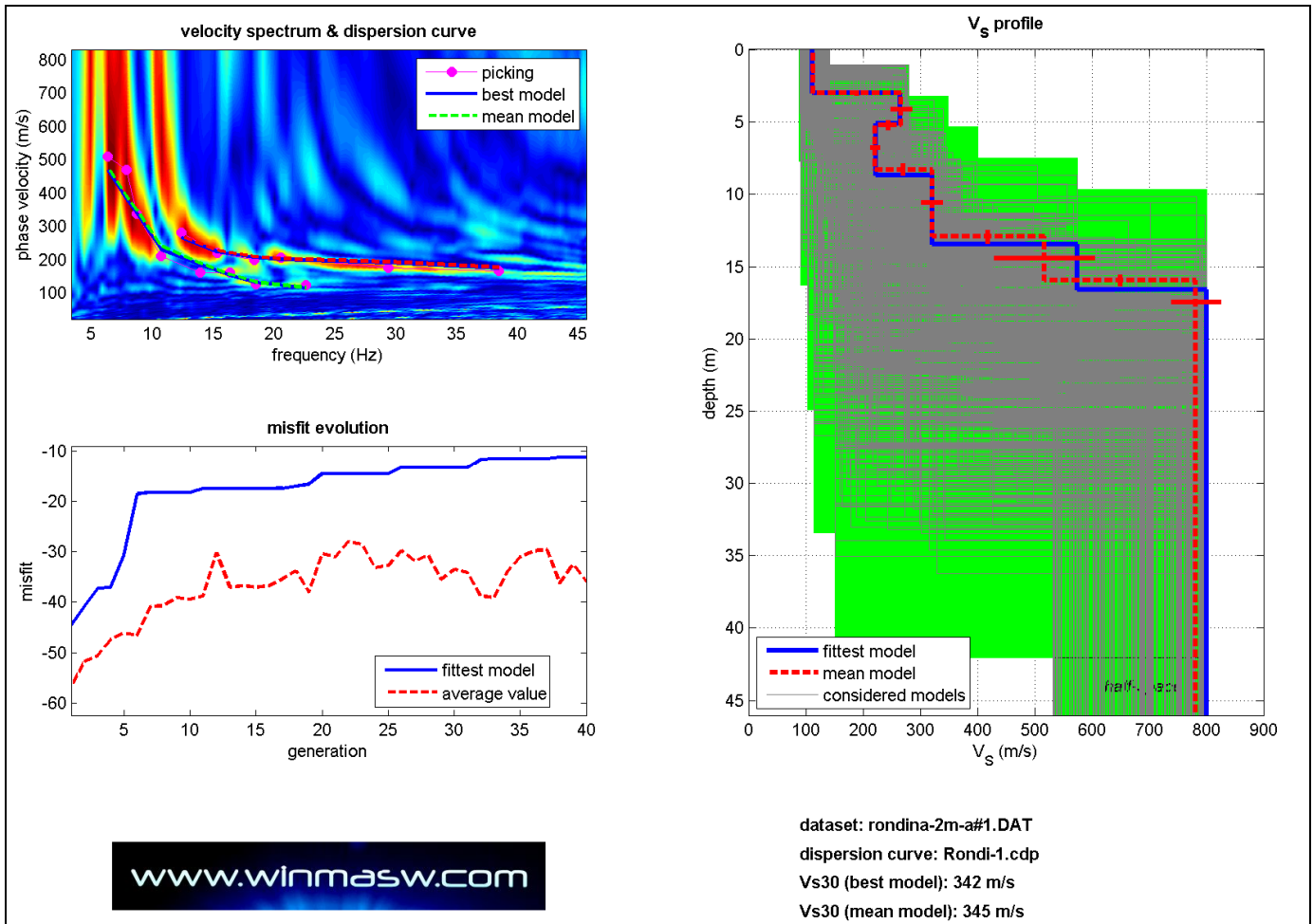


	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	1.9	1.9	169
Strato 2	1.9	5.8	3.9	270
Strato 3	5.8	9.3	3.5	329
Strato 4	9.3	13.0	3.7	309
Strato 5	13.0	20.0	7.0	352
Strato 6	20.0			700
Strato 7				

**V<sub>s30</sub> = 363 m/s(0 m da p.c.)**



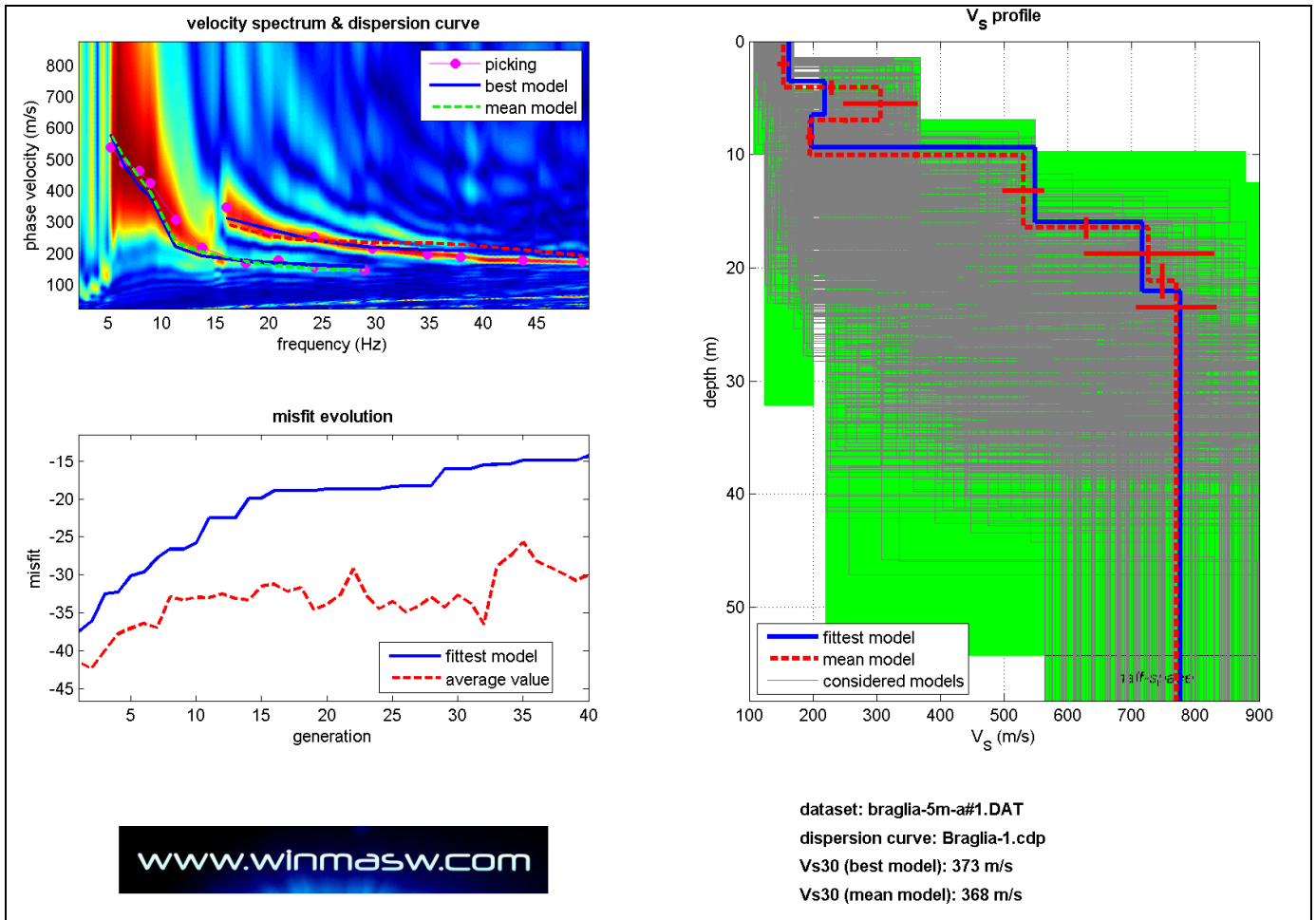
**MW 14**



	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	3.0	3.0	113
Strato 2	3.0	5.3	2.3	267
Strato 3	5.3	8.3	3.0	221
Strato 4	8.3	12.9	4.6	321
Strato 5	12.9	15.9	3.0	517
Strato 6	15.9			782
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 345 m/s(0 m da p.c.)***

**MW 13**



[www.winmasw.com](http://www.winmasw.com)

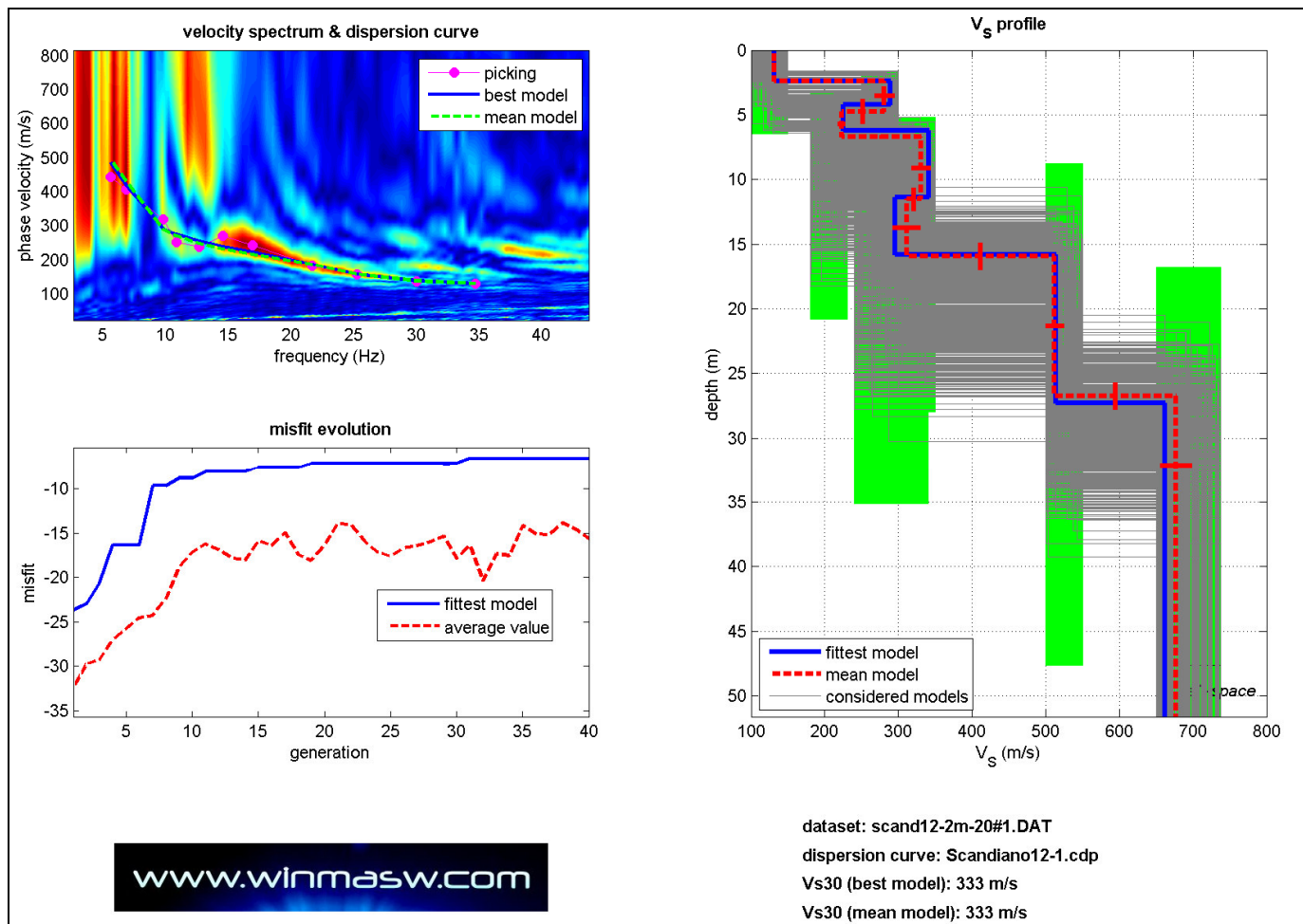


	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	4.1	4.1	154
Strato 2	4.1	7.0	2.9	306
Strato 3	7.0	10.0	3.0	196
Strato 4	10.0	16.4	6.4	530
Strato 5	16.4	21.1	4.7	727
Strato 6	21.1			770
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 368 m/s(0 m da p.c.)***



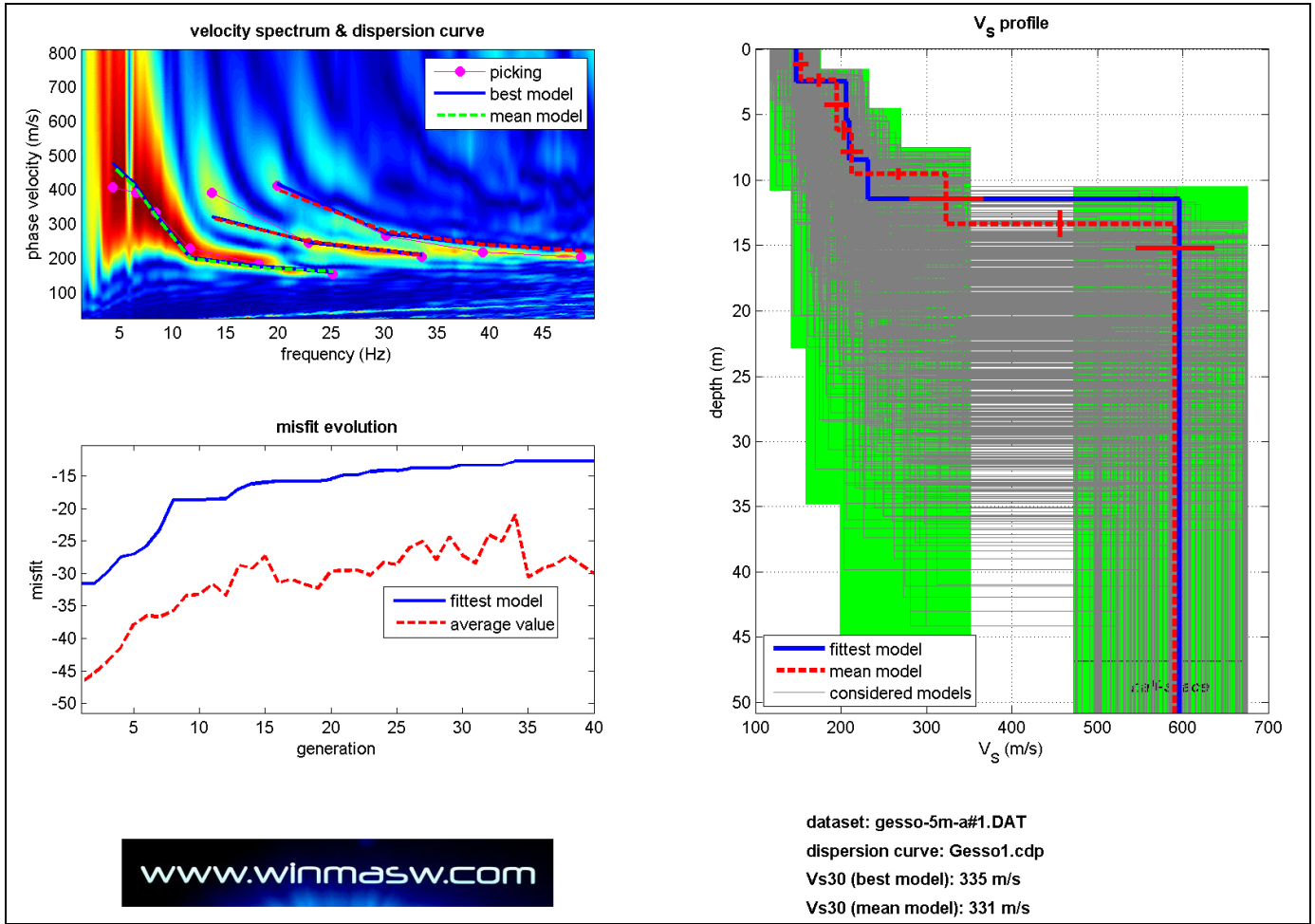
**MW 12**



	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	2.4	2.4	131
Strato 2	2.4	4.7	2.3	281
Strato 3	4.7	6.7	2.0	223
Strato 4	6.7	11.5	4.8	331
Strato 5	11.5	15.9	4.4	311
Strato 6	15.9	26.7	10.8	512
Strato 7	26.7			677

***V<sub>s30</sub> = 333 m/s(0 m da p.c.)***

**MW 03**



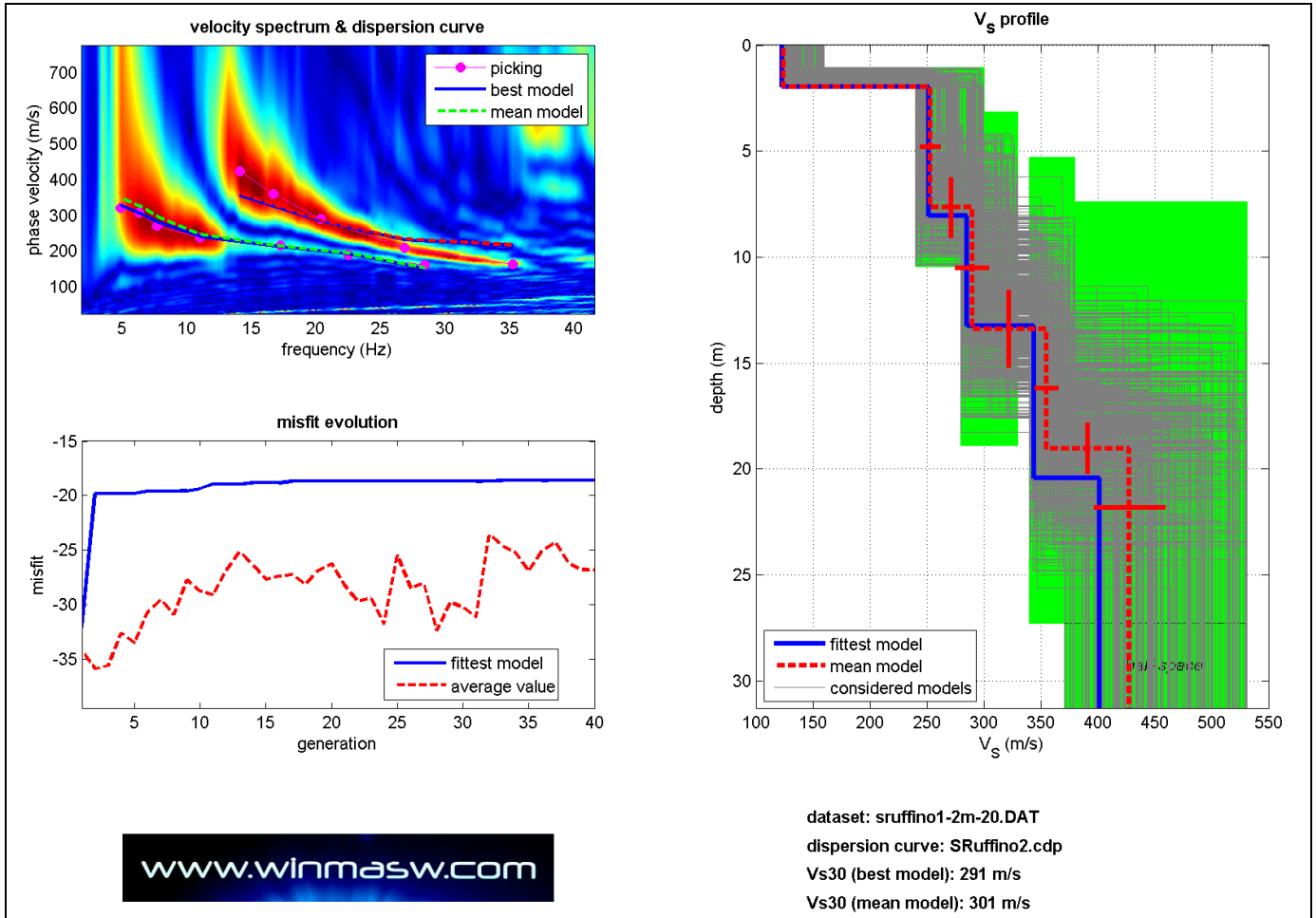
[www.winmasw.com](http://www.winmasw.com)



	Profondità		spessore m	Vel m/s
	da	a		
Strato 1	0.0	2.4	2.4	153
Strato 2	2.4	6.2	3.8	195
Strato 3	6.2	9.6	3.4	213
Strato 4	9.6	13.4	3.8	323
Strato 5	13.4			591
Strato 6				
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 331 m/s(0 m da p.c.)***

**MW 01**

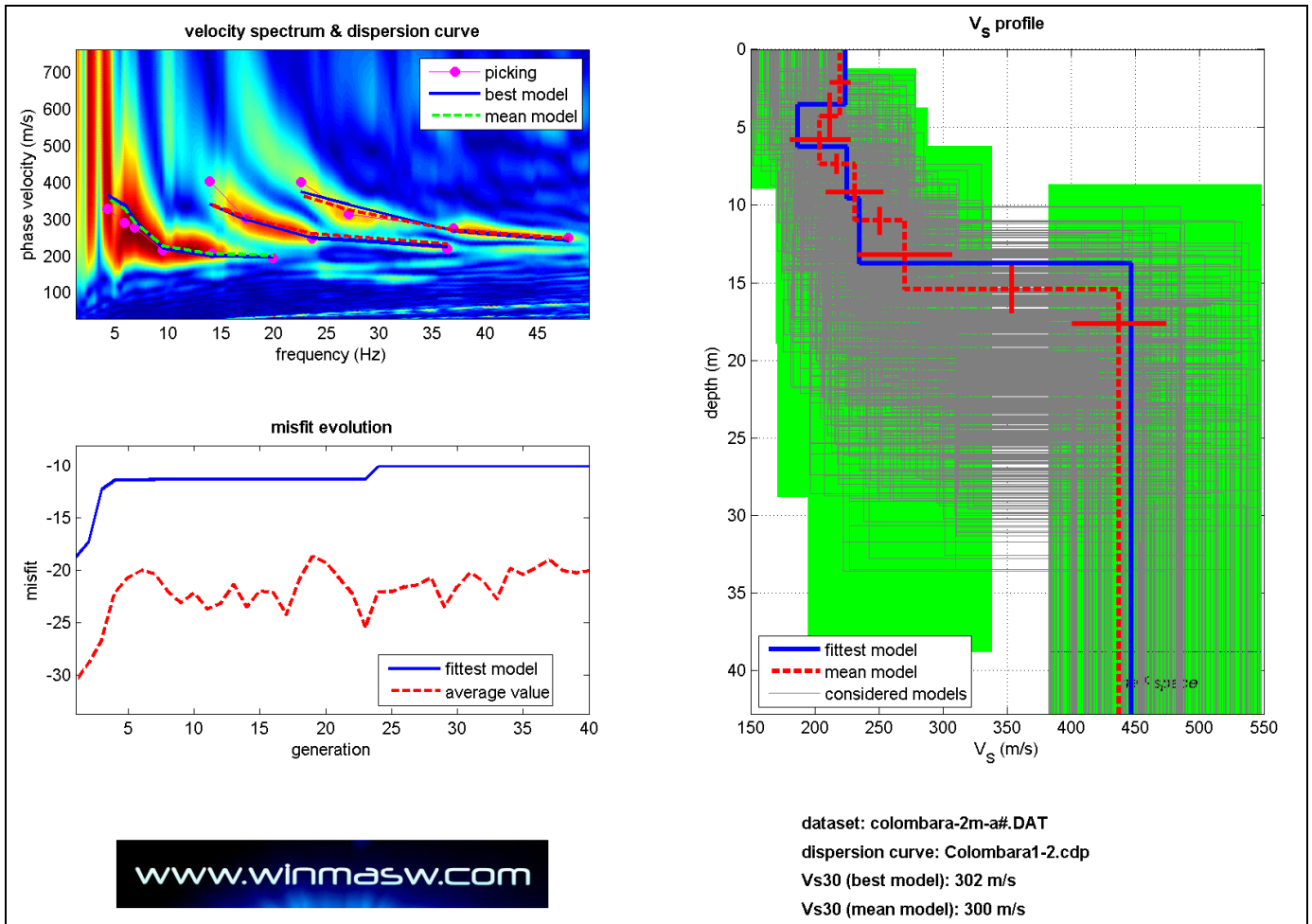


	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	2.0	2.0	124
Strato 2	2.0	7.7	5.7	253
Strato 3	7.7	13.4	5.7	290
Strato 4	13.4	19.1	5.7	355
Strato 5	19.1			428
Strato 6				
Strato 7				

**V<sub>s30</sub> = 301 m/s (0 m da p.c.)**



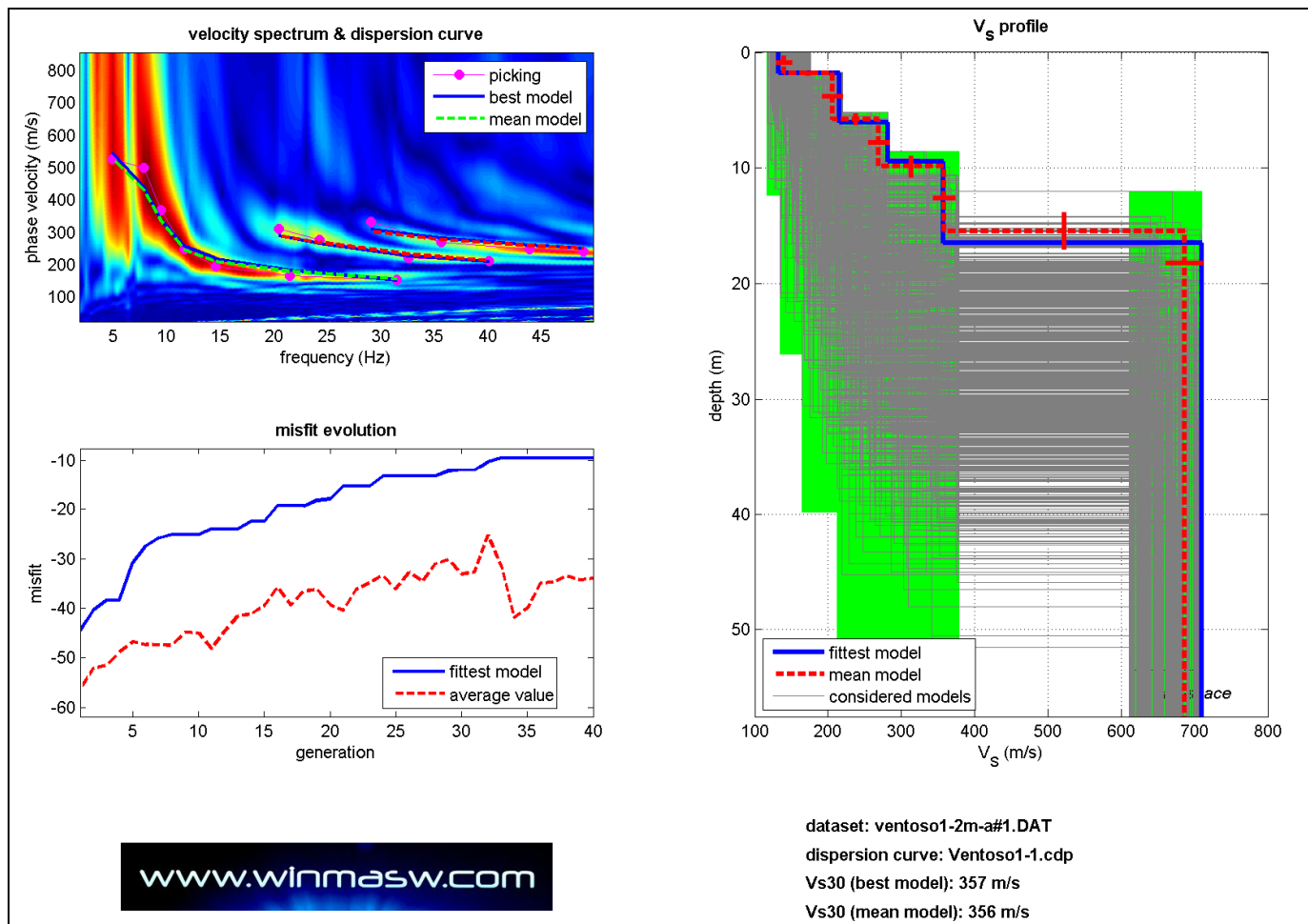
**MW 02**



	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	4.3	4.3	220
Strato 2	4.3	7.3	3.0	204
Strato 3	7.3	11.0	3.7	231
Strato 4	11.0	15.4	4.4	270
Strato 5	15.4			437
Strato 6				
Strato 7				

**V<sub>s30</sub> = 300 m/s(0 m da p.c.)**

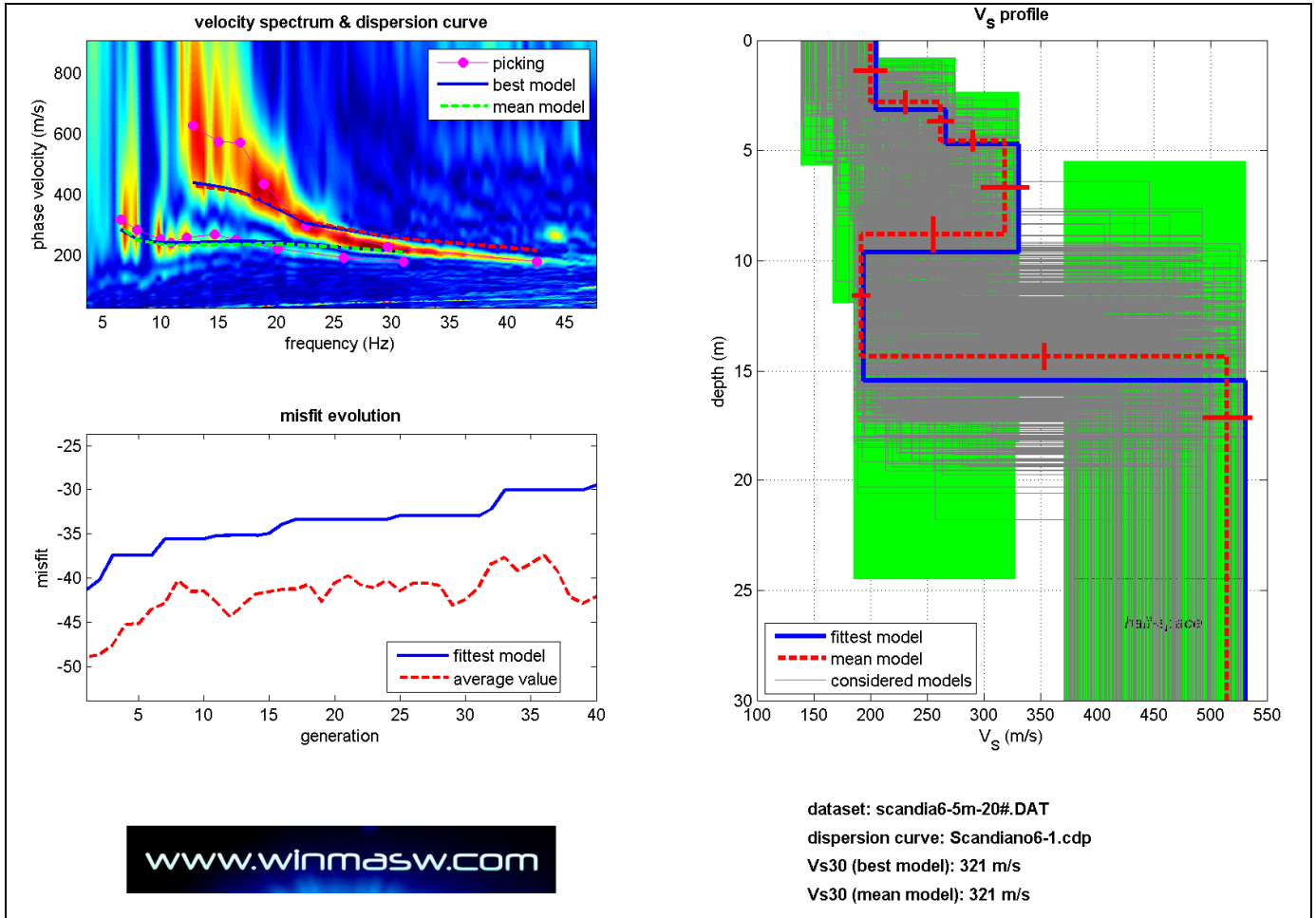
**MW 05**



	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	1.8	1.8	140
Strato 2	1.8	5.8	4.0	206
Strato 3	5.8	9.9	4.1	269
Strato 4	9.9	15.5	5.6	358
Strato 5	15.5			686
Strato 6				
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 356 m/s(0 m da p.c.)***

**MW 06**



[www.winmasw.com](http://www.winmasw.com)

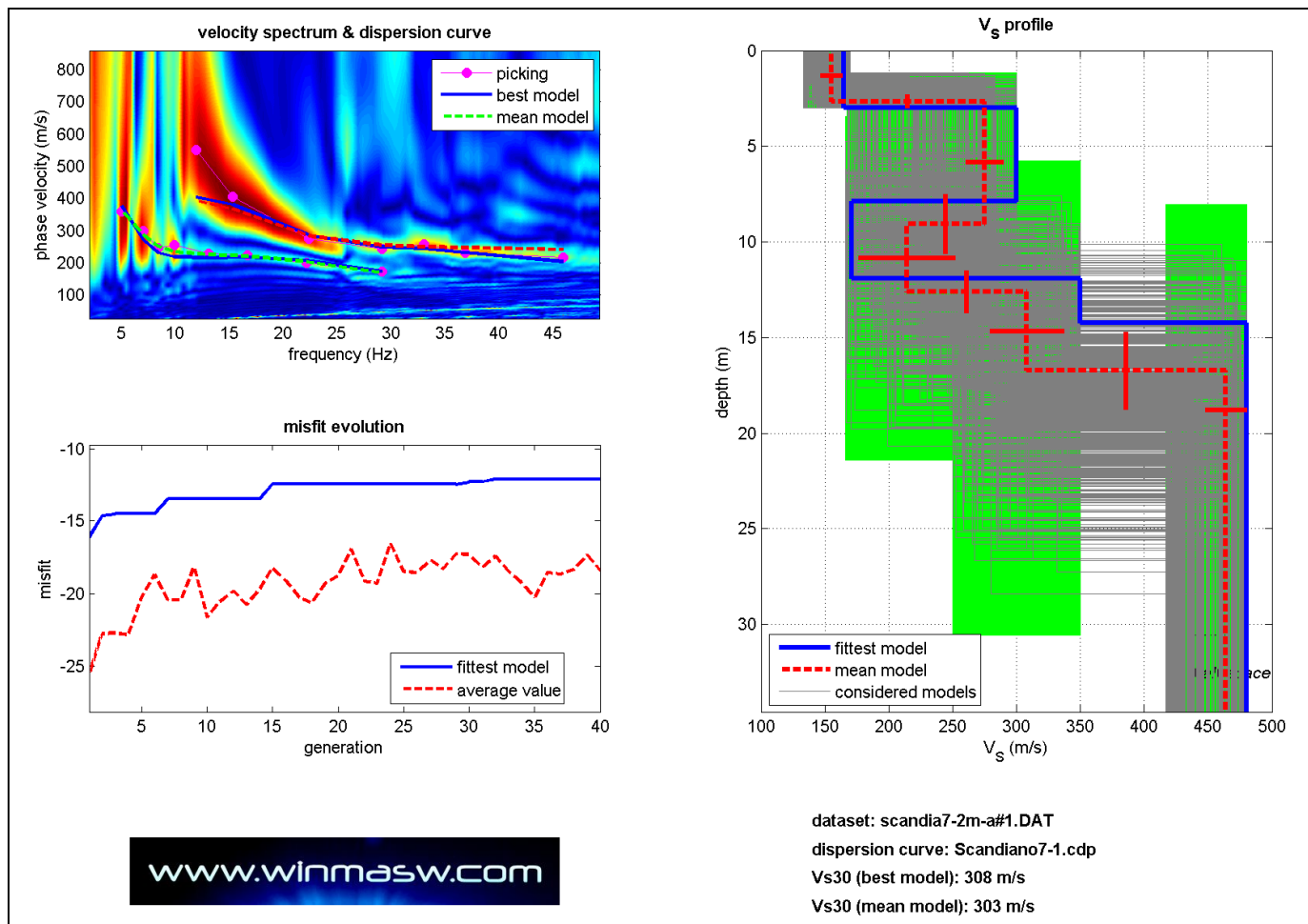


	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	2.8	2.8	200
Strato 2	2.8	4.6	1.8	262
Strato 3	4.6	8.8	4.2	319
Strato 4	8.8	14.4	5.6	192
Strato 5	14.4			515
Strato 6				
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 321 m/s(0 m da p.c.)***



**MW 07**

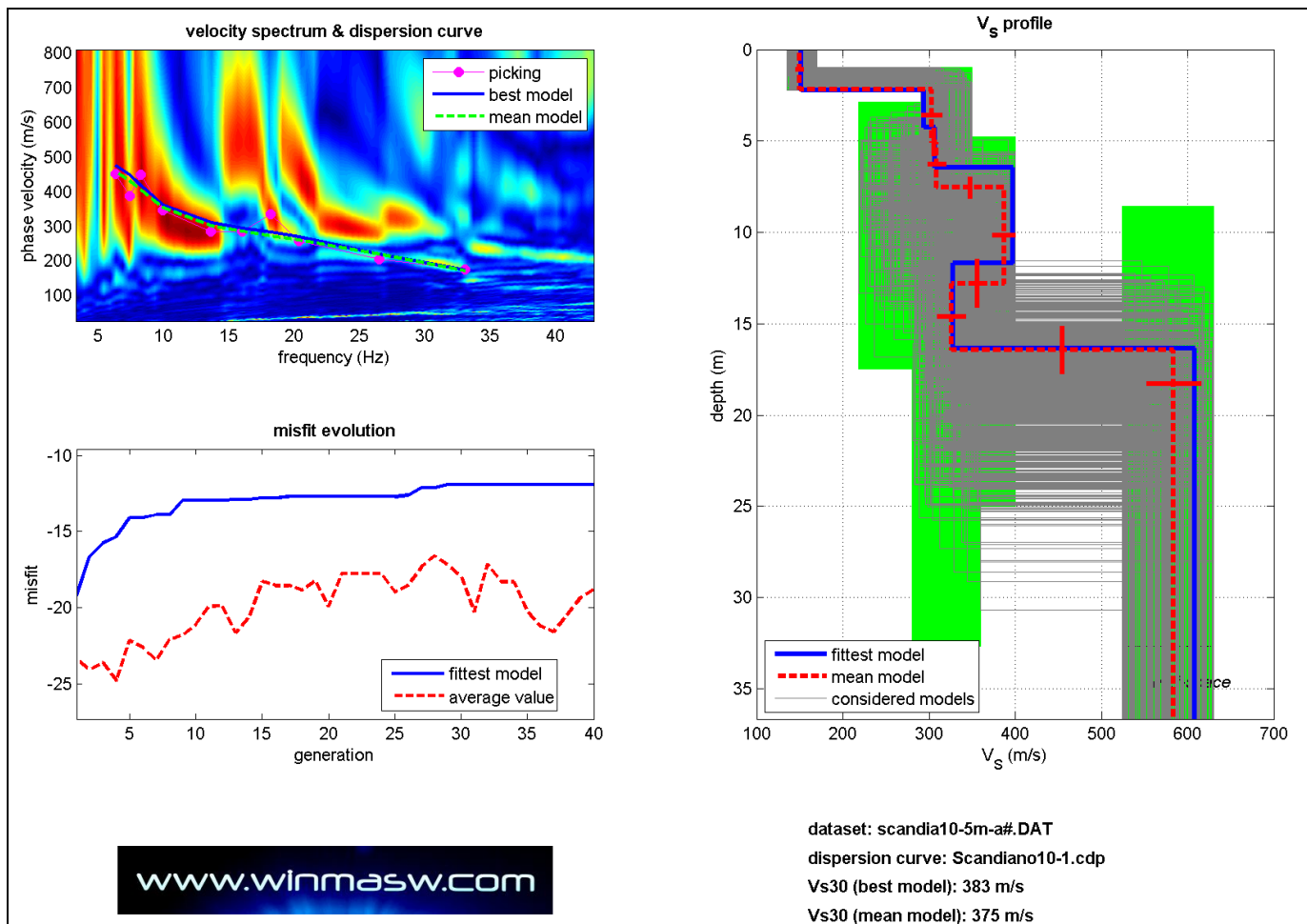


	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	2.7	2.7	155
Strato 2	2.7	9.1	6.4	275
Strato 3	9.1	12.6	3.5	214
Strato 4	12.6	16.7	4.1	308
Strato 5	16.7			464
Strato 6				
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 303 m/s(0 m da p.c.)***



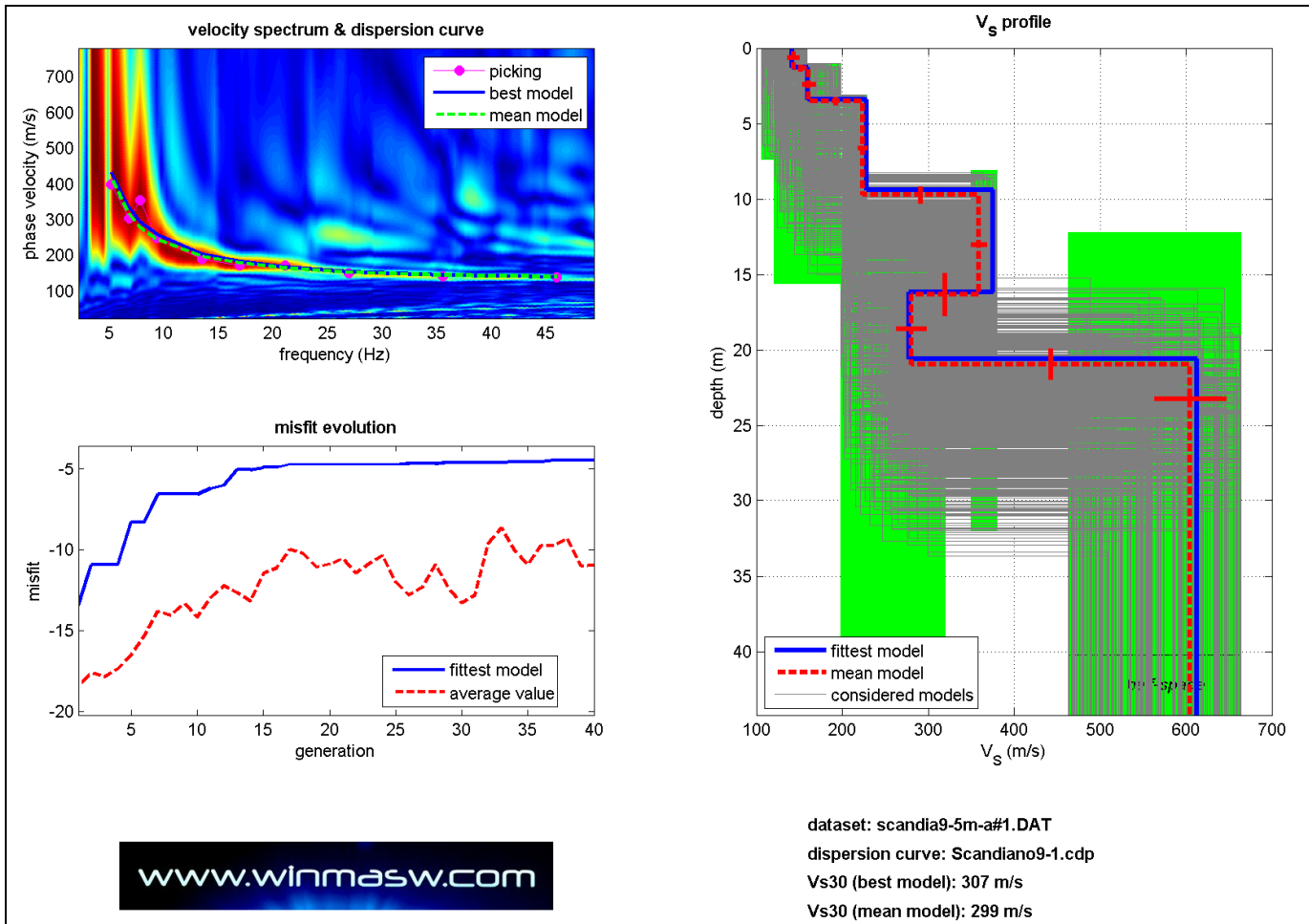
**MW 10**



	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	2.2	2.2	150
Strato 2	2.2	5.1	2.9	303
Strato 3	5.1	7.6	2.5	309
Strato 4	7.6	12.8	5.2	387
Strato 5	12.8	16.5	3.7	326
Strato 6	16.5			584
Strato 7				

**V<sub>s30</sub> = 375 m/s(0 m da p.c.)**

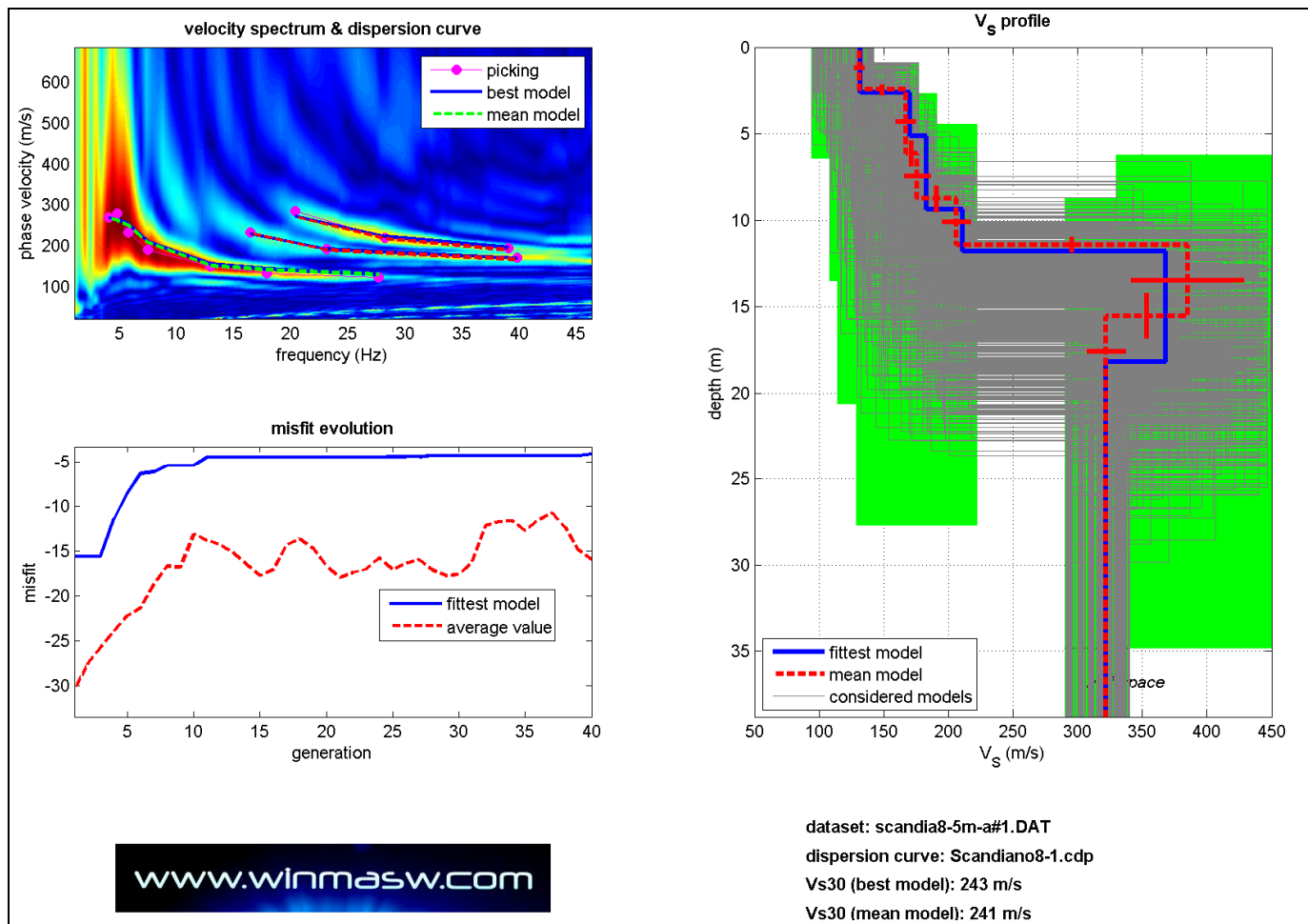
**MW 09**



	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	1.3	1.3	143
Strato 2	1.3	3.5	2.2	161
Strato 3	3.5	9.7	6.2	224
Strato 4	9.7	16.3	6.6	359
Strato 5	16.3	20.9	4.6	280
Strato 6	20.9			605
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 299 m/s(0 m da p.c.)***

**MW 08**

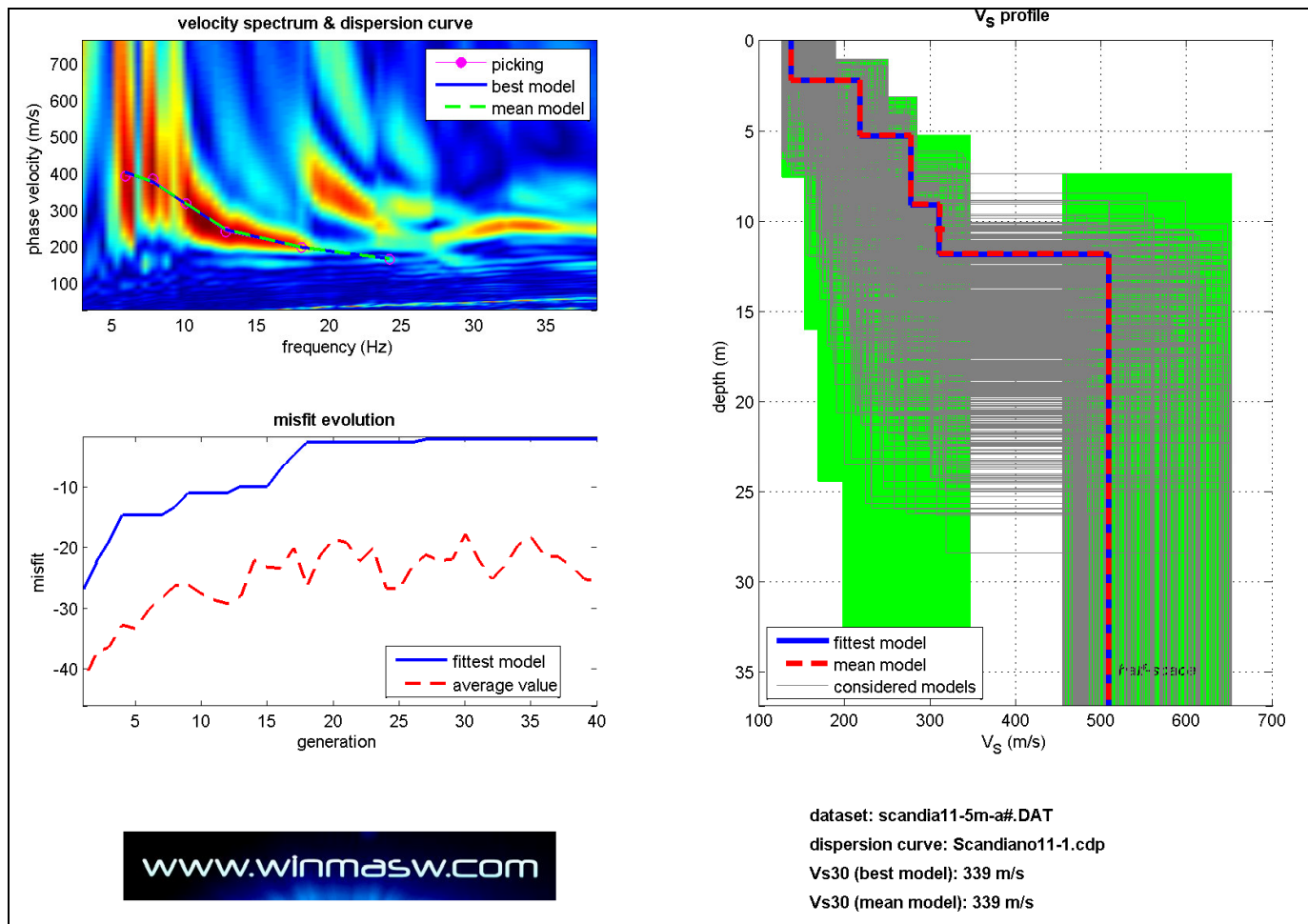


	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	2.5	2.5	131
Strato 2	2.5	6.2	3.7	167
Strato 3	6.2	8.8	2.6	176
Strato 4	8.8	11.5	2.7	206
Strato 5	11.5	15.6	4.1	385
Strato 6	15.6			322
Strato 7				

***V<sub>s30</sub> = 241 m/s (0 m da p.c.)***



**MW 11**



	Profondità		spessore	Vel m/s
	da	a	m	
Strato 1	0.0	2.2	2.2	138
Strato 2	2.2	5.3	3.1	218
Strato 3	5.3	9.1	3.8	277
Strato 4	9.1	11.8	2.7	311
Strato 5	11.8			508
Strato 6				
Strato 7				

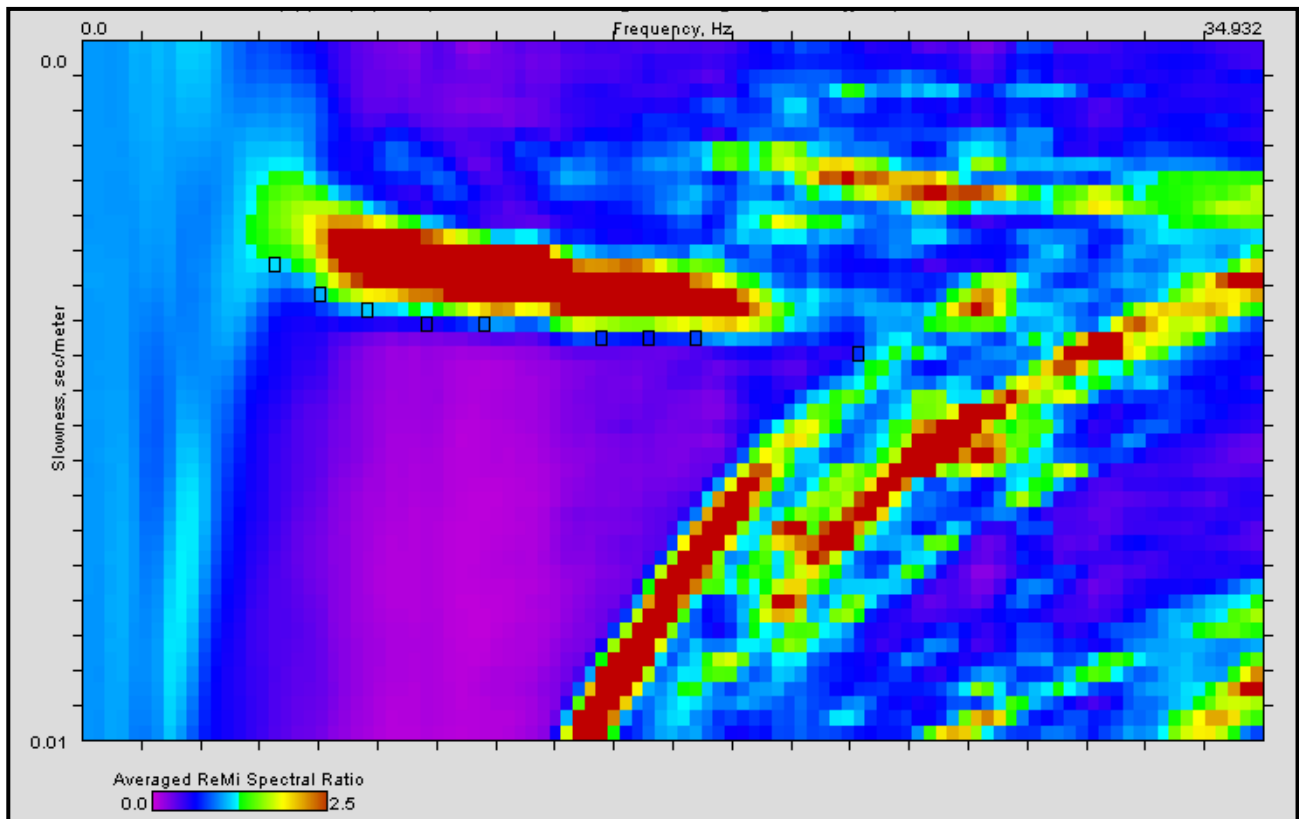
**$V_{s30} = 339 \text{ m/s}(0 \text{ m da p.c.})$**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

#### 4.5 ReMi 5



**Fig. 13 - Grafico illustrante i risultati emersi dall'elaborazione dei microtremori  
(con picking dei segnali)**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

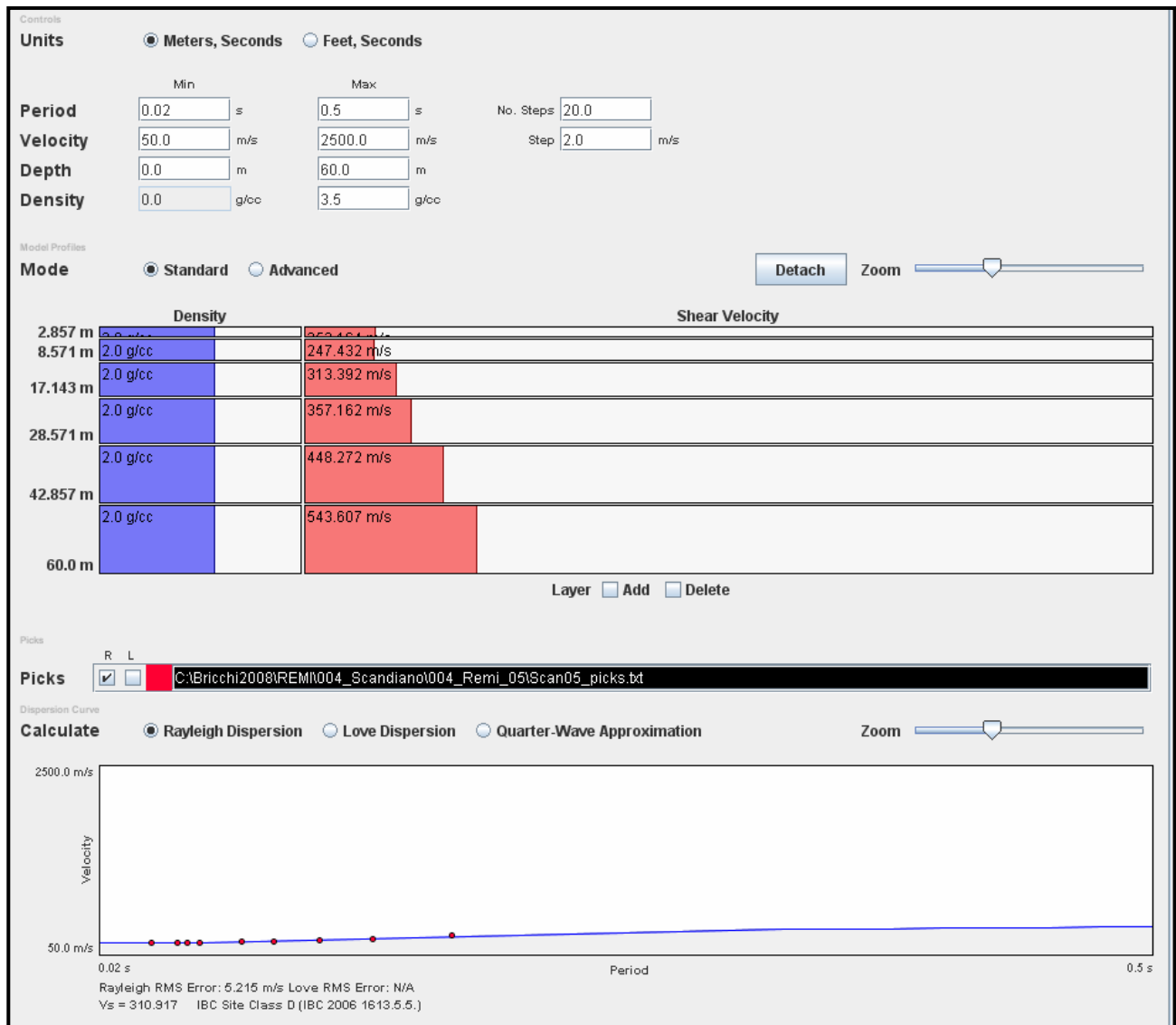


Fig. 14 - Grafico illustrante i risultati dell'inversione della curva di dispersione stimata

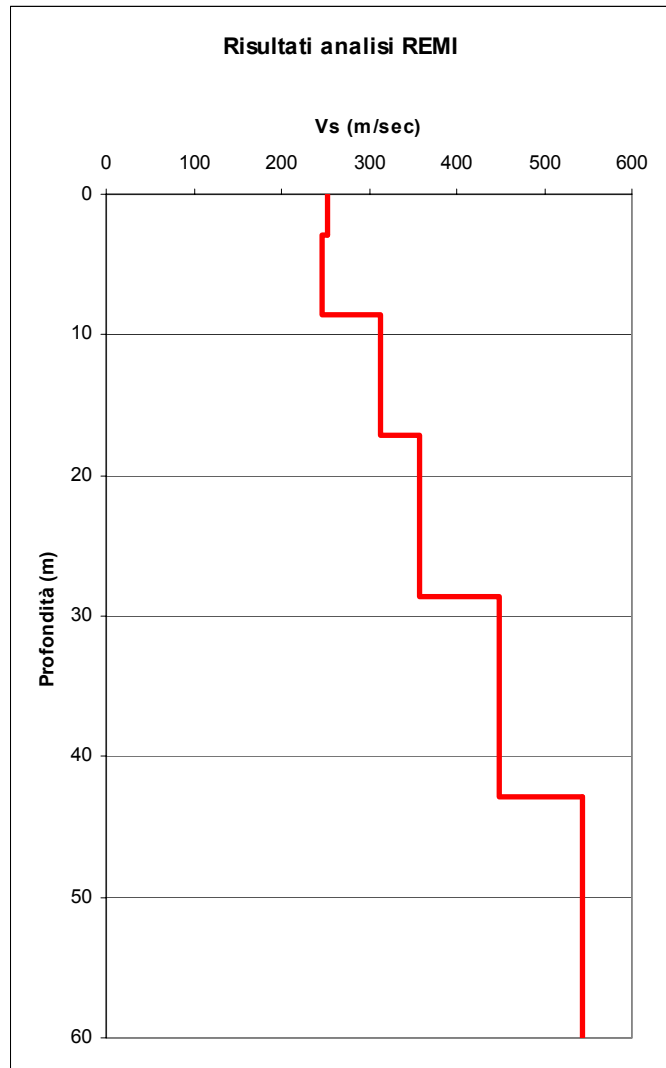


Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

### 5.5 ReMi 5

Strato (n)	Spessore (m)	Velocità (m/sec)
1	2.86	252
2	5.71	247
3	8.57	313
4	11.43	357
5	14.29	448
6	17.14	544



**ReMi 5: Vs30 = 309 m/sec**

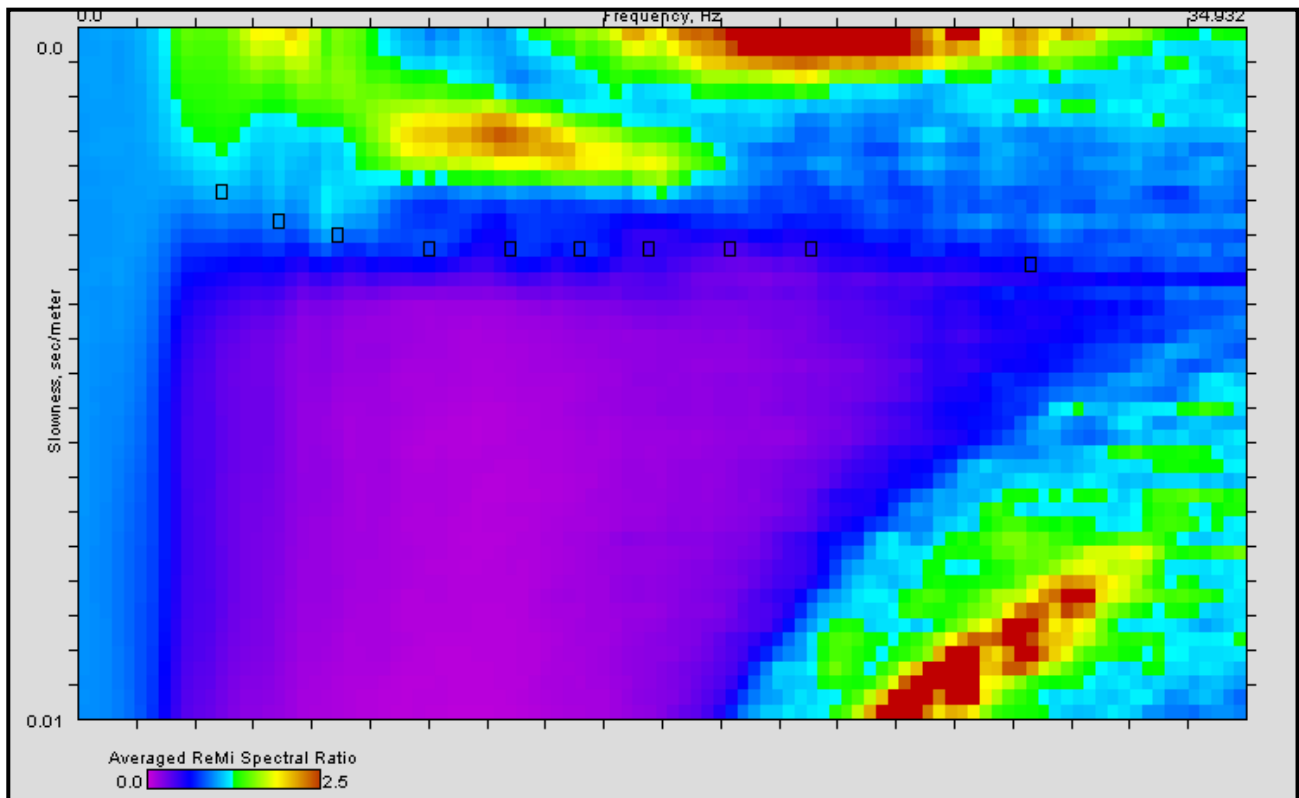




Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

#### 4.7 ReMi 7



**Fig. 17 - Grafico illustrante i risultati emersi dall'elaborazione dei microtremori  
(con picking dei segnali)**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

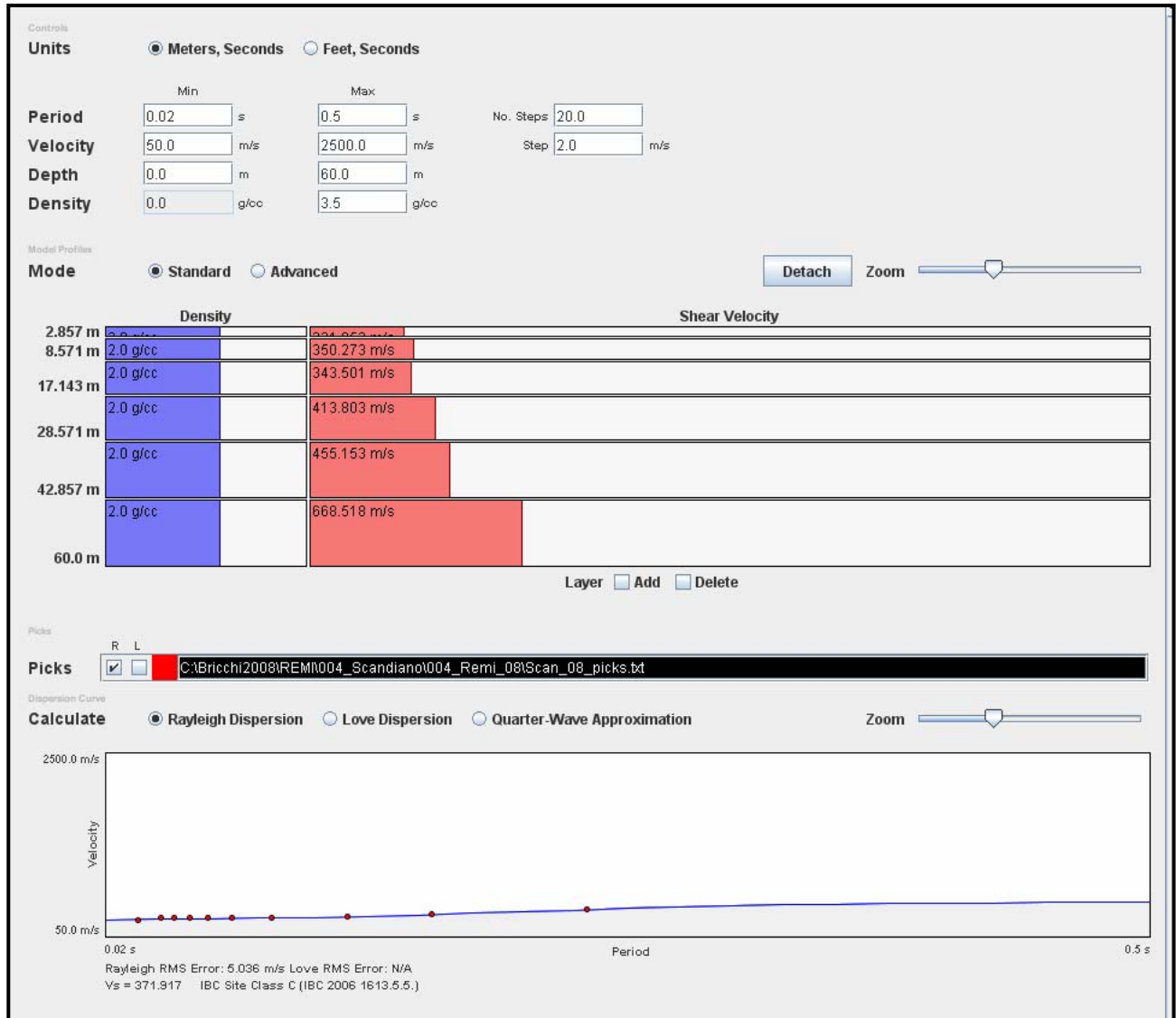


Fig. 18 - Grafico illustrante i risultati dell'inversione della curva di dispersione stimata

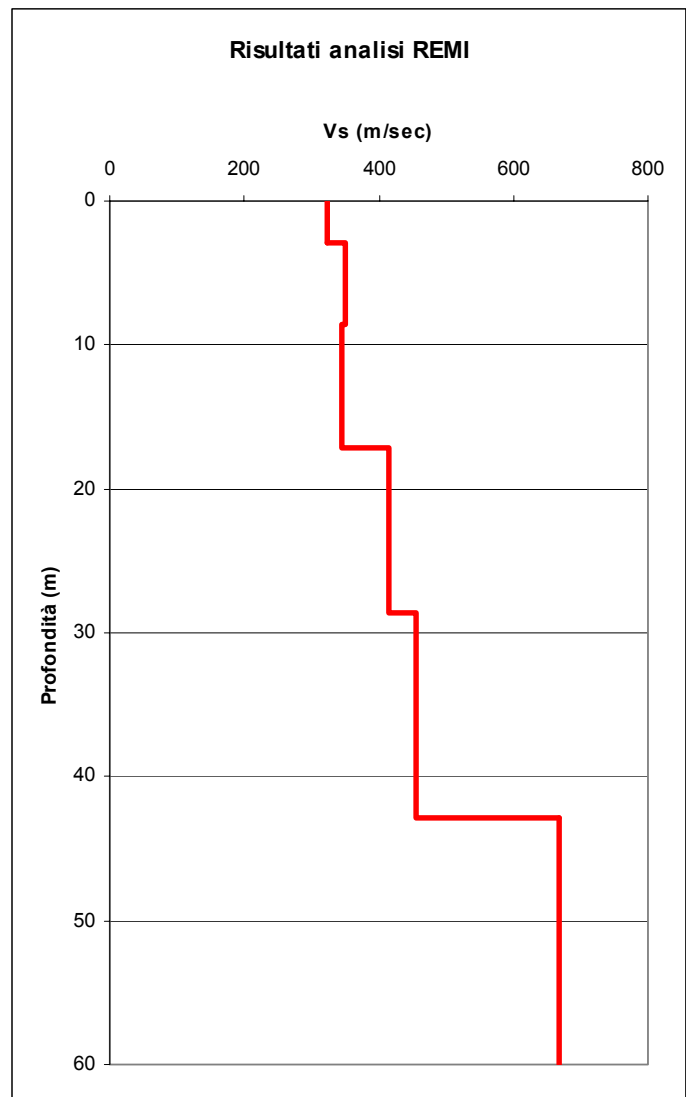


Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

### 5.7 ReMi 7

Strato (n)	Spessore (m)	Velocità (m/sec)
1	2.86	322
2	5.71	350
3	8.57	344
4	11.43	414
5	14.29	455
6	17.14	669



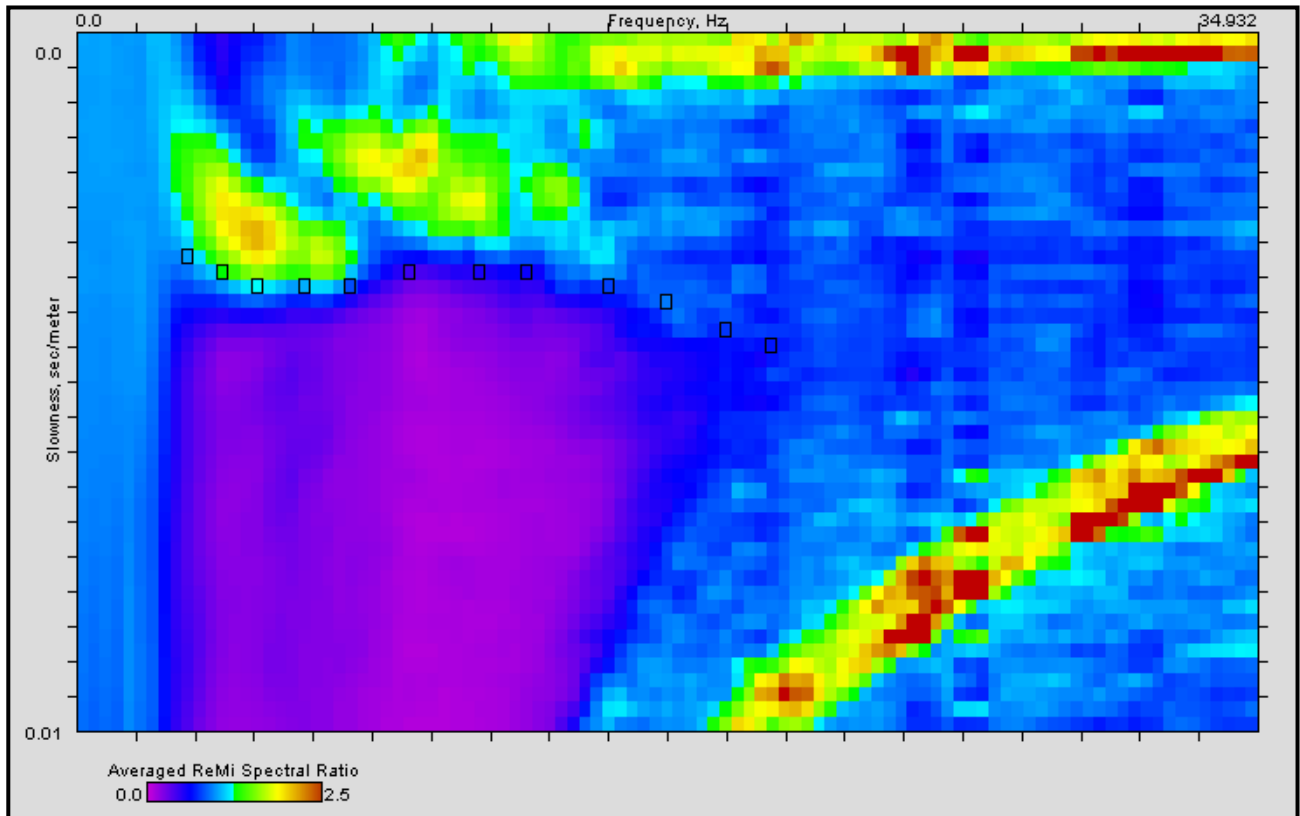
**ReMi 7: Vs30 = 371 m/sec**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

#### 4.6 ReMi 6



**Fig. 15 - Grafico illustrante i risultati emersi dall'elaborazione dei microtremori  
(con picking dei segnali)**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

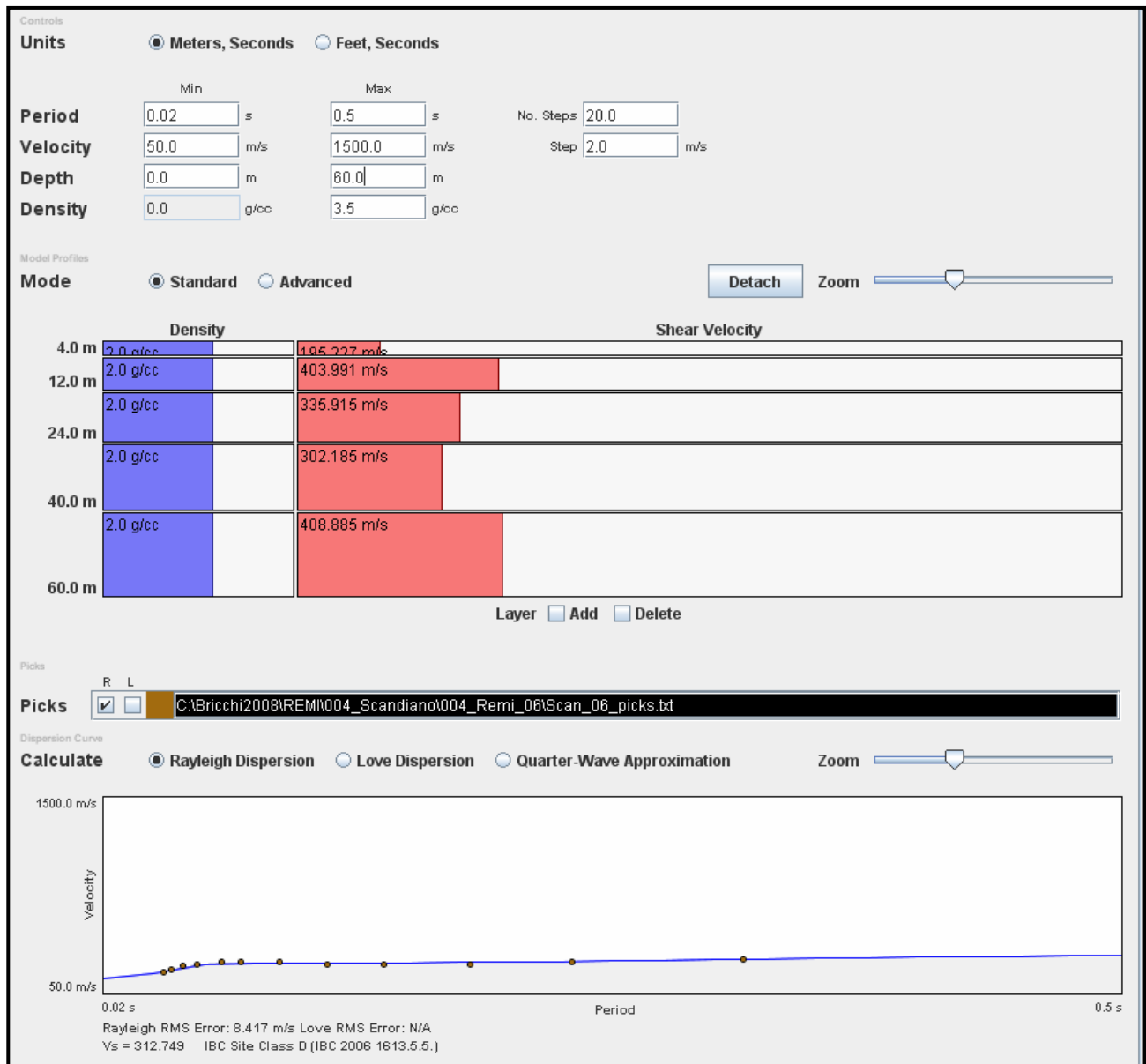


Fig. 16 - Grafico illustrante i risultati dell'inversione della curva di dispersione stimata

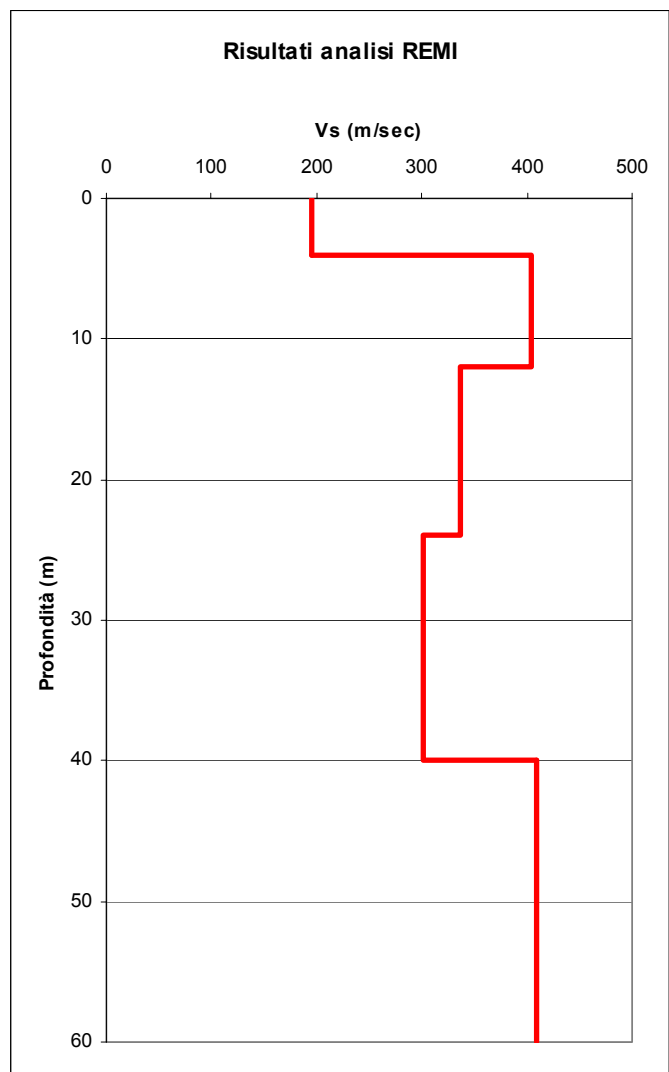


Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

## 5.6 ReMi 6

Strato (n)	Spessore (m)	Velocità (m/sec)
1	4.00	195
2	8.00	404
3	12.00	336
4	16.00	302
5	20.00	409



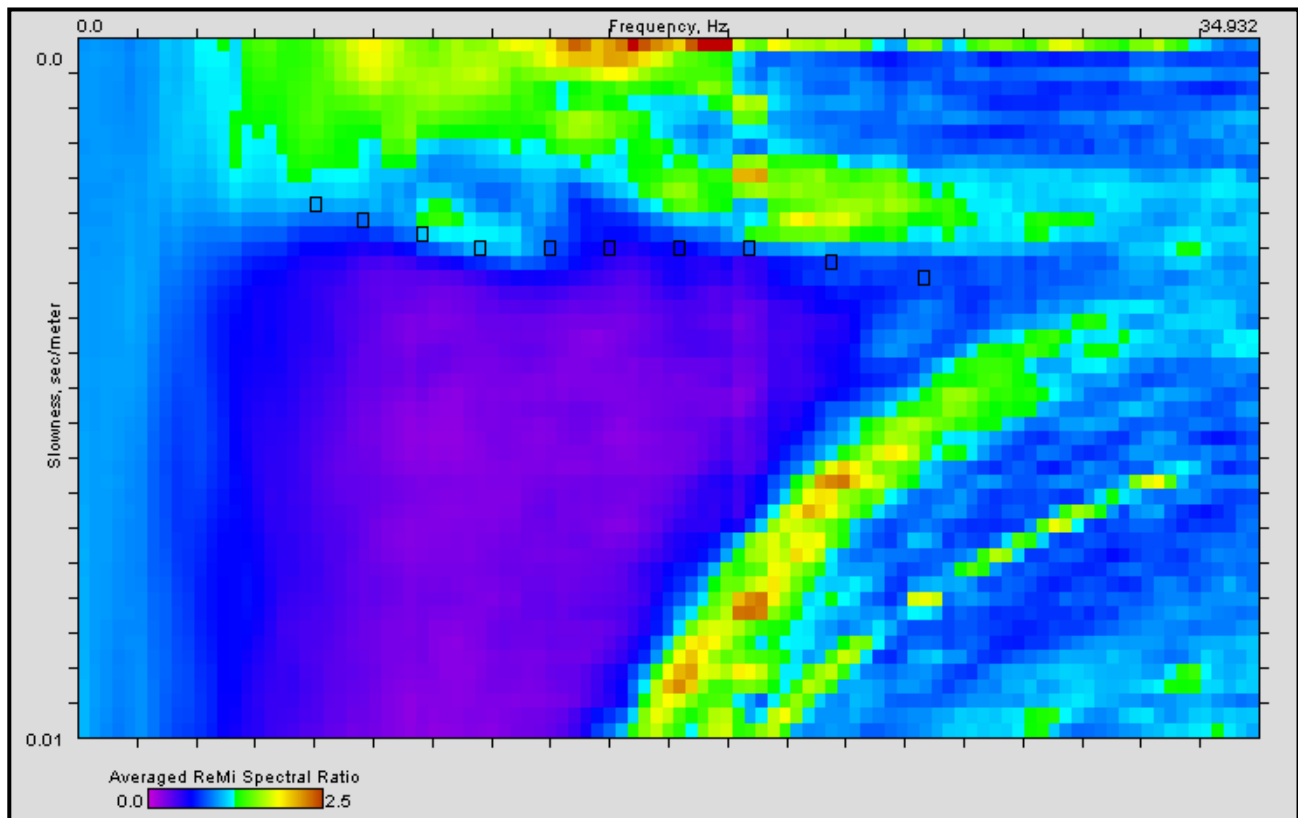
**ReMi 6: Vs30 = 313 m/sec**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

### 4.3 ReMi 3



**Fig. 9 - Grafico illustrante i risultati emersi dall'elaborazione dei microtremori  
(con picking dei segnali)**





Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

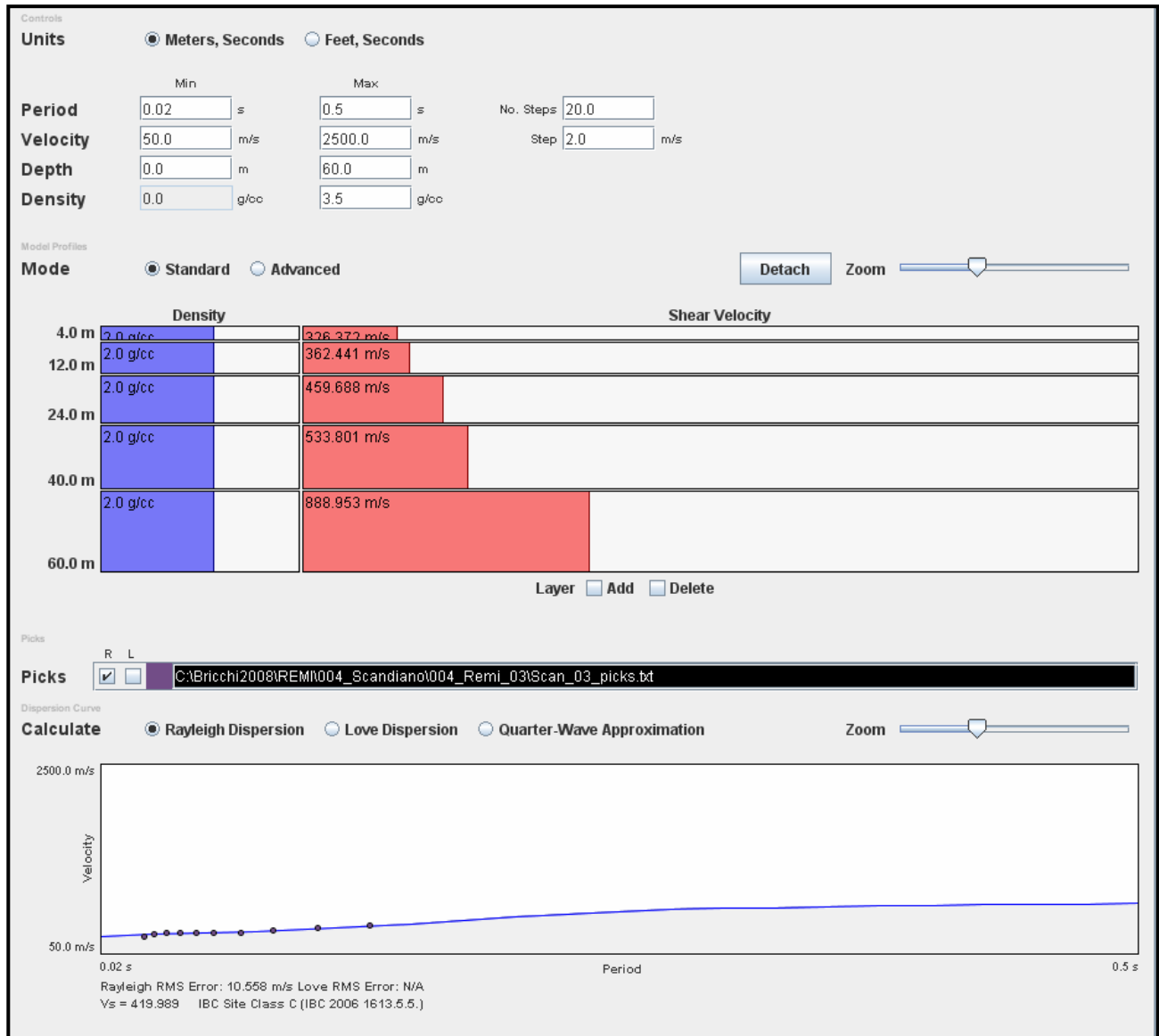


Fig. 10 - Grafico illustrante i risultati dell'inversione della curva di dispersione stimata

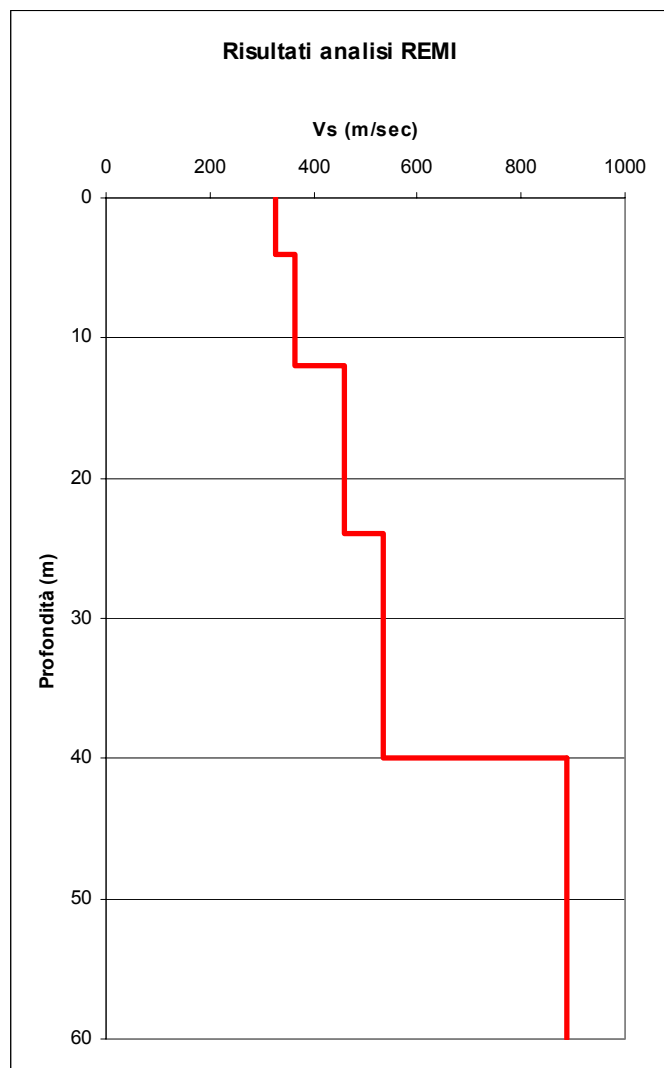


Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

### 5.3 ReMi 3

Strato (n)	Spessore (m)	Velocità (m/sec)
1	4.00	326
2	8.00	362
3	12.00	460
4	16.00	534
5	20.00	889



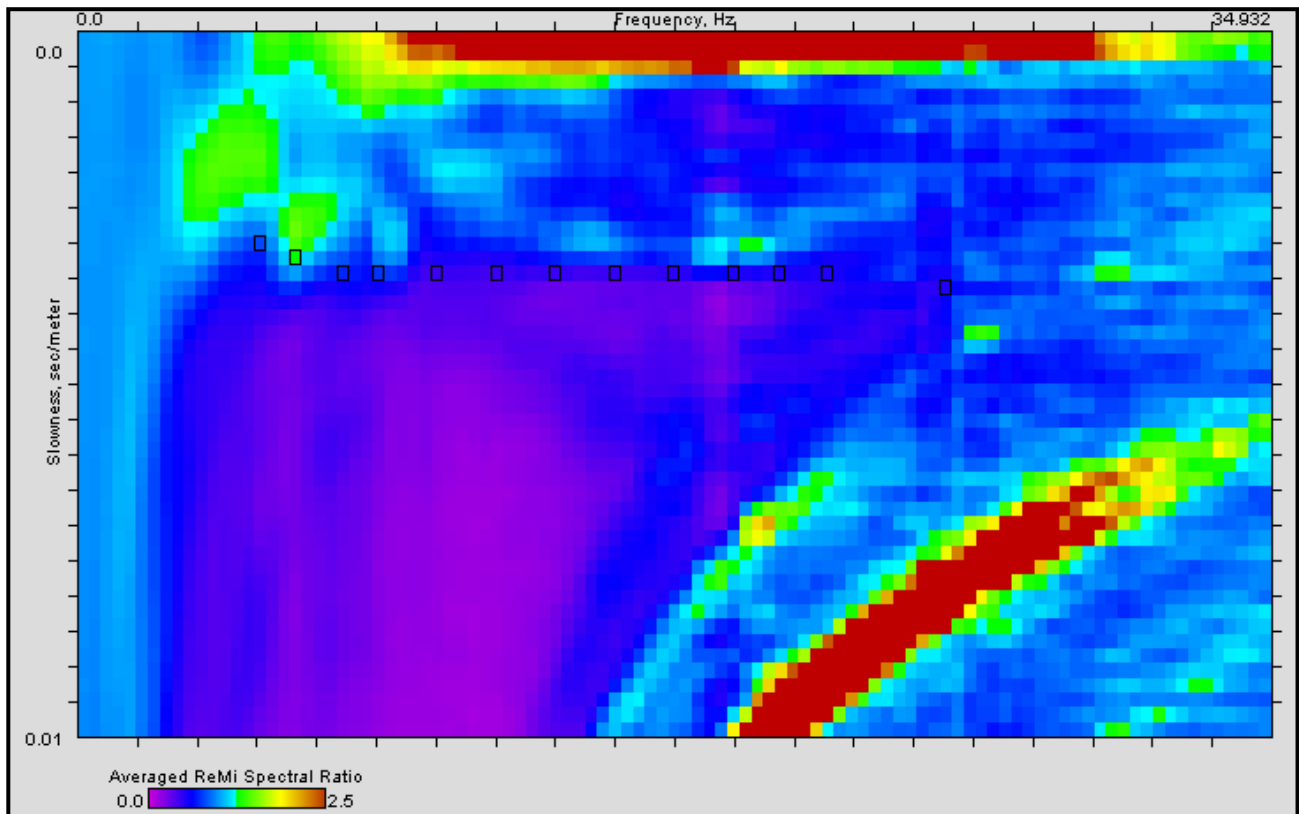
**ReMi 3: Vs30 = 419 m/sec**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

## 4.2 ReMi 2



**Fig. 7 - Grafico illustrante i risultati emersi dall'elaborazione dei microtremori  
(con picking dei segnali)**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

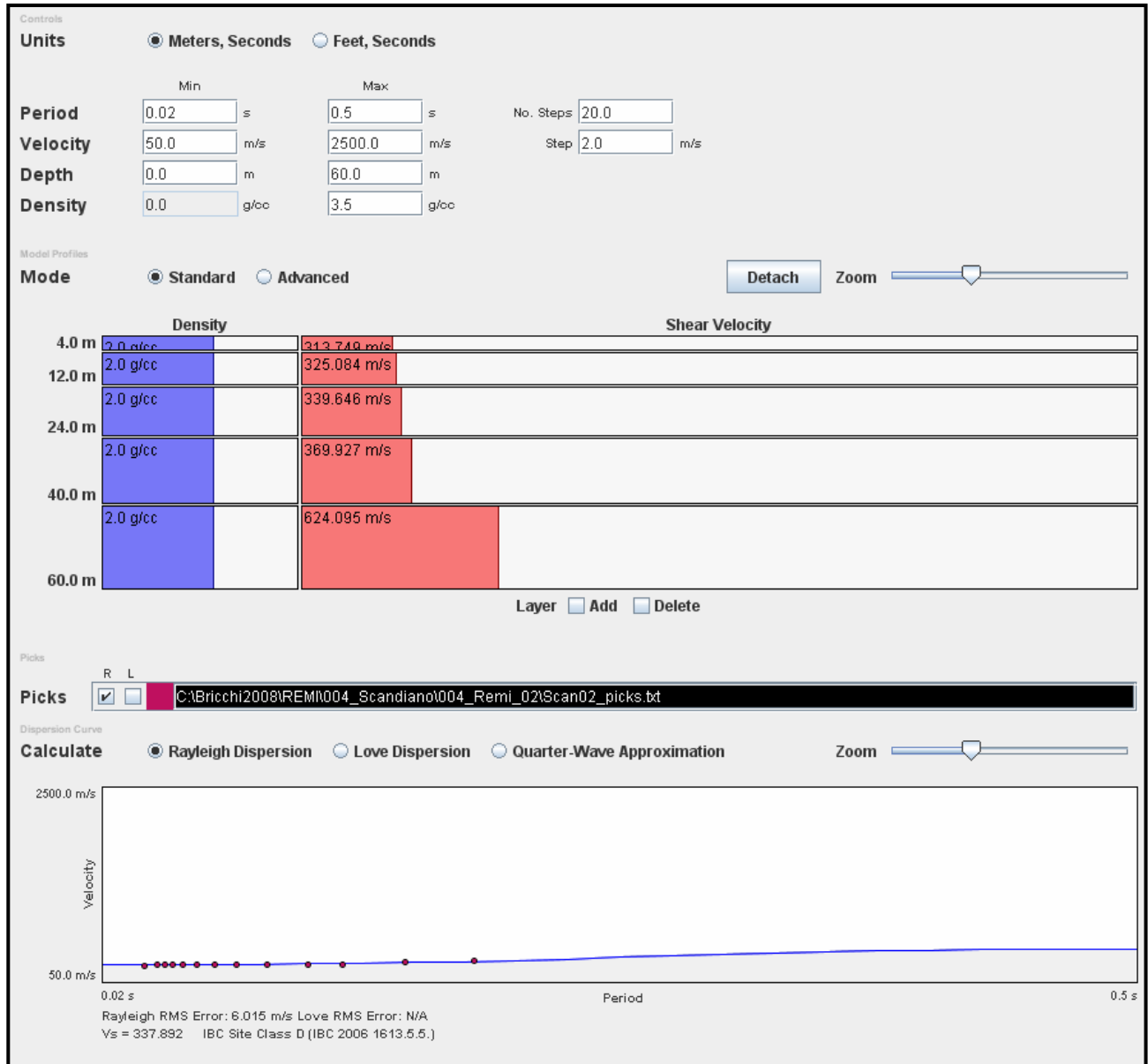


Fig. 8 - Grafico illustrante i risultati dell'inversione della curva di dispersione stimata

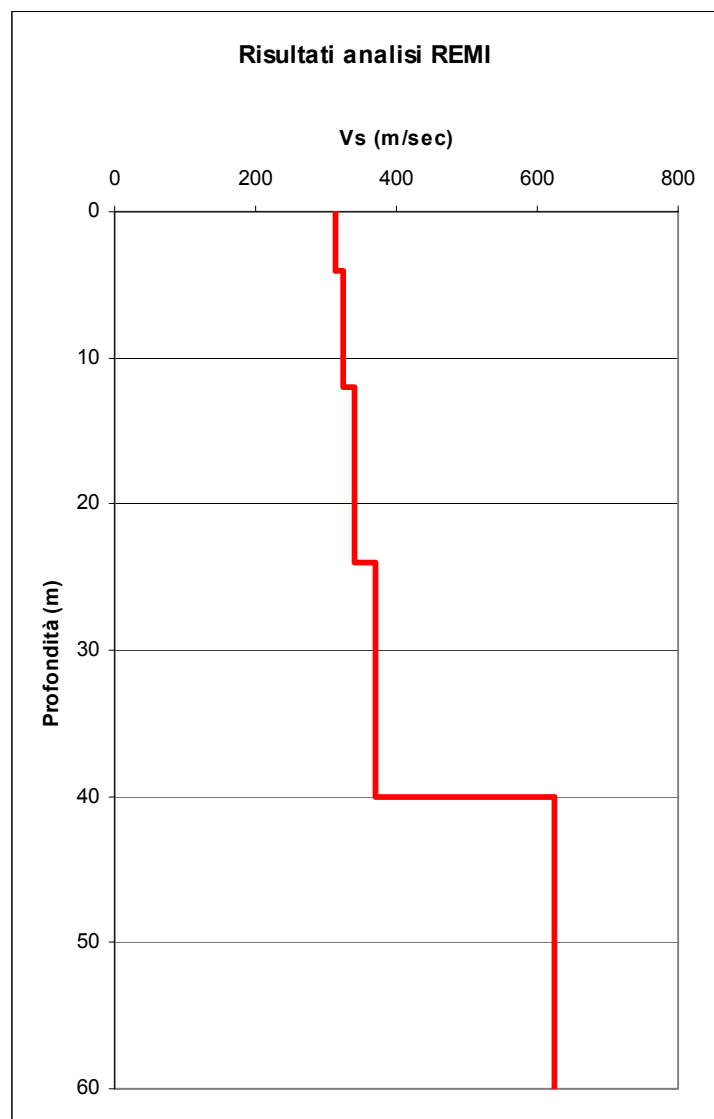


Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

## 5.2 ReMi 2

Strato (n)	Spessore (m)	Velocità (m/sec)
1	4.00	314
2	8.00	325
3	12.00	340
4	16.00	370
5	20.00	624



**ReMi 2: Vs30 = 337 m/sec**



GEOLOGIA E GEOFISICA

## ReMi 8

pag- 26

Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

## 4.8 ReMi 8

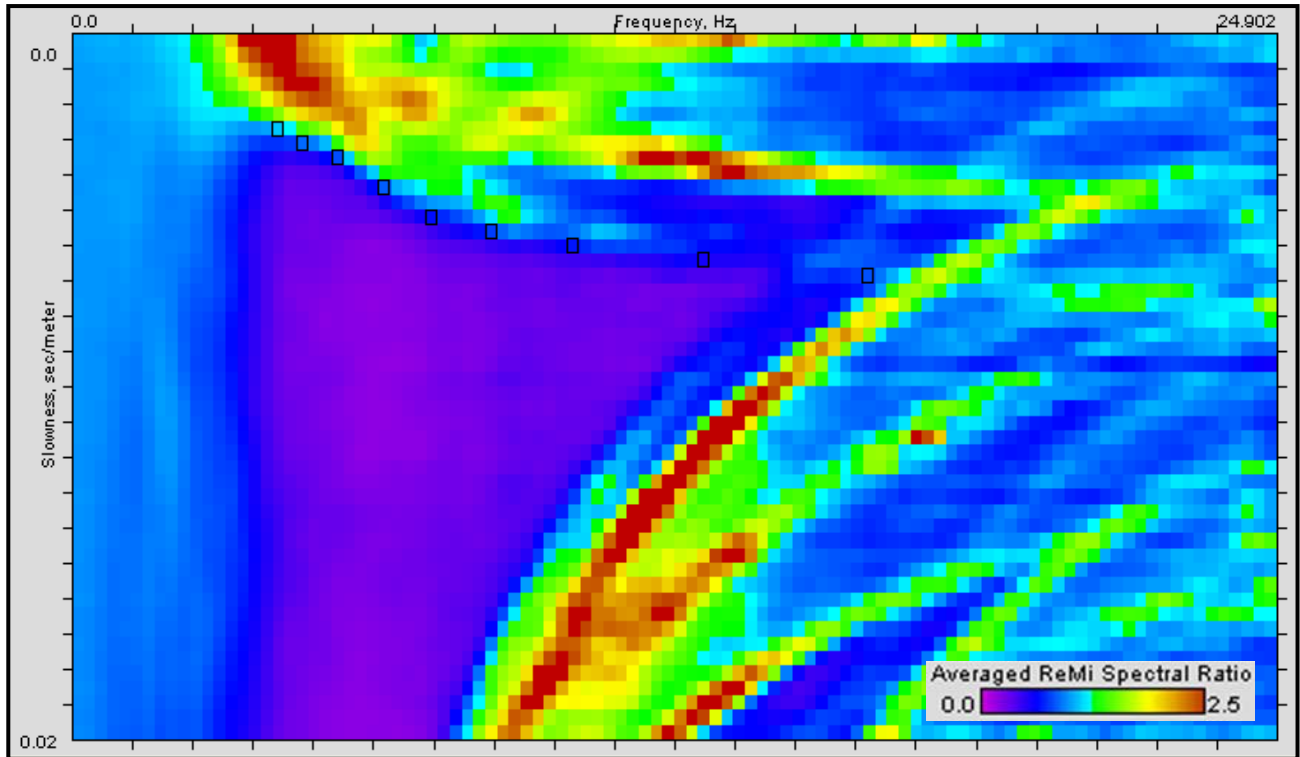


Fig. 19 - Grafico illustrante i risultati emersi dall'elaborazione dei microtremori  
(con picking dei segnali)



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

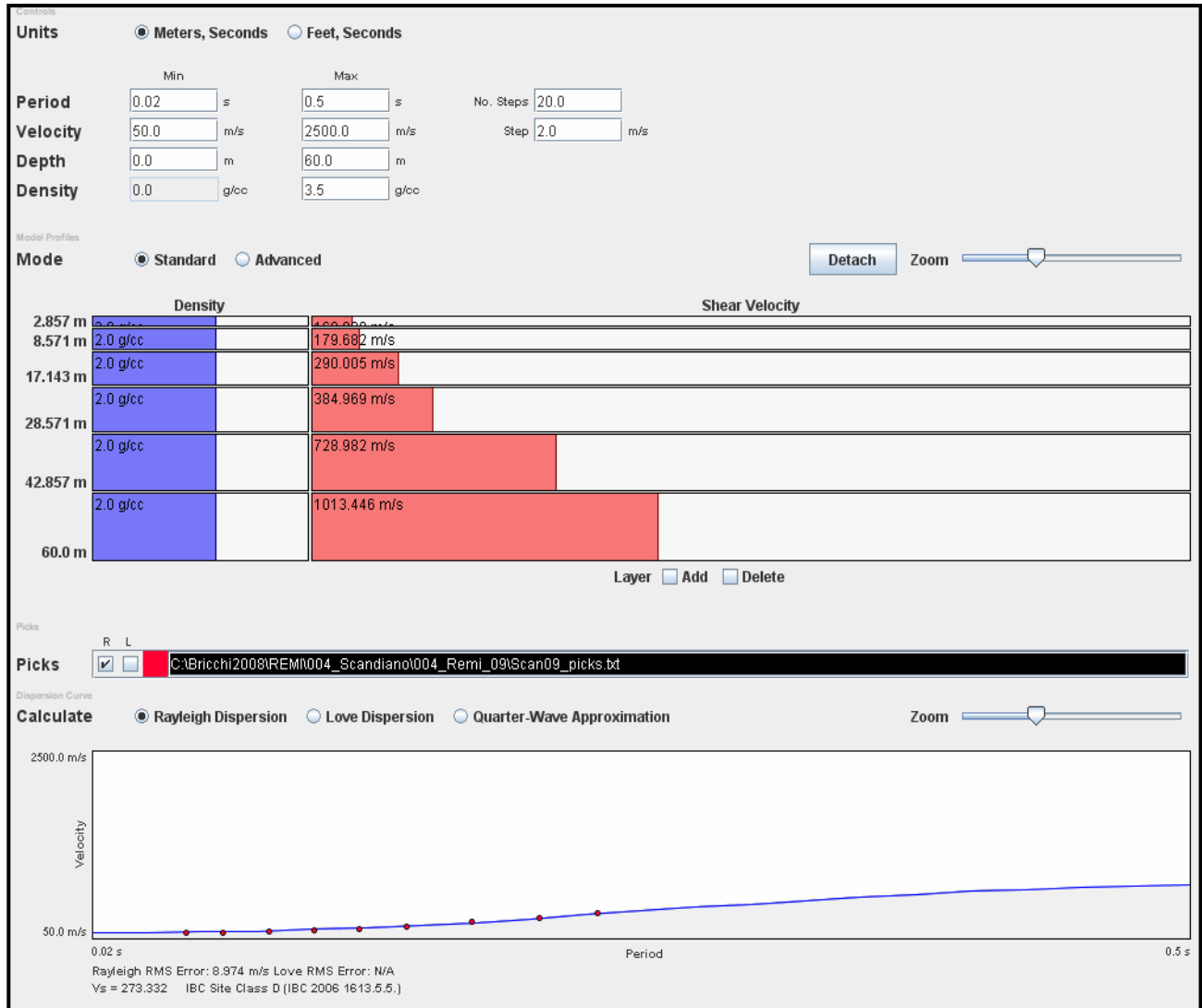


Fig. 20 - Grafico illustrante i risultati dell'inversione della curva di dispersione stimata



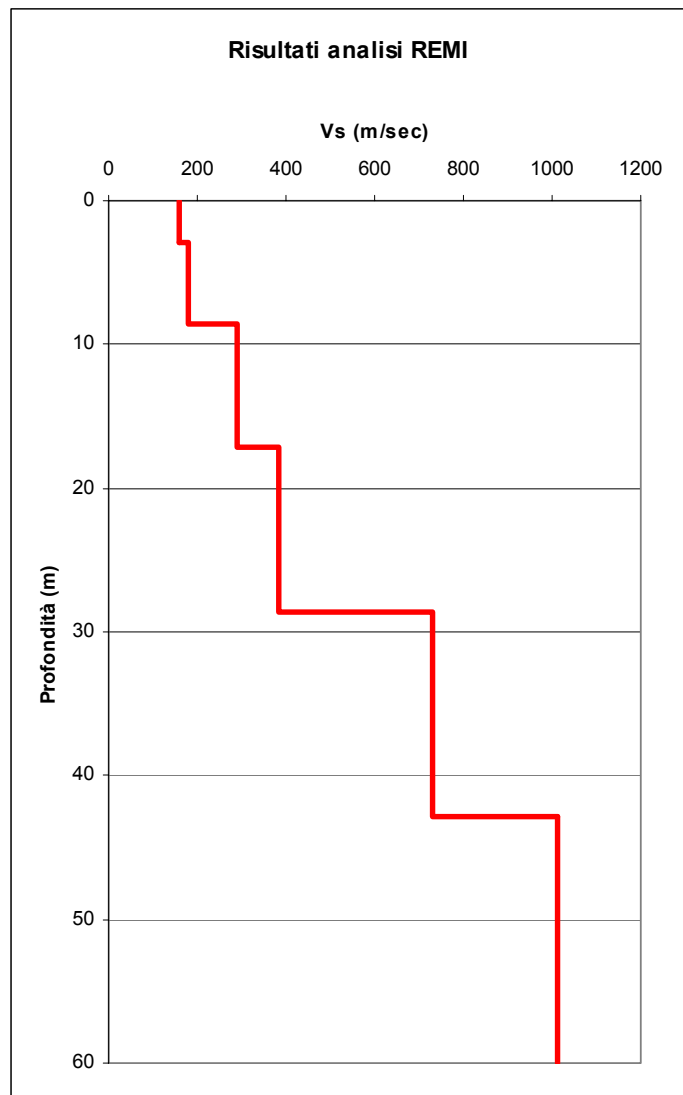


Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

### 5.8 ReMi 8

Strato (n)	Spessore (m)	Velocità (m/sec)
1	2.86	160
2	5.71	180
3	8.57	290
4	11.43	385
5	14.29	729
6	17.14	1013



**ReMi 8: Vs30 = 271 m/sec**



GEOLOGIA E GEOFISICA

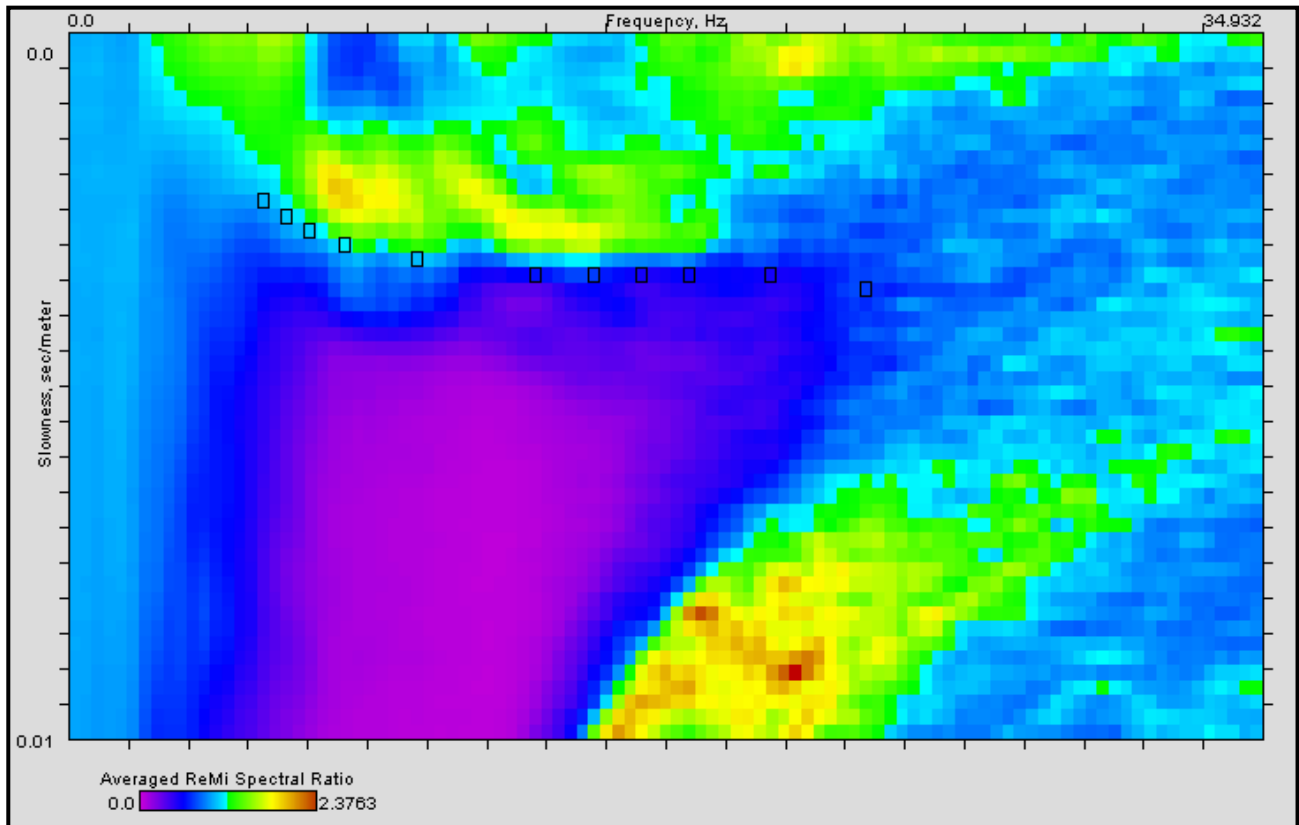
## ReMi 1

pag- 12

Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

## 4.1 ReMi 1



**Fig. 5 - Grafico illustrante i risultati emersi dall'elaborazione dei microtremori  
(con picking dei segnali)**



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

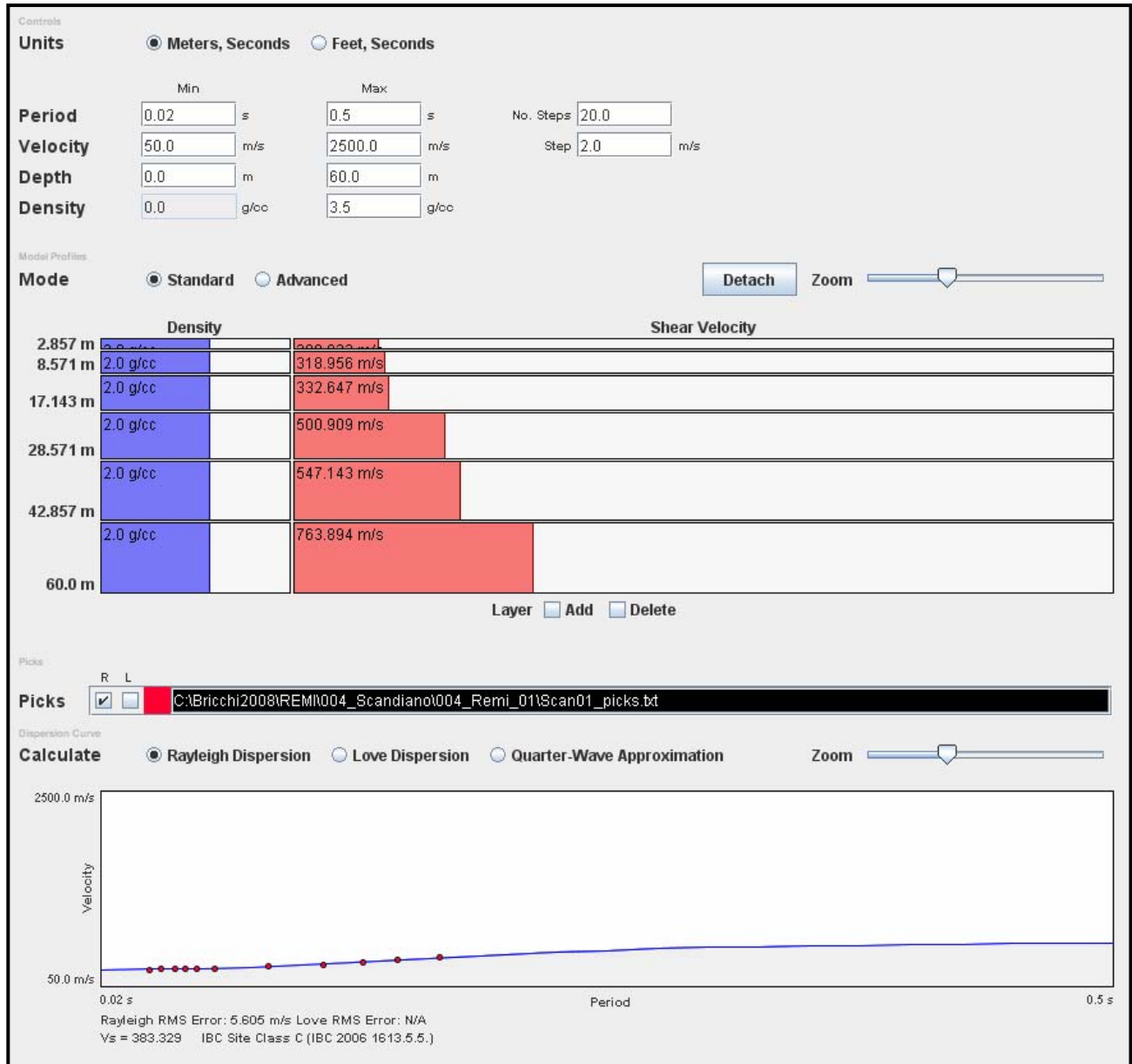


Fig. 6 - Grafico illustrante i risultati dell'inversione della curva di dispersione stimata



Uffici: V.Fioruzzi, 15 – 29100 Piacenza (tel. 0523/454042-0523/716923) fax: 0523/462427

E-mail: [info@georeflex.it](mailto:info@georeflex.it) – P.IVA n.01164400333 – [www.georeflex.it](http://www.georeflex.it)

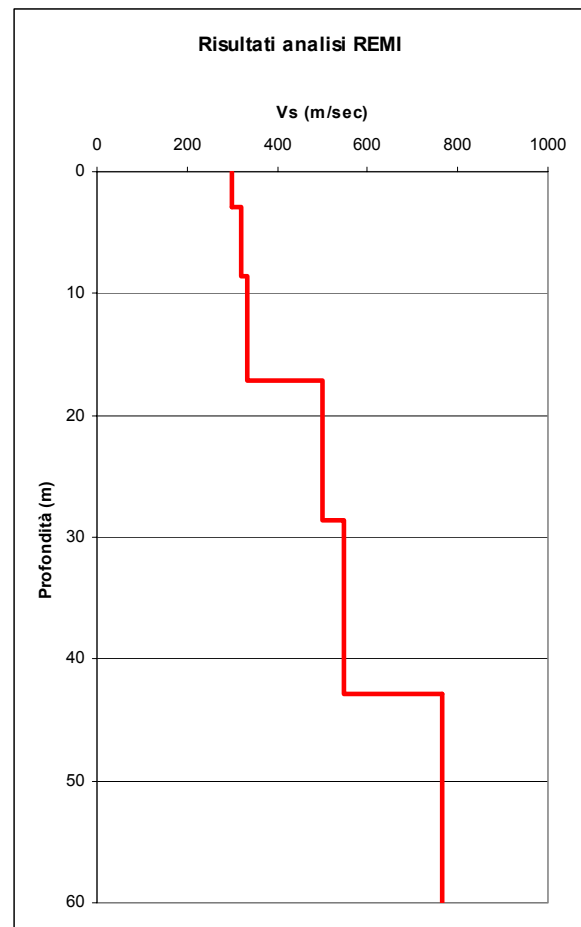
## 5 CALCOLO DELLE Vs30

Il parametro Vs30 rappresenta la velocità media di propagazione delle Onde S entro i primi 30 metri di profondità. Secondo quanto riportato nel Decreto Ministeriale 14/01/08 “Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni”, sulla base dei dati ricavati dalle indagini dei microtremori (**ReMi**), per il calcolo del valore di Vs30 è stata impiegata la formula riportata così di seguito enunciata:

$$V_{S30} = \frac{30}{\sum_{i=1,N} \frac{h_i}{V_i}}$$

### 5.1 ReMi 1

Strato (n)	Spessore (m)	Velocità (m/sec)
1	2.86	300
2	5.71	319
3	8.57	333
4	11.43	501
5	14.29	547
6	17.14	764



ReMi 1: Vs30 = 420 m/sec