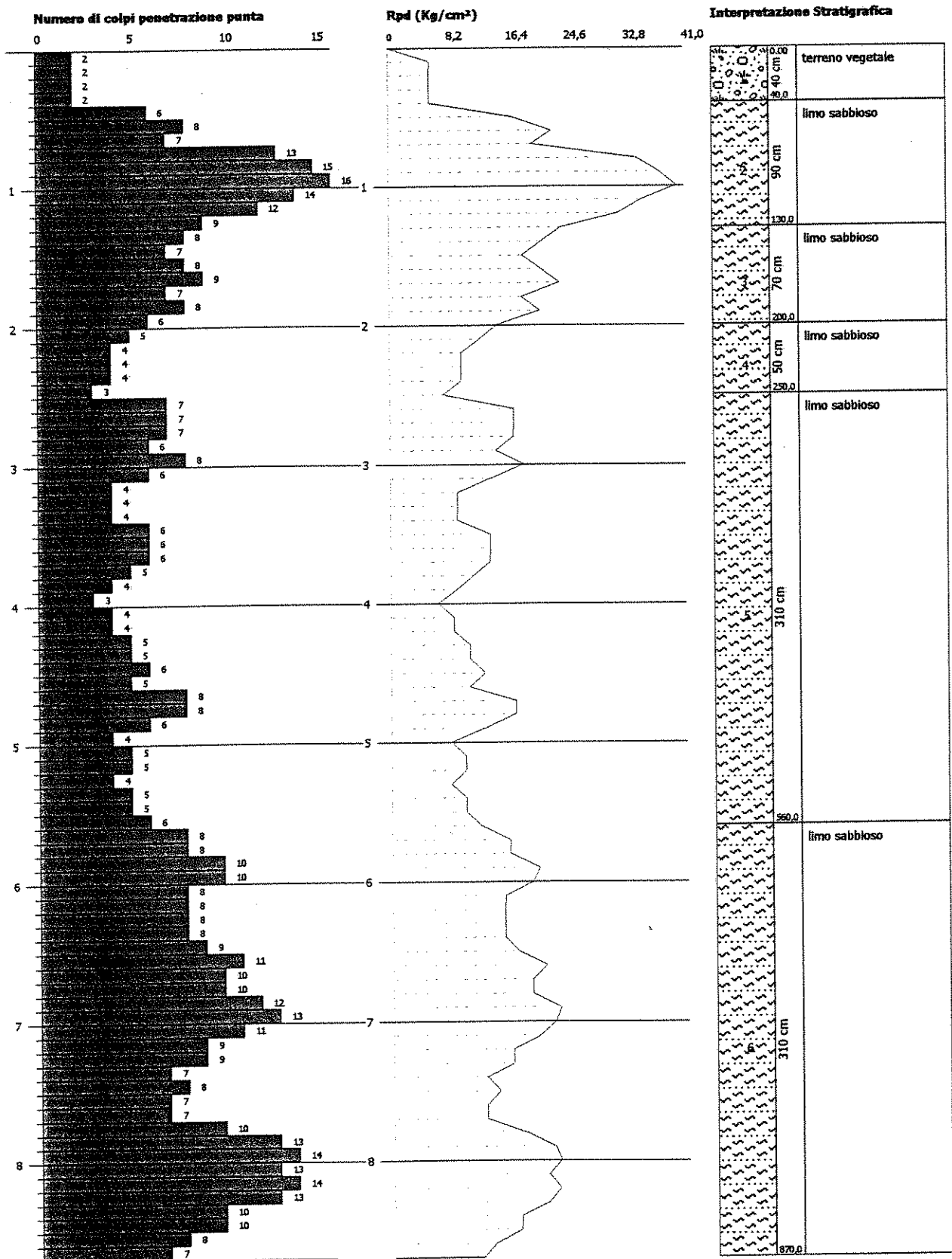


PROVA PENETROMETRICA DINAMICA Nr.1
Strumento utilizzato... DPM (DL030 10) (Medium)
DIAGRAMMA NUMERO COLPI PUNTA-Rpd

Committente :
 Cantiere :
 Località :

Data :13/01/2005

Scala 1:41



PROVA ... Nr.1

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

DPM (DL030 10) (Medium)
 13/01/2005
 8,70 mt

Profondità (m)	Nr. Colpi	Calcolo coeff. riduzione sonda Cfr	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Hermmier-Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Hermmier-Olandesi (Kg/cm ²)
0,10	2	0,857	5,72	6,68	0,29	0,33
0,20	2	0,855	5,71	6,68	0,29	0,33
0,30	2	0,853	5,70	6,68	0,28	0,33
0,40	2	0,851	5,68	6,68	0,28	0,33
0,50	6	0,849	17,01	20,04	0,85	1,00
0,60	8	0,847	22,63	26,72	1,13	1,34
0,70	7	0,845	19,76	23,38	0,99	1,17
0,80	13	0,793	34,44	43,41	1,72	2,17
0,90	15	0,792	39,65	50,09	1,98	2,50
1,00	16	0,790	40,04	50,70	2,00	2,54
1,10	14	0,788	34,96	44,37	1,75	2,22
1,20	12	0,836	31,80	38,03	1,59	1,90
1,30	9	0,835	23,80	28,52	1,19	1,43
1,40	8	0,833	21,11	25,35	1,06	1,27
1,50	7	0,831	18,44	22,18	0,92	1,11
1,60	8	0,830	21,03	25,35	1,05	1,27
1,70	9	0,828	23,61	28,52	1,18	1,43
1,80	7	0,826	18,33	22,18	0,92	1,11
1,90	8	0,825	20,91	25,35	1,05	1,27
2,00	6	0,823	14,89	18,09	0,74	0,90
2,10	5	0,822	12,39	15,08	0,62	0,75
2,20	4	0,820	9,89	12,06	0,49	0,60
2,30	4	0,819	9,87	12,06	0,49	0,60
2,40	4	0,817	9,86	12,06	0,49	0,60
2,50	3	0,816	7,38	9,05	0,37	0,45
2,60	7	0,814	17,19	21,11	0,86	1,06
2,70	7	0,813	17,16	21,11	0,86	1,06
2,80	7	0,811	17,13	21,11	0,86	1,06
2,90	6	0,810	14,65	18,09	0,73	0,90
3,00	8	0,809	18,60	23,00	0,93	1,15
3,10	6	0,807	13,93	17,25	0,70	0,86
3,20	4	0,806	9,27	11,50	0,46	0,58
3,30	4	0,805	9,26	11,50	0,46	0,58
3,40	4	0,803	9,24	11,50	0,46	0,58
3,50	6	0,802	13,84	17,25	0,69	0,86
3,60	6	0,801	13,82	17,25	0,69	0,86
3,70	6	0,800	13,80	17,25	0,69	0,86
3,80	5	0,798	11,48	14,38	0,57	0,72
3,90	4	0,797	9,17	11,50	0,46	0,58
4,00	3	0,796	6,56	8,24	0,33	0,41
4,10	4	0,795	8,74	10,99	0,44	0,55
4,20	4	0,794	8,72	10,99	0,44	0,55
4,30	5	0,793	10,89	13,74	0,54	0,69
4,40	5	0,791	10,87	13,74	0,54	0,69
4,50	6	0,790	13,03	16,49	0,65	0,82
4,60	5	0,789	10,84	13,74	0,54	0,69
4,70	8	0,788	17,33	21,98	0,87	1,10
4,80	8	0,787	17,30	21,98	0,87	1,10
4,90	6	0,786	12,96	16,49	0,65	0,82
5,00	4	0,785	8,26	10,53	0,41	0,53
5,10	5	0,784	10,32	13,16	0,52	0,66
5,20	5	0,783	10,30	13,16	0,52	0,66

5,30	4	0,782	8,23	10,53	0,41	0,53
5,40	5	0,781	10,28	13,16	0,51	0,66
5,50	5	0,780	10,26	13,16	0,51	0,66
5,60	6	0,779	12,30	15,79	0,62	0,79
5,70	8	0,778	16,38	21,05	0,82	1,05
5,80	8	0,777	16,36	21,05	0,82	1,05
5,90	10	0,776	20,43	26,32	1,02	1,32
6,00	10	0,775	19,58	25,25	0,98	1,26
6,10	8	0,775	15,64	20,20	0,78	1,01
6,20	8	0,774	15,63	20,20	0,78	1,01
6,30	8	0,773	15,61	20,20	0,78	1,01
6,40	8	0,772	15,59	20,20	0,78	1,01
6,50	9	0,771	17,52	22,72	0,88	1,14
6,60	11	0,770	21,39	27,77	1,07	1,39
6,70	10	0,770	19,43	25,25	0,97	1,26
6,80	10	0,769	19,41	25,25	0,97	1,26
6,90	12	0,768	23,26	30,29	1,16	1,51
7,00	13	0,717	22,62	31,54	1,13	1,58
7,10	11	0,766	20,45	26,68	1,02	1,33
7,20	9	0,766	16,72	21,83	0,84	1,09
7,30	9	0,765	16,70	21,83	0,83	1,09
7,40	7	0,764	12,98	16,98	0,65	0,85
7,50	8	0,763	14,82	19,41	0,74	0,97
7,60	7	0,763	12,95	16,98	0,65	0,85
7,70	7	0,762	12,94	16,98	0,65	0,85
7,80	10	0,761	18,47	24,26	0,92	1,21
7,90	13	0,711	22,41	31,54	1,12	1,58
8,00	14	0,710	23,20	32,68	1,16	1,63
8,10	13	0,709	21,53	30,35	1,08	1,52
8,20	14	0,709	23,16	32,68	1,16	1,63
8,30	13	0,708	21,49	30,35	1,07	1,52
8,40	10	0,757	17,68	23,35	0,88	1,17
8,50	10	0,757	17,66	23,35	0,88	1,17
8,60	8	0,756	14,12	18,68	0,71	0,93
8,70	7	0,755	12,34	16,34	0,62	0,82

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.1

TERRENI INCOERENTI

Angolo di resistenza al taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	2	0,40	2	Shioi-Fukuni (1982)	20,48
Strato 2	8,56	1,30	8,56	Shioi-Fukuni (1982)	26,33
Strato 3	6,79	2,00	6,79	Shioi-Fukuni (1982)	25,09
Strato 4	3,5	2,50	3,5	Shioi-Fukuni (1982)	22,25
Strato 5	4,21	5,60	4,21	Shioi-Fukuni (1982)	22,95
Strato 6	6,38	8,70	6,38	Shioi-Fukuni (1982)	24,78

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	2	0,40	2	Schmertmann (1978) Limi	17,21
Strato 2	8,56	1,30	8,56	Schmertmann (1978) Limi	74,60
Strato 3	6,79	2,00	6,79	Schmertmann (1978) Limi	59,11
Strato 4	3,5	2,50	3,5	Schmertmann (1978) Limi	30,33
Strato 5	4,21	5,60	4,21	Schmertmann (1978) Limi	36,54
Strato 6	6,38	8,70	6,38	Schmertmann (1978) Limi	55,53

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	2	0,40	2	Classificazione A.G.I. 1977	SCIOLTO
Strato 2	8,56	1,30	8,56	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO
Strato 3	6,79	2,00	6,79	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO
Strato 4	3,5	2,50	3,5	Classificazione A.G.I. 1977	SCIOLTO
Strato 5	4,21	5,60	4,21	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO
Strato 6	6,38	8,70	6,38	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	2	0,40	2	Meyerhof ed altri	1,40
Strato 2	8,56	1,30	8,56	Meyerhof ed altri	1,68
Strato 3	6,79	2,00	6,79	Meyerhof ed altri	1,61
Strato 4	3,5	2,50	3,5	Meyerhof ed altri	1,47
Strato 5	4,21	5,60	4,21	Meyerhof ed altri	1,50
Strato 6	6,38	8,70	6,38	Meyerhof ed altri	1,60

Modulo di Poisson

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	2	0,40	2	(A.G.I.)	0,35
Strato 2	8,56	1,30	8,56	(A.G.I.)	0,34
Strato 3	6,79	2,00	6,79	(A.G.I.)	0,34
Strato 4	3,5	2,50	3,5	(A.G.I.)	0,35
Strato 5	4,21	5,60	4,21	(A.G.I.)	0,35
Strato 6	6,38	8,70	6,38	(A.G.I.)	0,34