

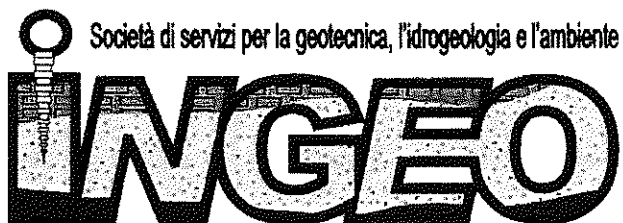
PROVA PENETROMETRICA DINAMICA

Committente: Albergo Elisa;
Cantiere: Caratterizzazione geotecnica dei terreni di fondazione;
Località: Lungomare di Porto d'Ascoli in Comune di San Benedetto del Tronto (AP).

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

Rif. Norme	DIN 4094
Peso Massa battente	63.5 Kg
Altezza di caduta libera	0.75 m
Peso sistema di battuta	0.63 Kg
Diametro punta conica	51.00 mm
Area di base punta	20.43 cm ²
Lunghezza delle aste	1 m
Peso aste a metro	6.31 Kg/m
Profondità giunzione prima asta	0.40 m
Avanzamento punta	0.20 m
Numero colpi per punta	N(20)
Coeff. Correlazione	1.47
Rivestimento/fanghi	No
Angolo di apertura punta	90 °

OPERATORE



INGEO di D'Ambrosio Roberto & C. sas
Via Marche 1/a 64014 Martinsicuro (TE)
Cell. 3401798332 dott. Stefano Massi
Cell. 3401798333 dott. Roberto D'Ambrosio
e-mail: ingeosas@tiscali.it – www.ingeosas.com/

PROVA ...P1

Strumento utilizzato... DPSH TG 63-200 PAGANI

Prova eseguita in data 28/02/2011

Profondità prova 18,20 metri

Falda rilevata, in data 28.02.2011, alla profondità di 1,20 metri dal pc attuale (pavimentazione esterna dell'albergo).

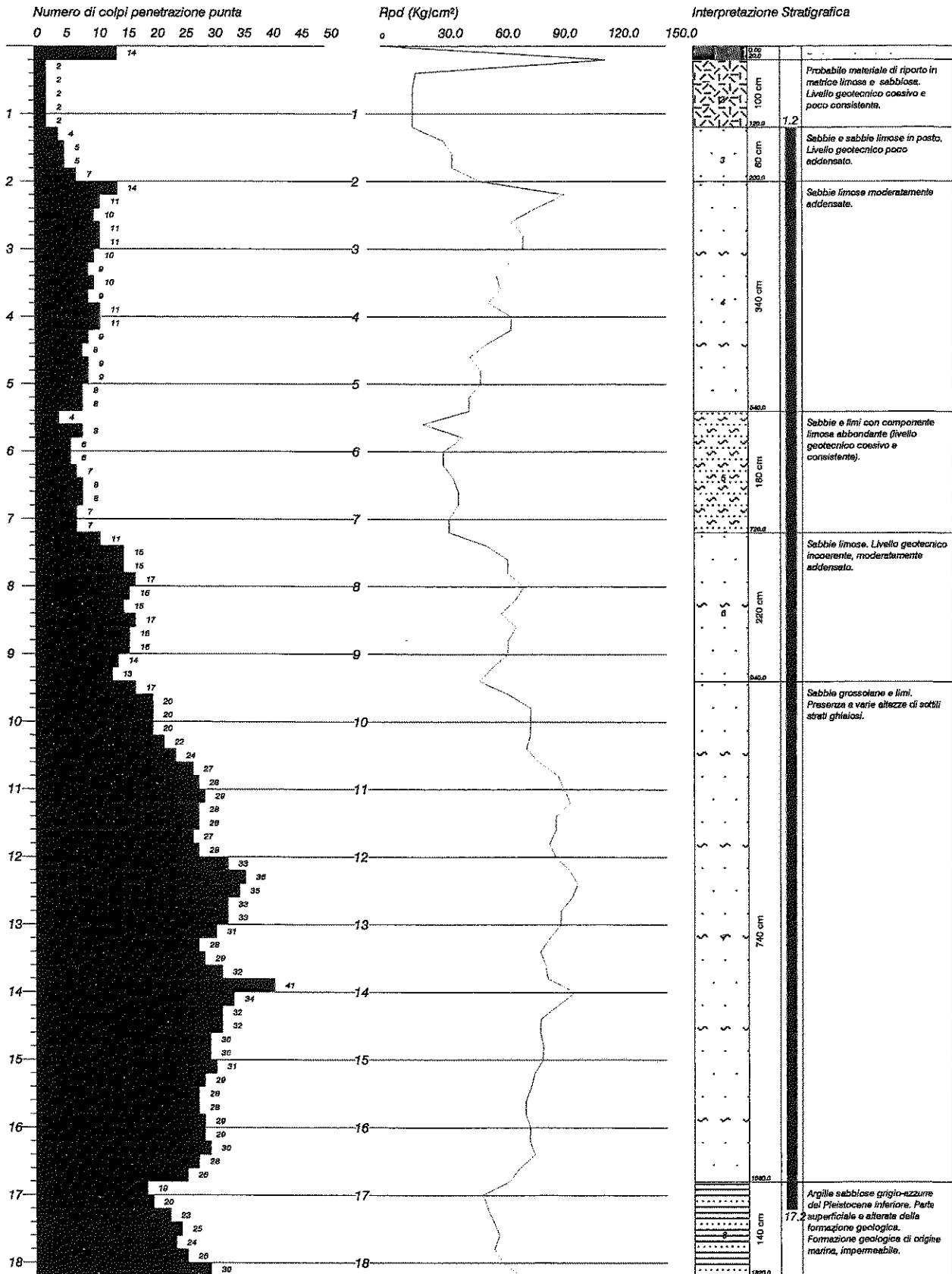
Profondità (m)	Nr. Colpi	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.20	14	0.805	118.36	147.10	5.92	7.36
0.40	2	0.851	17.88	21.01	0.89	1.05
0.60	2	0.847	16.34	19.29	0.82	0.96
0.80	2	0.843	16.27	19.29	0.81	0.96
1.00	2	0.840	16.20	19.29	0.81	0.96
1.20	2	0.836	16.13	19.29	0.81	0.96
1.40	4	0.833	32.13	38.57	1.61	1.93
1.60	5	0.830	36.96	44.55	1.85	2.23
1.80	5	0.826	36.82	44.55	1.84	2.23
2.00	7	0.823	51.35	62.38	2.57	3.12
2.20	14	0.770	96.07	124.75	4.80	6.24
2.40	11	0.817	80.10	98.02	4.00	4.90
2.60	10	0.814	67.43	82.82	3.37	4.14
2.80	11	0.811	73.92	91.10	3.70	4.55
3.00	11	0.809	73.67	91.10	3.68	4.55
3.20	10	0.806	66.75	82.82	3.34	4.14
3.40	9	0.803	59.88	74.54	2.99	3.73
3.60	10	0.801	61.95	77.36	3.10	3.87
3.80	9	0.798	55.59	69.62	2.78	3.48
4.00	11	0.796	67.73	85.09	3.39	4.25
4.20	11	0.794	67.54	85.09	3.38	4.25
4.40	9	0.791	55.10	69.62	2.75	3.48
4.60	8	0.789	45.82	58.06	2.29	2.90
4.80	9	0.787	51.41	65.31	2.57	3.27
5.00	9	0.785	51.27	65.31	2.56	3.27
5.20	8	0.783	45.46	58.06	2.27	2.90
5.40	8	0.781	45.34	58.06	2.27	2.90
5.60	4	0.779	21.30	27.34	1.06	1.37
5.80	8	0.777	42.50	54.67	2.12	2.73
6.00	6	0.775	31.80	41.00	1.59	2.05
6.20	6	0.774	31.73	41.00	1.59	2.05
6.40	7	0.772	36.93	47.84	1.85	2.39
6.60	8	0.770	39.80	51.66	1.99	2.58
6.80	8	0.769	39.72	51.66	1.99	2.58
7.00	7	0.767	34.68	45.20	1.73	2.26
7.20	7	0.766	34.61	45.20	1.73	2.26
7.40	11	0.764	54.28	71.04	2.71	3.55
7.60	15	0.713	65.44	91.81	3.27	4.59
7.80	15	0.711	65.31	91.81	3.27	4.59
8.00	17	0.710	73.87	104.05	3.69	5.20

8.20	16	0.709	69.39	97.93	3.47	4.90
8.40	15	0.707	64.93	91.81	3.25	4.59
8.60	17	0.706	69.82	98.89	3.49	4.94
8.80	16	0.705	65.59	93.08	3.28	4.65
9.00	16	0.703	65.48	93.08	3.27	4.65
9.20	14	0.702	57.20	81.44	2.86	4.07
9.40	13	0.701	53.02	75.62	2.65	3.78
9.60	17	0.700	65.95	94.22	3.30	4.71
9.80	20	0.699	77.46	110.85	3.87	5.54
10.00	20	0.698	77.34	110.85	3.87	5.54
10.20	20	0.697	77.22	110.85	3.86	5.54
10.40	22	0.646	78.71	121.93	3.94	6.10
10.60	24	0.644	81.86	127.02	4.09	6.35
10.80	27	0.643	91.94	142.89	4.60	7.14
11.00	28	0.642	95.19	148.19	4.76	7.41
11.20	29	0.641	98.43	153.48	4.92	7.67
11.40	28	0.640	94.88	148.19	4.74	7.41
11.60	28	0.639	90.64	141.79	4.53	7.09
11.80	27	0.638	87.26	136.72	4.36	6.84
12.00	28	0.637	90.35	141.79	4.52	7.09
12.20	33	0.586	97.96	167.11	4.90	8.36
12.40	36	0.585	106.68	182.30	5.33	9.11
12.60	35	0.584	99.25	169.90	4.96	8.50
12.80	33	0.583	93.41	160.19	4.67	8.01
13.00	33	0.582	93.25	160.19	4.66	8.01
13.20	31	0.581	87.44	150.48	4.37	7.52
13.40	28	0.630	85.63	135.92	4.28	6.80
13.60	29	0.629	85.02	135.18	4.25	6.76
13.80	32	0.578	86.20	149.16	4.31	7.46
14.00	41	0.527	100.68	191.12	5.03	9.56
14.20	34	0.576	91.24	158.49	4.56	7.92
14.40	32	0.575	85.71	149.16	4.29	7.46
14.60	32	0.573	82.27	143.46	4.11	7.17
14.80	30	0.622	83.70	134.50	4.18	6.72
15.00	30	0.621	83.54	134.50	4.18	6.72
15.20	31	0.570	79.21	138.98	3.96	6.95
15.40	29	0.619	80.44	130.01	4.02	6.50
15.60	28	0.617	74.66	120.91	3.73	6.05
15.80	28	0.616	74.50	120.91	3.73	6.05
16.00	29	0.615	77.00	125.23	3.85	6.26
16.20	29	0.614	76.83	125.23	3.84	6.26
16.40	30	0.612	79.30	129.55	3.97	6.48
16.60	28	0.611	71.22	116.62	3.56	5.83
16.80	26	0.609	65.98	108.29	3.30	5.41
17.00	19	0.658	52.05	79.13	2.60	3.96
17.20	20	0.656	54.67	83.30	2.73	4.16
17.40	23	0.605	57.93	95.79	2.90	4.79
17.60	25	0.603	60.64	100.55	3.03	5.03
17.80	24	0.601	58.06	96.53	2.90	4.83
18.00	26	0.600	62.72	104.57	3.14	5.23
18.20	30	0.598	72.16	120.66	3.61	6.03

Committente: Albergo Elisa;
 Cantiere: Caratterizzazione geotecnica dei terreni di fondazione;
 Località: Porto d'Ascoli in Comune di San Benedetto del Tronto (AP).

Data: 28/02/2011

Scala 1:80



STIMA PARAMETRI GEOTECNICI - PROVA P1

TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
[2] - Probabile materiale di riporto in matrice limosa e sabbiosa. Livello geotecnico coesivo e poco consistente.	2.94	1.20	Terzaghi-Peck	0.18
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	Terzaghi-Peck	0.67
[8] - Argille sabbiose grigio-azzurre del Pleistocene inferiore. Parte superficiale e alterata della formazione geologica. Formazione geologica di origine marina, impermeabile.	35.07	18.20	Terzaghi-Peck	2.37

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
[2] - Probabile materiale di riporto in matrice limosa e sabbiosa. Livello geotecnico coesivo e poco consistente.	2.94	1.20	Robertson (1983)	5.88
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	Robertson (1983)	19.94
[8] - Argille sabbiose grigio-azzurre del Pleistocene inferiore. Parte superficiale e alterata della formazione geologica. Formazione geologica di origine marina, impermeabile.	35.07	18.20	Robertson (1983)	70.14

Modulo Edometrico

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
[2] - Probabile materiale di riporto in matrice limosa e sabbiosa. Livello geotecnico coesivo e poco consistente.	2.94	1.20	Stroud e Butler (1975)	13.49
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	Stroud e Butler (1975)	45.74
[8] - Argille sabbiose grigio-azzurre del Pleistocene inferiore. Parte superficiale e alterata della formazione geologica. Formazione geologica di origine marina, impermeabile.	35.07	18.20	Stroud e Butler (1975)	160.90

Modulo di Young

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
[2] - Probabile materiale di riporto in matrice limosa e sabbiosa. Livello geotecnico coesivo e poco consistente.	2.94	1.20	Apollonia	29.40
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	Apollonia	99.70
[8] - Argille sabbiose grigio-azzurre del Pleistocene inferiore. Parte superficiale e alterata della formazione geologica. Formazione geologica di origine marina, impermeabile.	35.07	18.20	Apollonia	350.70

Classificazione AGI

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
[2] - Probabile materiale di riporto in matrice limosa e sabbiosa. Livello geotecnico coesivo e poco consistente.	2.94	1.20	Classificaz. A.G.I. (1977)	POCO CONSISTENTE
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE
[8] - Argille sabbiose grigio-azzurre del Pleistocene inferiore. Parte superficiale e alterata della formazione geologica. Formazione geologica di origine marina, impermeabile.	35.07	18.20	Classificaz. A.G.I. (1977)	ESTREM. CONSISTENTE

Peso unità di volume

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
[2] - Probabile materiale di riporto in matrice limosa e sabbiosa. Livello geotecnico coesivo e poco consistente.	2.94	1.20	Meyerhof ed altri	1.63
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	Meyerhof ed altri	1.97
[8] - Argille sabbiose grigio-azzurre del Pleistocene inferiore. Parte superficiale e alterata della formazione geologica. Formazione geologica di origine marina, impermeabile.	35.07	18.20	Meyerhof ed altri	2.29

Peso unità di volume saturo

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
[2] - Probabile materiale di riporto in matrice limosa e sabbiosa. Livello geotecnico coesivo e poco consistente.	2.94	1.20	Meyerhof ed altri	1.86
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	Meyerhof ed altri	--
[8] - Argille sabbiose grigio-azzurre del Pleistocene inferiore. Parte superficiale e alterata della formazione geologica. Formazione geologica di origine marina, impermeabile.	35.07	18.20	Meyerhof ed altri	2.50

Velocità onde di taglio

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Velocità onde di taglio (m/s)
[2] - Probabile materiale di riporto in matrice limosa e sabbiosa. Livello geotecnico coesivo e poco consistente.	2.94	1.20	Ohta & Goto (1978) Argille limose e argille di bassa plasticità	76.96
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	Ohta & Goto (1978) Argille limose e argille di bassa plasticità	145.27
[8] - Argille sabbiose grigio-azzurre del Pleistocene inferiore. Parte superficiale e alterata della formazione geologica. Formazione geologica di origine marina, impermeabile.	35.07	18.20	Ohta & Goto (1978) Argille limose e argille di bassa plasticità	219.94

TERRENI INCOERENTI

Densità relativa

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Densità relativa (%)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Gibbs & Holtz 1957	58.56
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Gibbs & Holtz 1957	30.71
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Gibbs & Holtz 1957	40.77
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Gibbs & Holtz 1957	29.1
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Gibbs & Holtz 1957	43.29
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Gibbs & Holtz 1957	52.02

Angolo di resistenza al taglio

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Sowers (1961)	33.76
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Sowers (1961)	30.16
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Sowers (1961)	32.07
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Sowers (1961)	30.79
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Sowers (1961)	33.19
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Sowers (1961)	36.02

Modulo di Young

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Bowles (1982) Sabbia Media	177.90
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Bowles (1982) Sabbia Media	---
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Bowles (1982) Sabbia Media	147.60
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Bowles (1982) Sabbia Media	---
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Bowles (1982) Sabbia Media	167.62
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Bowles (1982) Sabbia Media	218.28

Modulo Edometrico

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	69.74
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	43.32
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	57.29
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	47.94
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	65.52
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	86.32

Classificazione AGI

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Classificazione A.G.I. 1977	MODERATAMENT E ADDENSATO
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Classificazione A.G.I. 1977	MODERATAMENT E ADDENSATO
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Classificazione A.G.I. 1977	MODERATAMENT E ADDENSATO
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Classificazione A.G.I. 1977	ADDENSATO

Peso unità di volume

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Meyerhof ed altri	2.00
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Meyerhof ed altri	1.65
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Meyerhof ed altri	1.87
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Meyerhof ed altri	1.73
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Meyerhof ed altri	1.96
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Meyerhof ed altri	2.12

Peso unità di volume saturo

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m³)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Terzaghi-Peck 1948-1967	2.40
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.90
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.95
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.92
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.97
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Terzaghi-Peck 1948-1967	2.50

Modulo di Poisson

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	(A.G.I.)	0.31
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	(A.G.I.)	0.34
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	(A.G.I.)	0.33
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	(A.G.I.)	0.33
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	(A.G.I.)	0.32
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	(A.G.I.)	0.3

Modulo di deformazione a taglio dinamico

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm²)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Ohsaki (Sabbie pulite)	1115.71
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Ohsaki (Sabbie pulite)	443.89
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Ohsaki (Sabbie pulite)	803.83
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Ohsaki (Sabbie pulite)	564.53
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Ohsaki (Sabbie pulite)	1010.66
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Ohsaki (Sabbie pulite)	1522.94

Velocità onde di taglio

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde di taglio (m/s)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Ohta & Goto (1978) Limi	74.02
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Ohta & Goto (1978) Limi	106.68
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Ohta & Goto (1978) Limi	139.9
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Ohta & Goto (1978) Limi	145.27
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Ohta & Goto (1978) Limi	170.54
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Ohta & Goto (1978) Limi	200.84

Liquefazione

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Fs liquefazione
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Seed e Idriss (1971)	---
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Seed e Idriss (1971)	1.481
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Seed e Idriss (1971)	2.835
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Seed e Idriss (1971)	0.961
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Seed e Idriss (1971)	1.993
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Seed e Idriss (1971)	3.747

Modulo di reazione Ko

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Navfac 1971-1982	4.15
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Navfac 1971-1982	1.61
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Navfac 1971-1982	3.03
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Navfac 1971-1982	2.10
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Navfac 1971-1982	3.79
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Navfac 1971-1982	5.42

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

Descrizione	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
[1] - Pavimentazione in cls.	20.58	0.20	20.58	Robertson 1983	41.16
[3] - Sabbie e sabbie limose in posto. Livello geotecnico poco addensato.	7.72	2.00	7.72	Robertson 1983	15.44
[4] - Sabbie limose moderatamente addensate.	14.52	5.40	14.52	Robertson 1983	29.04
[5] - Sabbie e limi con componente limosa abbondante (livello geotecnico coesivo e consistente).	9.97	7.20	9.97	Robertson 1983	19.94
[6] - Sabbie limose. Livello geotecnico incoerente, moderatamente addensato.	22.05	9.40	18.525	Robertson 1983	37.05
[7] - Sabbie grossolane e limi. Presenza a varie altezze di sottili strati ghiaiosi.	42.31	16.80	28.655	Robertson 1983	57.31