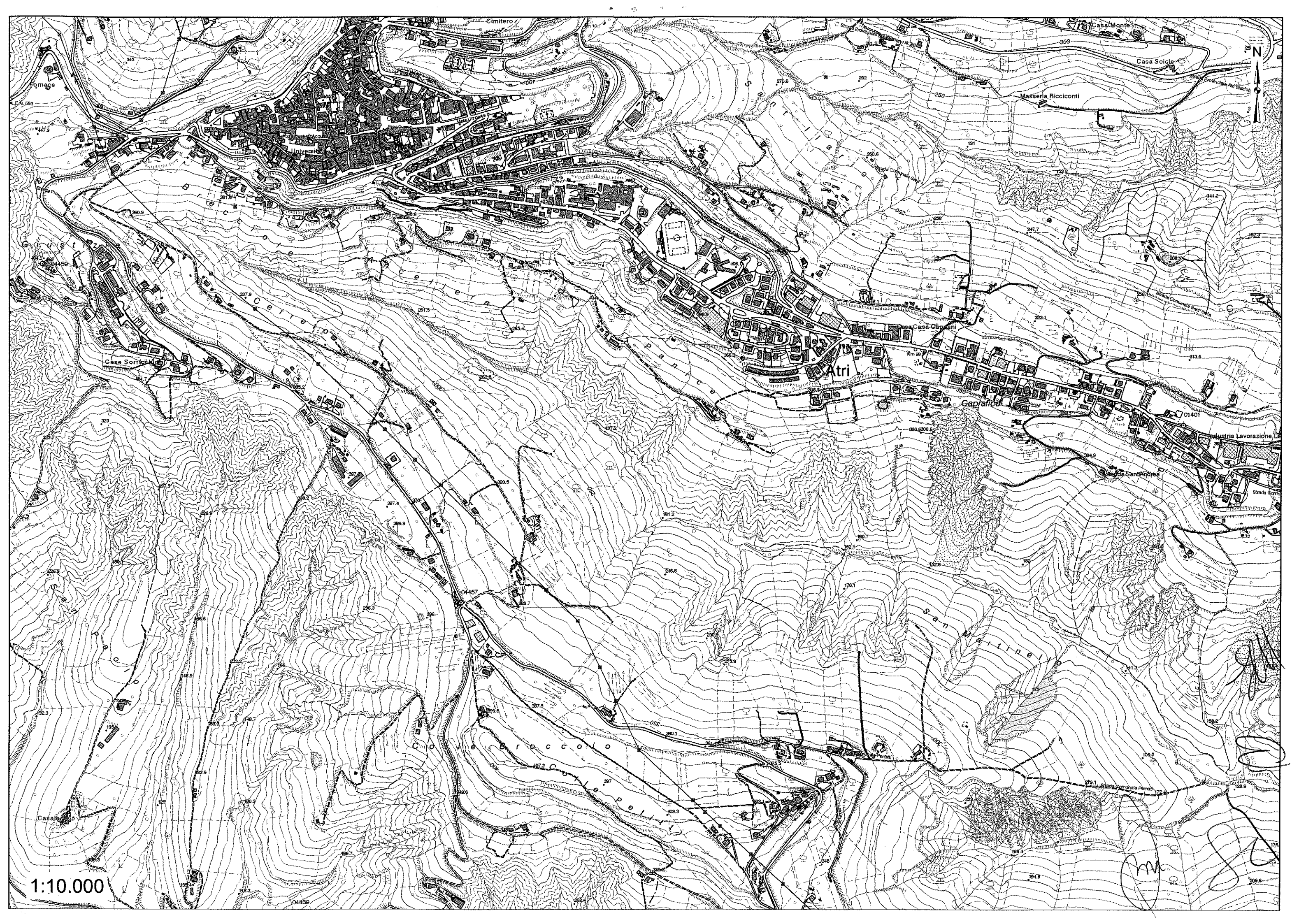


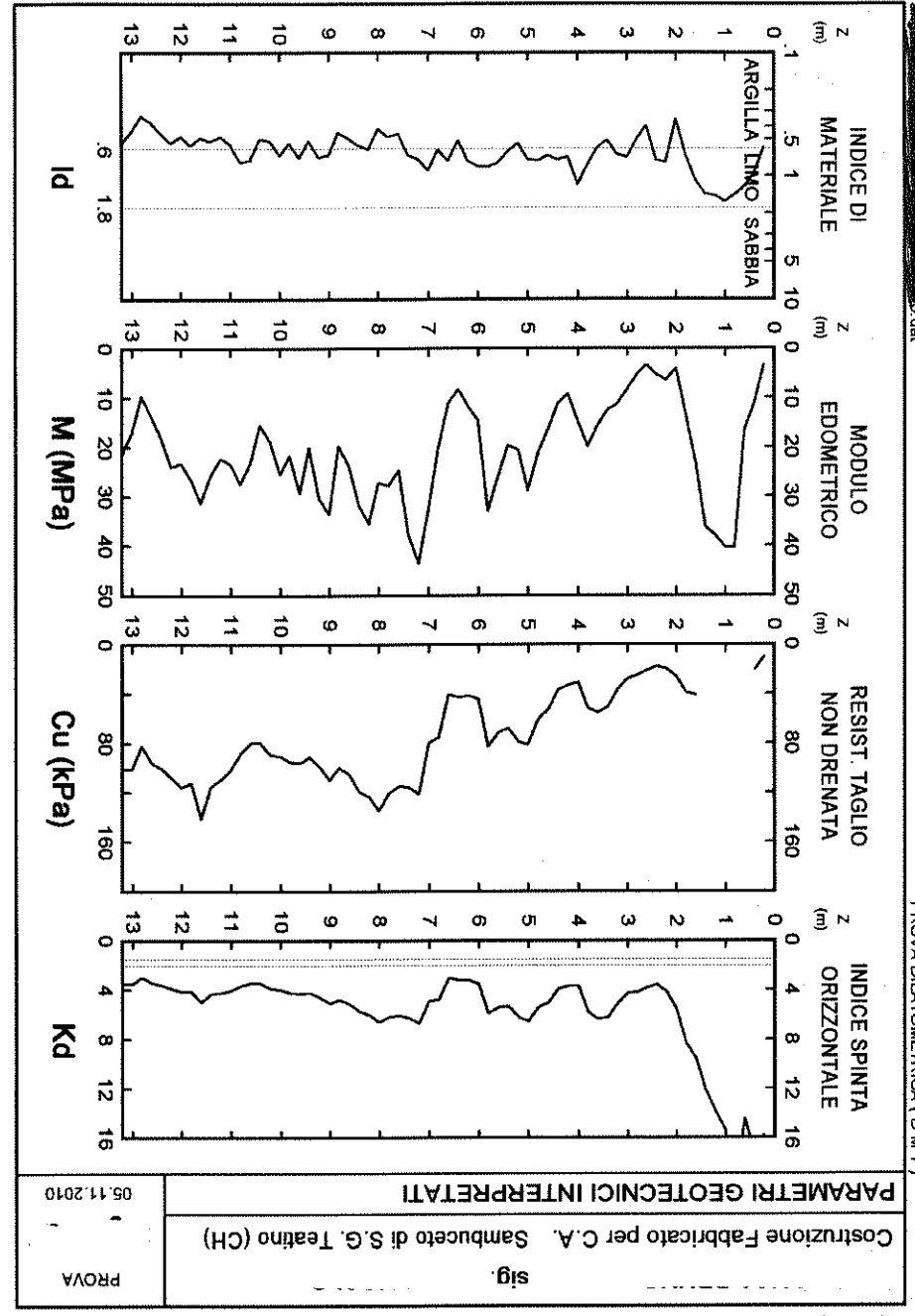
1:10.000

04436

176



1:10.000



sig. _____
 Costruzione Fabbricato per C.A. Sambuceto di S.G. Teatino (CH)
 PARAMETRI GEOTECNICI INTERPRETATI

PROVA
 05.11.2010

Handwritten signatures and initials:
 Top signature: [Illegible]
 Middle signature: [Illegible]
 Bottom initials: MS

LEGENDA

Z = Profondità da superficie terreno Phi = Angolo attrito min (cautelativo)

Po, P1, P2 = Letture A, B, C corrette Ko = Coeff. spinta orizz. in sito Deltab = 55 kPa

Id = Indice di materiale M = Modulo edometrico (per Sigma'¹) GammaTop = 17.0 kN/m³

Ed = Modulo Diatomico Cu = Resist. taglio non drenata FactorZd = 34.7

Ud = Ind. Press. Neutra = (P2-Uo)/(Po-Uo) Ocr = Grado di sovraconsolidazione Zn = 0.0 kPa

Gamma = Peso volume naturale (OCR = "relative OCR" - generally Zabs = 0.0 m

Sigma' = Press. efficace vertic. realistic. If accurate independent OCR Zw > Zfinal

Uo = Pressione neutra (H2O) available, apply suitable OCR Factor)

Livello falda sotto fondo prova

Formule di riduzione secondo Marchetti, ASCE Geot. Jnl. Mar. 1980, Vol.109, 299-321; Phi secondo TC16 ISSMFE, 2001

Z (m)	A (kPa)	B (kPa)	C (kPa)	Po (kPa)	P1 (kPa)	P2 (kPa)	Gamma (kN/m ³)	Sigma' (kPa)	Uo (kPa)	Id	Kd	Ed (MPa)	Ud	Ko	Ocr	Phi (Deg)	M (MPa)	Cu (kPa)	DESCRIZIONE
0.2	50	140		54	85		14.7	3	0	0.59	15.7	1.1		2.4	25.0		3.2	10	FANGO
0.4	110	270		110	215		15.7	6	0	0.95	17.3	3.6		2.6	29.1		11.0	21	LIMO
0.6	140	360		137	305		15.7	9	0	1.23	14.4	5.8					16.6		LIMO SAB
0.8	270	680		258	625		16.7	13	0	1.43	20.4	12.8					40.5		LIMO SAB
1.0	260	700		246	645		16.7	16	0	1.62	15.4	13.8				42	40.3		LIMO SAB
1.2	280	710		267	655		17.7	19	0	1.46	13.8	13.5					37.8		LIMO SAB
1.4	290	720		277	665		17.7	23	0	1.41	12.1	13.5					36.2		LIMO SAB
1.6	260	580		252	525		16.7	26	0	1.08	9.6	9.5		1.8	11.5		23.3	41	LIMO
1.8	250	470		247	415		16.7	30	0	0.68	8.3	5.8		1.6	9.3		13.5	39	LIMO ARG

2.0	180	300		182	245		15.7	33	0	0.35	5.5	2.2		1.2	4.9		4.1	26	ARG LIM
2.2	150	320		150	265		15.7	36	0	0.77	4.1	4.0		1.0	3.1		6.4	20	LIMO ARG
2.4	140	300		140	245		15.7	39	0	0.75	3.6	3.6		0.90	2.5		5.3	18	LIMO ARG
2.6	160	280		162	225		15.7	42	0	0.39	3.8	2.2		0.95	2.7		3.3	21	ARG LIM
2.8	190	340		191	285		15.7	46	0	0.50	4.2	3.3		1.0	3.2		5.3	25	ARG LIM
3.0	210	410		208	355		16.7	49	0	0.71	4.3	5.1		1.0	3.3		8.3	28	LIMO ARG
3.2	270	500		267	445		16.7	52	0	0.67	5.1	6.2		1.2	4.3		11.3	37	LIMO ARG
3.4	350	580		347	525		16.7	55	0	0.52	6.3	6.2		1.4	5.9		12.5	51	ARG LIM
3.6	380	650		375	595		17.7	59	0	0.59	6.4	7.7		1.4	6.1		15.6	55	ARG LIM
3.8	370	710		361	655		17.7	62	0	0.81	5.8	10.2		1.3	5.3		19.9	52	LIMO
4.0	250	580		242	525		16.7	66	0	1.17	3.7	9.8		0.92	2.6		14.9	31	LIMO
4.2	260	490		257	435		16.7	69	0	0.70	3.7	6.2		0.93	2.6		9.2	33	LIMO ARG
4.4	290	550		285	495		16.7	72	0	0.74	3.9	7.3		0.97	2.9		11.3	37	LIMO ARG
4.6	390	700		383	645		17.7	76	0	0.69	5.0	9.1		1.2	4.2		16.4	53	LIMO ARG
4.8	440	810		430	755		17.7	79	0	0.76	5.4	11.3		1.2	4.7		21.2	61	LIMO ARG
5.0	560	1000		546	945		17.7	83	0	0.73	6.6	13.8		1.4	6.4		28.7	81	LIMO ARG
5.2	550	890		541	835		17.7	86	0	0.54	6.3	10.2		1.4	5.9		20.6	79	ARG LIM
5.4	490	840		481	785		17.7	90	0	0.63	5.3	10.6		1.2	4.6		19.6	68	LIMO ARG
5.6	520	960		506	905		17.7	93	0	0.79	5.4	13.8		1.2	4.7		26.0	71	LIMO ARG
5.8	590	1110		572	1055		17.7	97	0	0.84	5.9	16.8		1.3	5.4		33.0	82	LIMO
6.0	360	700		351	645		17.7	101	0	0.84	3.5	10.2		0.89	2.4		14.7	44	LIMO
6.2	340	640		333	585		17.7	104	0	0.76	3.2	8.7		0.83	2.1		11.8	41	LIMO ARG
6.4	350	580		347	525		16.7	108	0	0.52	3.2	6.2		0.83	2.1		8.3	43	ARG LIM
6.6	340	640		333	585		17.7	111	0	0.76	3.0	8.7		0.78	1.9		11.2	41	LIMO ARG
6.8	560	940		549	885		17.7	114	0	0.61	4.8	11.7		1.1	3.9		20.4	75	LIMO ARG
7.0	600	1160		580	1105		17.7	118	0	0.91	4.9	18.2		1.1	4.1		32.5	80	LIMO
7.2	840	1470		816	1415		19.1	122	0	0.73	6.7	20.8		1.4	6.6		43.5	122	LIMO ARG
7.4	810	1380		789	1325		19.1	125	0	0.68	6.3	18.6		1.4	6.0		37.7	116	LIMO ARG

Z	A	B	C	Po	P1	P2	Gamma	Sigma'	Do	Id	Kd	Bd	Ud	Ko	Ocf	Phi	M	Cu	DESCRIZIONE	
(m)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kN/m ³)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(kPa)	(Deg)	(kPa)	(kPa)		
7.6	800	1200		788	1145		18.6	129	0	0.45	6.1	12.4		1.3	5.7		24.7	115	ARG LIM	
7.8	840	1280		826	1225		18.6	133	0	0.48	6.2	13.8		1.3	5.9		27.9	121	ARG LIM	
8.0	920	1340		907	1285		18.6	137	0	0.42	6.6	13.1		1.4	6.5		27.3	135	ARG LIM	
8.2	870	1420		850	1365		19.1	140	0	0.60	6.1	17.9		1.3	5.7		35.5	123	LIMO ARG	
8.4	850	1360		832	1305		18.6	144	0	0.57	5.8	16.4		1.3	5.2		31.8	119	ARG LIM	
																				angelucci2
8.6	770	1190		757	1135		18.6	148	0	0.50	5.1	13.1		1.2	4.3		23.8	105	ARG LIM	
8.8	740	1110		729	1055		17.7	152	0	0.45	4.8	11.3		1.1	3.9		19.8	100	ARG LIM	
9.0	810	1380		789	1325		19.1	155	0	0.68	5.1	18.6		1.2	4.3		33.7	110	LIMO ARG	
9.2	750	1300		730	1245		19.1	159	0	0.70	4.6	17.9		1.1	3.7		30.5	99	LIMO ARG	
9.4	700	1100		688	1045		17.7	163	0	0.52	4.2	12.4		1.0	3.2		20.0	91	ARG LIM	
9.6	740	1290		720	1235		19.1	166	0	0.71	4.3	17.9		1.0	3.3		29.4	96	LIMO ARG	
9.8	730	1160		716	1105		18.6	170	0	0.54	4.2	13.5		1.0	3.2		21.8	95	ARG LIM	
10.0	710	1220		692	1165		19.1	174	0	0.68	4.0	16.4		0.98	2.9		25.6	90	LIMO ARG	
10.2	700	1100		688	1045		17.7	178	0	0.52	3.9	12.4		0.96	2.8		18.9	89	ARG LIM	
10.4	640	1000		630	945		17.7	181	0	0.50	3.5	10.9		0.88	2.4		15.5	80	ARG LIM	
10.6	650	1160		632	1105		19.1	185	0	0.75	3.4	16.4		0.87	2.3		23.1	80	LIMO ARG	
10.8	710	1280		689	1225		19.1	189	0	0.78	3.7	18.6		0.92	2.6		27.5	88	LIMO ARG	
11.0	790	1260		774	1205		18.6	192	0	0.56	4.0	14.9		0.99	3.0		23.4	101	ARG LIM	
11.2	840	1280		826	1225		18.6	196	0	0.48	4.2	13.8		1.0	3.2		22.3	109	ARG LIM	
11.4	880	1370		863	1315		18.6	200	0	0.52	4.3	15.7		1.0	3.3		25.7	115	ARG LIM	
11.6	1040	1580		1021	1525		18.6	204	0	0.49	5.0	17.5		1.2	4.2		31.3	141	ARG LIM	
11.8	870	1390		852	1335		18.6	207	0	0.57	4.1	16.8		1.0	3.1		26.6	112	ARG LIM	
12.0	890	1350		875	1295		18.6	211	0	0.48	4.1	14.6		1.0	3.1		23.3	115	ARG LIM	
12.2	850	1340		833	1285		18.6	215	0	0.54	3.9	15.7		0.96	2.8		24.0	108	ARG LIM	
12.4	800	1200		788	1145		18.6	219	0	0.45	3.6	12.4		0.91	2.5		18.0	100	ARG LIM	

12.6	770	1100		761	1045		17.7	222	0	0.37	3.4	9.8		0.87	2.3		13.8	96	ARG LIM
12.8	680	950		674	895		17.7	226	0	0.33	3.0	7.7		0.78	1.9		9.7	82	ARGITTA
13.0	810	1200		798	1145		18.6	229	0	0.43	3.5	12.0		0.88	2.4		17.1	101	ARG LIM
13.2	820	1300		804	1245		18.6	233	0	0.55	3.4	15.3		0.88	2.3		21.6	101	ARG LIM

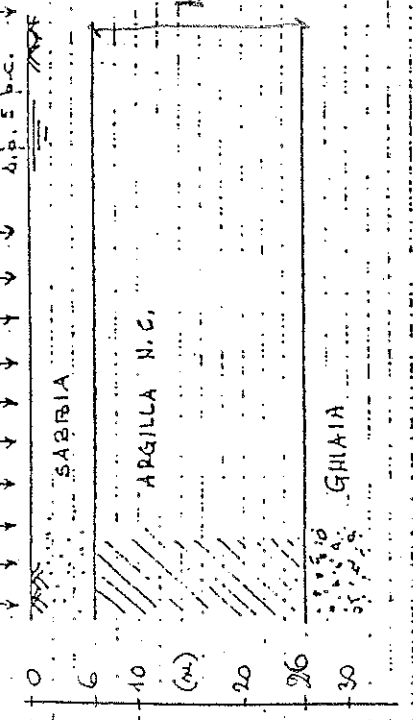
Handwritten signatures and scribbles at the top of the page, including a large signature on the left and several smaller marks on the right.

TRIA 5

MECCANICA DELLE TERRE - Esercitazione M. 11

Con riferimento alla stratigrafia indicata, calcolare il decorso nel tempo del cedimento del piano di campagna, supponendo trascurabili le deformazioni dello strato di ghiaia e dell'argilla.

$\sigma_z = 10 \text{ t/m}^2$



Da tre campioni prelevati a 10 m di profondità dal piano campagna risulta:

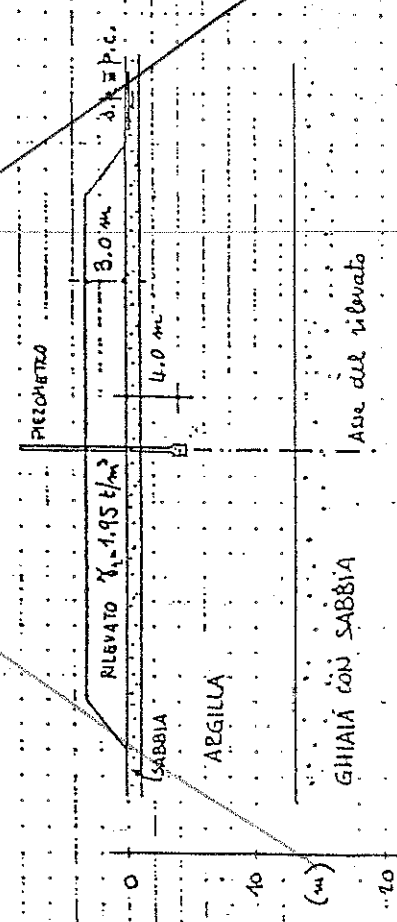
$\gamma = 1.65 \text{ g/cm}^3$
 $e = 1.65$
 $c_c = 0.43$
 $c_v = 3.2 \times 10^{-3} \text{ cm}^2/\text{s}$

MECCANICA DELLE TERRE - Esercitazione M. 12

Con riferimento alla stratigrafia e al rilevato indicati in figura, si considerino le letture piezometriche e gli abbassamenti del piano di campagna (in cm) riportate nella seguente tabella.

tempo (q)	livello d'acqua nel piezometro rispetto al p.c. (m)	w_z (cm)
60	4.88	7.2
120	4.19	10.5
240	3.08	14.2

Supponendo che il rilevato sia stato realizzato in tempi molto brevi, rispetto ai parametri di consolidazione e attribuendo valori costanti a c_v e a E_{ed} . Per tutto lo strato di argilla, compilare (come previsione) la curva degli abbassamenti w_z del rilevato in funzione del tempo.



GRADO DI CONS.
MEDIO, \bar{U}

