COMMITTENTE



COMUNE DI PALERMO AREA INFRASTRUTTURE E TERRITORIO

PROGETTISTA

ATI:









DOMINIQUE PERRAULT ARCHITECTE

(Capogruppo Mandataria)

METROPOLITANA AUTOMATICA LEGGERA DELLA CITTA' DI PALERMO PRIMA LINEA TRATTA FUNZIONALE ORETO/NOTARBARTOLO

PROGETTO PRELIMINARE

PROVE DI LABORATORIO SU CAMPIONI DI ROCCIA

MPA1	FASE	COMPARTO	DOCUMENTO INPL 0 1	REV 1	SCALA	OME FILE ND_INPL01_	1.pdf
							PROGETTISTA

AGOSTO AGGIORNAMENTO DATA DI CONSEGNA 1 Speciale Canzoneri Checchi Piscitelli 2006 AGOSTO EMISSIONE ELABORATI OPERE CIVILI 0 Speciale Canzoneri Checchi Piscitelli 2006 PER CONSEGNA FINALE REV. DATA REDATTO CONTROLLATO **APPROVATO AUTORIZZATO DESCRIZIONE**

www.laboratoriometro.it E-mail: info@laboratoriometro.it

PROVE DI LABORATORIO SU CAMPIONI DI ROCCIA

Ente Appaltante Comune di Palermo

Richiedente SYSTRA S.A.

Lavoro Metropolitana Automatica Leggera della Città di Palermo. Prima

linea - Oreto-Notarbartolo

Lettera di incarico Prot. 767 - Rif. L.I. 41/2005

Commessa 4583A001

Il presente elaborato è composto da 17 fogli numerati da 1 a 17.

Palermo, 7 aprile 2006

Il Direttore del Laboratorio

Ing. Gabriele Speciale



Metropolitana Automatica Leggera della Città di Palermo. Prima linea - Oreto-Notarbartolo

Prove di laboratorio

Nel presente elaborato si riportano i risultati delle prove di laboratorio effettuate su .. campioni di roccia prelevati nel corso delle indagini Metropolitana Automatica Leggera di Palermo. Prima linea - Oreto-Notarbartolo.

Le prove sono state effettuate su incarico del SYSTRA S.A..

I campioni, pervenuti in laboratorio il giorno 28 marzo 2006, sono stati descritti singolarmente, specificando il colore, la grana, la porosità, il grado di cementazione e l'eventuale presenza di alterazioni.

Sono state effettuate prove di identificazione consistenti nella determinazione del peso dell'unità di volume γ e del contenuto d'acqua w.

In particolare, la determinazione del peso dell'unità di volume γ è stata effettuata con il metodo del calibro, quella del contenuto d'acqua w con il metodo della doppia pesata.

Per la determinazione delle caratteristiche di resistenza sono state effettuate 4 prove di compressione semplice e 22 prove di carico puntuale.

Le prove sono state eseguite utilizzando una macchina universale GALDABINI PMA 60, matricola n. 33201, di portata 600 kN, classe 1. La verifica semestrale di taratura è stata eseguita dal Dipartimento di Ingegneria Strutturale e Geotecnica dell'Università di Palermo il 13/12/2005.

Le prove di compressione semplice sono state eseguite su campioni di forma cilindrica ricavati mediante sagomatura, in accordo con quanto previsto dalla Normativa ISRM (1978). La tensione normale applicata σ_v è stata misurata mediante una cella di carico elettronica e l'accorciamento verticale del campione per mezzo di un trasduttore elettronico. Sono stati inoltre determinati il peso dell'unità di volume γ ed il contenuto d'acqua w.

I risultati delle prove sono stati diagrammati in grafici σ_v/ϵ .

Le prove di carico puntuale sono state eseguite in accordo con quanto previsto dalla Normativa ISRM (1985).

Sono state effettuate prove *assiali* applicando il carico parallelamente all'asse, su provini di forma cilindrica, con D e 2L rispettivamente altezza media e diametro medio.



Dal momento che la roccia non presentava laminazioni, stratificazioni, scistosità o comunque anisotropie in genere, non è stato determinato il valore dell'indice di anisotropia.

Nel modulo allegato, oltre ai valori delle grandezze geometriche e del carico di rottura P, si riportano il diametro equivalente D_e , l'indice di carico puntuale I_s , il fattore di correzione di forma F e l'indice di carico puntuale standard $I_{s(50)}$.

Nelle pagine seguenti sono riportati, nell'ordine, l'elenco dei simboli adottati, il riepilogo di tutte le analisi e prove eseguite sui campioni e le descrizioni; seguono quindi le schede relative alle prove eseguite sui singoli campioni.

Palermo, 7 aprile 2006



ELENCO DEI SIMBOLI

γ	Peso dell'unità di volume	σ_1	Tensione assiale
γ_{sat}	Peso dell'unità di volume del campione saturo	σ_3	Pressione di confinamento
γ_{i}	Peso dell'unità di volume all'inizio della prova	σ_{1f}	Tensione assiale a rottura
$\gamma_{\rm f}$	Peso dell'unità di volume alla fine della prova	$\sigma_{t} \\$	Tensione di trazione
W	Contenuto d'acqua	$(\sigma_1 - \sigma_3)_f$	Tensione deviatorica a rottura
w_{sat}	Contenuto d'acqua del campione saturo	τ	Tensione tangenziale
w_i	Contenuto d'acqua all'inizio della prova	τ_{f}	Tensione tangenziale a rottura
\mathbf{w}_{f}	Contenuto d'acqua alla fine della prova	$\tau_{\mathbf{r}}$	Resistenza residua
w_{opt}	Contenuto d'acqua all'ottimo di costipamento	u	Pressione neutra
G	Analisi granulometrica	$u_{\rm f}$	Pressione neutra a rottura
U	Coefficiente di uniformità	ε	Deformazione
d	Dimensione del grano	ϵ_{f}	Deformazione a rottura
l_{o}	Altezza del campione all'inizio della prova	δ_{x} , δ_{y}	Componenti dello spostamento orizzontale
γd	Peso secco dell'unità di volume		secondo le direzioni x e y
γdmax	Peso secco dell'unità di volume all'ottimo di	δ	Spostamento orizzontale assoluto
	costipamento	δ_{o} , δ_{v}	Spostamenti orizzontali e verticali
$\gamma_{ m s}$	Peso specifico dei grani	δ_{of}	Spostamento orizzontale a rottura
e	Indice dei vuoti	E _t	Modulo di Young tangente per $\sigma_v = \frac{\sigma_f}{2}$
e_0	Indice dei vuoti all'inizio della prova	- ≀	woodalo ar roung tangente per ov 2
e_{f}	Indice dei vuoti alla fine della prova	E_s	Modulo di Young secante per $\sigma_V = \frac{\sigma_f}{2}$
n	Porosità	-5	Woodale at Total greenine per ov 2
n_e	Porosità effettiva delle rocce	v_{δ}	Velocità media di deformazione per minuto in percentuale
S	Grado di saturazione	c_{v}	Coefficiente di consolidazione
$\mathbf{w}_{\mathbf{p}}$	Limite di plasticità	E_{ed}	Modulo di compressione edometrica
\mathbf{w}_1	Limite di liquidità	k	Coefficiente di permeabilità
I_p	Indice di plasticità	I_s	Indice di resistenza a carico puntuale
I_c	Indice di consistenza	P	Carico puntuale di rottura
$\mathbf{w}_{\mathbf{r}}$	Limite di ritiro	I_{dr}	Indice di durabilità
SO	Contenuto di sostanza organica	I_v	Coefficiente di imbibizione
CaCO ₃	Contenuto di carbonato di calcio	Z	Profondità dalla testa del tubo inclinometrico
σ'	Pressione effettiva	M_d	Modulo di deformazione
$\sigma_{\scriptscriptstyle V}$	Tensione normale	Φ	Azimut

Rif. verbale di accettazione 04/2006

Tensione normale a rottura

 $\sigma_{\rm f}$

www.laboratoriometro.it



CS	Prova di compressione semplice	Cost	Prova di costipamento
CE	Prova di compressione edometrica	AS	Modalità AASHO Standard
SW	Prova di rigonfiamento	AM	Modalità AASHO Modificato
TD	Prova di taglio diretto	PEN	Modalità Proctor Energia Normale
TR	Prova di compressione triassiale	PED	Modalità Proctor Energia Doppia
UU	Prova non consolidata non drenata	PET	Modalità Proctor Energia Tripla
CU	Prova consolidata non drenata	CBR	Indice di portanza Californiana
CD	Prova consolidata drenata	ES	Equivalente in sabbia

NORMATIVE SEGUITE PER L'ESECUZIONE DELLE PROVE

American Society for Testing Materials ASTM

BSI **British Standard Institution**

Consiglio Nazionale delle Ricerche CNR

International Society for Rock Mechanics **ISRM**

UNI Unificazione Nazionale Italiana



Richiedente: SYSTRA S.A.

Lavoro: Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

RIEPILOGO PROVE ESEGUITE SUI CAMPIONI DI ROCCIA LAPIDEA

Sondaggio				Si	A8				Si	A 9
Campione	А	В	С	D	E	F	G	Н	А	В
da m Profondità a m	3.20 3.50	4.10 4.20	4.60 4.80	5.00 5.10	5.40 5.50	5.60 5.80	6.00 6.30	16.00 16.20	6.50 6.70	10.70 11.00
Riconoscimen to e	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•
descrizione										
Data	29/3/06	29/3/06	29/3/06	29/3/06	29/3/06	29/3/06	29/3/06	29/3/06	29/3/06	29/3/06
			CARA	TTERIST	TICHE	FISICHE	Ξ			
γ	•		•				•	•		
Data	3/4/06		3/4/06				3/4/06	3/4/06		
Y sat Data										
γ _s										
Data										
W										
Data										
n										
Data										
n _e										
Data										
CaCO ₃										
Data										
k										
Data										
				PROVE N	MECCANI	CHE				
C S	•		•				•	•		
Data	3/4/06		3/4/06				3/4/06	3/4/06		
TDisc										
Data										
TR										
Data										
CP	•	• x 3		• x 3	● x 2	• x 6			• x 4	• x 3
Data	30/3/06	30/3/06		30/3/06	30/3/06	30/3/06			30/3/06	30/3/06
Trazione										
Data										
Durabilità										
Data										

Richiedente: SYSTRA S.A.

Lavoro: Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

RICONOSCIMENTO E DESCRIZIONE

(Normativa ISRM 1975)

Sondaggio	SA8	Descrizione						
Campione	A	Calcarenite di colore biancastro, a grana fina,						
Profondità [m]	$3.20 \div 3.50$	mediamente cementata.						
Prove eseguite	γ, CS, CP							
Sondaggio	SA8	Descrizione						
Campione	В	Calacarenite di colore variabile dal biancastro al						
Profondità [m]	4.10 ÷ 4.20	giallastro, a grana fina, da debolmente a mediamen cementata, porosa e vacuolare.						
Prove eseguite	СР							
Sondaggio	SA8	Descrizione						
Campione	С	Calacarenite di colore variabile dal biancastro al						
Profondità [m]	4.60 ÷ 4.80	giallastro, a grana fina, da debolmente a mediamente cementata.						
Prove eseguite	γ, CS							
Sondaggio	SA8	Descrizione						
Campione	D	Calacarenite di colore variabile dal biancastro al						
Profondità [m]	5.00 ÷ 5.10	giallastro, a grana fina, da debolmente a mediame cementata, a tratti vacuolare.						
Prove eseguite	CP							
Sondaggio	SA8	Descrizione						
Campione	E	Calcarenite di colore biancastro giallastro, a grana						

Richiedente: SYSTRA S.A.

Lavoro: Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

RICONOSCIMENTO E DESCRIZIONE

(Normativa ISRM 1975)

Profondità	5.40 ÷	fina,	a	tratti	porosa,	da	mediamente	а	ben	cementata.
[m]	5.50									
Prove esequite	СР									

Modulo 9.29E - Rev. 1 d	del 06/06/05	Ing. Gabriele Speciale
Sondaggio	SA8	Descrizione
Campione	F	Calacarenite di colore variabile dal biancastro al
Profondità	5.60 ÷	
[m]	5.80	da debolmente a mediamente cementata.
Prove eseguite	CP	
Sondaggio	SA8	Descrizione
Campione	G	Calcarenite di colore biancastro, a grana fina,
Profondità	6.00 ÷	mediamente cementata.
[m]	6.30	
Prove eseguite	γ, CS	
Sondaggio	SA8	Descrizione
Campione	Н	Calcarenite di colore giallo ocra, a grana medio-
Profondità	16.00 ÷	fina, da debolmente a mediamente cementata, porosa e vacuolare.
[m]	16.20	vacuotare.
Prove eseguite	γ, CS	
Sondaggio	SA9	Descrizione
Campione	A	Calcarenite di colore biancastro con patine ocracee,
Profondità	6.50 ÷	fossilifera, ben cementata, vacuolare.
[m]	6.70	



Richiedente: SYSTRA S.A.

Lavoro: Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

RICONOSCIMENTO E DESCRIZIONE

(Normativa ISRM 1975)

Prove eseguite	γ, CS	
Sondaggio	SA9	Descrizione
Campione	В	Calcarenite di colore biancastro, a grana medio-
Profondità	10.70 ÷	grossa, fossilifera, vacuolare, ben cementata.
[m]	11.00	
Prove eseguite	γ, CS	

Il Direttore del Laboratorio Ing. Gabriele Speciale

Modulo 9.29E - Rev. 1 del 06/06/05



Certificato n. -

Richiedente SYSTRA S.A.

Lavoro Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

PROVA DI CARICO PUNTUALE ISRM (1985) PROVA ASSIALE

Data prova 2006	Sondaggio	Campione	Profondità [m]	2L [mm]	Altez za D [mm]		Diametro equivale nte D _e [mm]	Indice di carico puntuale I _s [N/mm ²]	Fattore di correzio ne F	Indice di carico puntuale standard I _{s(50)₂} [N/mm ²]
30/3	SA8	Α	3.20 ÷ 3.50	77	26	3558	50.5	1.396	1.004	1.40
30/3	SA8	B/1	4.10 ÷ 4.20	77	32	1281	56.0	0.408	1.052	0.43
30/3	SA8	B/2	4.10 ÷ 4.20	77	38	2745	61.0	0.737	1.094	0.81
30/3	SA8	B/3	4.10 ÷ 4.20	77	39	3660	61.8	0.957	1.100	1.05
30/3	SA8	D/1	5.00 ÷ 5.10	78	32	11970	56.4	3.767	1.055	3.98
30/3	SA8	D/2	5.00 ÷ 5.10	78	28	7755	52.7	2.789	1.024	2.86
30/3	SA8	D/3	5.00 ÷ 5.10	78	31	5445	55.5	1.769	1.048	1.85
30/3	SA8	E/1	5.40 ÷ 5.50	78	36	11955	59.8	3.344	1.084	3.62
30/3	SA8	E/2	5.40 ÷ 5.50	78	30	7770	54.6	2.608	1.040	2.71
30/3	SA8	F/1	5.60 ÷ 6.00	72	32	2100	54.2	0.716	1.037	0.74
30/3	SA8	F/2	5.60 ÷ 6.00	78	42	8835	64.6	2.118	1.122	2.38
30/3	SA8	F/3	5.60 ÷ 6.00	78	36	9015	59.8	2.521	1.084	2.73
30/3	SA8	F/4	5.60 ÷ 6.00	77	37	3225	60.2	0.889	1.087	0.97
30/3	SA8	F/5	5.60 ÷ 6.00	74	32	2280	54.9	0.756	1.043	0.79
30/3	SA8	F/6	5.60 ÷ 6.00	75	33	2265	56.1	0.719	1.053	0.76
30/3	SA9	A/1	6.50 ÷ 6.00	81	32	8670	57.4	2.627	1.064	2.80
30/3	SA9	A/2	6.50 ÷ 6.00	81	41	8400	65.0	1.987	1.126	2.24
30/3	SA9	A/3	6.50 ÷ 6.00	81	26	6270	51.8	2.338	1.016	2.38
30/3	SA9	A/4	6.50 ÷ 6.00	77	37	5670	60.2	1.563	1.087	1.70
30/3	SA9	B/1	10.70 ÷ 11.00	82	38	8295	63.0	2.091	1.110	2.32
30/3	SA9	B/2	10.70 ÷ 11.00	82	40	10770	64.6	2.579	1.122	2.89
30/3	SA9	B/3	10.70 ÷ 11.00	79	31	12660	55.8	4.060	1.051	4.27

note: Provini di forma cilindrica

Lo Sperimentatore

Salvatore Febo

Via Francesco Lo Jacono n. 149 - 90144 Palermo - Tel./Fax 091302401

Cap. Soc. € 51.480,00 int. vers. - C.C.I.A.A. di PA 132403 - Trib. PA Soc. 27277 - Partita I.V.A. 03317020828

www.laboratoriometro.it E-mail: info@laboratoriometro.it



Modulo 9.45A - Rev. 0 del 17/02/01

Cap. Soc. € 51.480,00 int. vers. - C.C.I.A.A. di PA 132403 - Trib. PA Soc. 27277 - Partita I.V.A. 03317020828

www.laboratoriometro.it

E-mail: info@laboratoriometro.it



Verbale di accett	azione 04/	2006			Cer	tificato n'	° .
Richiedente SY	STRA S.A	١					
Lavoro Metropo	olitana Aut	tomatica Le	eggera di Pa	lermo - Oreto-l	Notarbartolo		
Sondaggio	SA8	Campione	Α	Profondità da m	3.20	a m	3.50
Data inizio prova	3/4/20	006			Data fine prova	4/4	4/2006

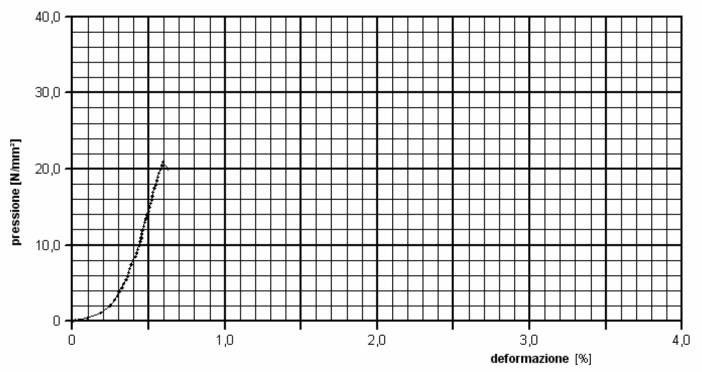
PROVA A COMPRESSIONE SU PROVINI CILINDRICI - ISRM (1978) CURVA PRESSIONE - DEFORMAZIONE

$$d = 78 \text{ mm}$$

$$\gamma = 20.5 \, \text{kN/m}^3$$

$$S_0 = 4778 \text{ mm}^2$$

$$v = 0.5$$
 N/mm²/sec



Schema di rottura



Note

Lo Sperimentatore Salvatore Febo



Certificato n. -

Richiedente SYSTRA S.A.

Lavoro Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

Sondaggio SA8 Campione A Profondità da m 3,20 a m 3,50

RISULTATI DELLA PROVA DI COMPRESSIONE SEMPLICE - ISRM (1978)

Data inizio prova 3/4/2006

Data fine prova 4/4/2006

ε [%] σ [N/mm²] 0.000 0.000 0.015 0.144 0.095 0.377 0.184 1.049 0.246 2.066 0.276 2.800 0.296 3.334 0.304 3.855 0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956 0.515 15.458	Data IIIIZIO	prova 3/4/20
0.015 0.144 0.095 0.377 0.184 1.049 0.246 2.066 0.276 2.800 0.296 3.334 0.304 3.855 0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.498 14.454 0.506 14.956	ε [%]	$\sigma [\text{N/mm}^2]$
0.095 0.377 0.184 1.049 0.246 2.066 0.276 2.800 0.296 3.334 0.304 3.855 0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.498 14.454 0.506 14.956	0.000	0.000
0.184 1.049 0.246 2.066 0.276 2.800 0.296 3.334 0.304 3.855 0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.015	0.144
0.246 2.066 0.276 2.800 0.296 3.334 0.304 3.855 0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.095	0.377
0.276 2.800 0.296 3.334 0.304 3.855 0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.498 14.454 0.506 14.956	0.184	1.049
0.296 3.334 0.304 3.855 0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.246	2.066
0.304 3.855 0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.276	2.800
0.324 4.370 0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.296	3.334
0.332 4.885 0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.304	3.855
0.351 5.400 0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.324	4.370
0.359 5.902 0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.332	4.885
0.368 6.411 0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.351	5.400
0.376 6.919 0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.359	5.902
0.384 7.422 0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.368	6.411
0.392 7.924 0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.376	6.919
0.412 8.439 0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.384	7.422
0.420 8.935 0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.392	7.924
0.428 9.443 0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.412	8.439
0.436 9.946 0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.420	8.935
0.444 10.442 0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.428	9.443
0.449 10.950 0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.436	9.946
0.453 11.446 0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.444	10.442
0.457 11.949 0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.449	10.950
0.466 12.451 0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.453	11.446
0.474 12.953 0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.457	11.949
0.482 13.455 0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.466	12.451
0.490 13.964 0.498 14.454 0.506 14.956	0.474	12.953
0.498 14.454 0.506 14.956	0.482	13.455
0.506 14.956	0.490	13.964
	0.498	14.454
0.515 15.458	0.506	14.956
	0.515	15.458

ε [%]	σ [N/mm ²]
0.519	15.954
0.523	16.457
0.527	16.959
0.536	17.455
0.544	17.957
0.552	18.466
0.560	18.956
0.568	19.458
0.577	19.954
0.585	20.450
0.593	20.908
0.623	20.042
I	

ε [%]	$\sigma[\text{N/mm}^2]$

Lo Sperimentatore Salvatore Febo

Cap. Soc. € 51.480,00 int. vers. - C.C.I.A.A. di PA 132403 - Trib. PA Soc. 27277 - Partita I.V.A. 03317020828

www.laboratoriometro.it

E-mail: info@laboratoriometro.it



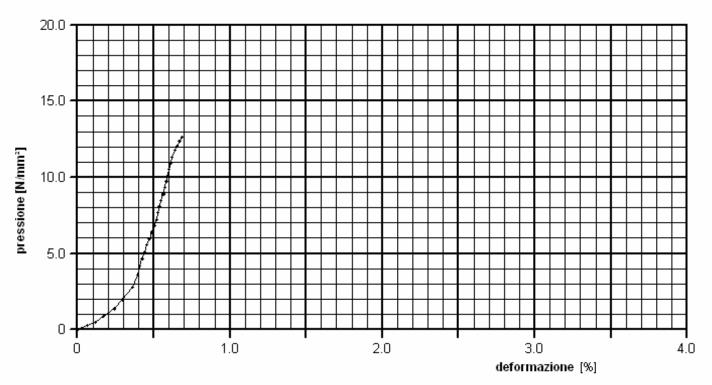
Verbale di accet	tazione 04/	2006			Cer	tificato n'	°
Richiedente SY	STRA S.A	١					
Lavoro Metrop	olitana Aut	tomatica Le	eggera di Pa	lermo - Oreto-N	Notarbartolo		
Sondaggio	SA8	Campione .	С	Profondità da m	4.60	a m	4.80
Data inizio prova	3/4/2	006			Data fine prova	4/4	4/2006

PROVA A COMPRESSIONE SU PROVINI CILINDRICI - ISRM (1978) CURVA PRESSIONE - DEFORMAZIONE

$$d = 78 \text{ mm}$$

$$\gamma = 19.5 \text{ kN/m}^3$$

$$S_0 = 4778 \text{ mm}^2$$



Schema di rottura

Note

Lo Sperimentatore Salvatore Febo



Certificato n. -

Richiedente SYSTRA S.A.

Lavoro Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

Sondaggio SA8 Campione C Profondità da m 4.60 a m 4.80

RISULTATI DELLA PROVA DI COMPRESSIONE SEMPLICE - ISRM (1978)

 $\sigma [N/mm^2]$

Data inizio prova 3/4/2006

Data fine prova 4/4/2006

Data inizio	prova 3/4/2	2006	
ε [%]	$\sigma [\text{N/mm}^2]$		ε [%]
0.000	0.000		
0.062	0.279		
0.116	0.495		
0.169	0.888		
0.241	1.373		
0.293	1.961		
0.361	2.808		
0.393	3.572		
0.408	4.170		
0.423	4.655		
0.439	5.099		
0.455	5.543		
0.470	5.977		
0.486	6.400		
0.502	6.823		
0.518	7.236		
0.526	7.659		
0.536	8.082		
0.546	8.495		
0.562	8.908		
0.572	9.321		
0.582	9.724		
0.591	10.147		
0.601	10.549		
0.611	10.962		
0.620	11.344		
0.636	11.767		
0.653	12.067		
0.669	12.366		
0.686	12.655		

U	ata fine prova
ε [%]	σ [N/mm ²]

Lo Sperimentatore Salvatore Febo



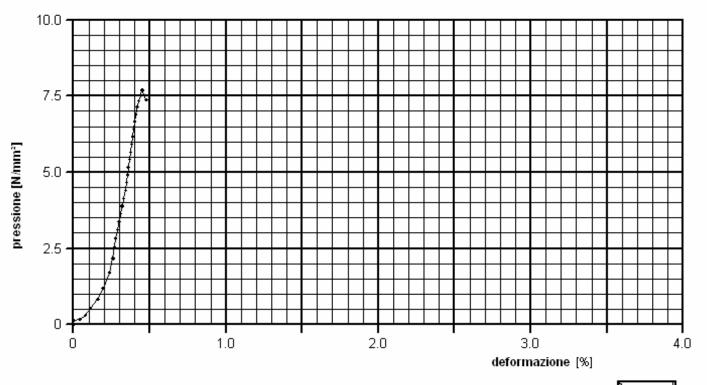
Verbale di accett	azione 🛚	4/2006			Cer	tificato i	n°
Richiedente SY	STRA S	.A.					
Lavoro Metropo	olitana A	utomatica Leç	ggera di F	Palermo - Oreto-l	Votarbartolo		
Sondaggio	SA8	Campione	G	Profondità da m	6.00	a m	6.30
Data inizio prova	3/4/	/2006			Data fine prova	4	/4/2006

PROVA A COMPRESSIONE SU PROVINI CILINDRICI - ISRM (1978) CURVA PRESSIONE - DEFORMAZIONE

$$d = 78 \text{ mm}$$

$$\gamma = 19.3 \, \text{kN/m}^3$$

$$S_0 = 4778 \text{ mm}^2$$



Schema (

Note

Lo Sperimentatore Salvatore Febo



Certificato n. -

Richiedente SYSTRA S.A.

Lavoro Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

Sondaggio SA8 Campione G Profondità da m 6.00 a m 6.30

RISULTATI DELLA PROVA DI COMPRESSIONE SEMPLICE - ISRM (1978)

Data inizio prova 3/4/2006

Data fine prova 4/4/2006

 σ [N/mm²]

ε [%]

Data inizio	prova 3/4/2	2006
ε [%]	σ [N/mm ²]	ε [%
0.000	0.000	0.47
0.004	0.144	
0.040	0.170	
0.076	0.301	
0.111	0.540	
0.158	0.835	
0.192	1.193	
0.237	1.708	
0.258	2.172	
0.267	2.537	
0.277	2.832	
0.288	3.102	
0.298	3.372	
0.308	3.635	
0.318	3.893	
0.329	4.150	
0.339	4.401	
0.346	4.659	
0.353	4.916	
0.358	5.167	
0.366	5.419	
0.372	5.670	
0.379	5.915	
0.387	6.172	
0.394	6.417	
0.399	6.668	
0.406	6.900	
0.417	7.158	
0.428	7.340	
0.439	7.522	
0.449	7.698	

ε [%]	$\sigma[\text{N/m}\text{m}^2]$
0.476	7.384

Il Direttore del Laboratorio Ing. Gabriele Speciale

Lo Sperimentatore Salvatore Febo



Verbale di accet	tazione <u>O</u>	4/2006			Cer	tificato i	n°
Richiedente SY	STRA S	.A.					
Lavoro Metrop	olitana A	utomatica Le	ggera di Pa	alermo - Oreto-l	Notarbartolo		
Sondaggio	SA8	Campione	Н	. Profondità da m	16.00	am	16.20
Data inizio prova	3/4/	2006			Data fine prova	4	/4/2006

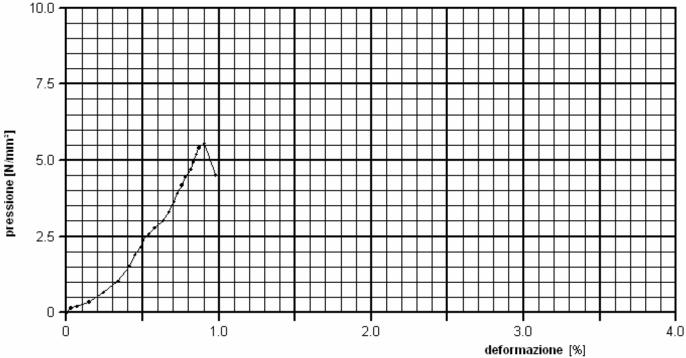
PROVA A COMPRESSIONE SU PROVINI CILINDRICI - ISRM (1978) CURVA PRESSIONE - DEFORMAZIONE

$$d = 77 \text{ mm}$$

$$\gamma$$
 = 18.2 kN/m³

$$S_0 = 4657 \text{ mm}^2$$

$$v = 0.5$$
 N/mm²/sec



Schema di rottura



Note

Lo Sperimentatore Salvatore Febo



Certificato n. -

Richiedente SYSTRA S.A.

Lavoro Metropolitana Automatica Leggera di Palermo - Oreto-Notarbartolo

Sondaggio SA8 Campione H Profondità da m 16.00 a m 16.20

RISULTATI DELLA PROVA DI COMPRESSIONE SEMPLICE - ISRM (1978)

Data inizio prova 3/4/2006

Data fine prova 4/4/2006

	prova 3/4/2	00
ε [%]	σ [N/mm ²]	
0.000	0.000	
0.027	0.155	
0.066	0.213	
0.145	0.348	
0.241	0.657	
0.337	1.035	
0.411	1.527	
0.447	1.887	
0.484	2.143	
0.501	2.371	
0.539	2.581	
0.576	2.787	
0.634	3.013	
0.670	3.324	
0.706	3.646	
0.723	3.917	
0.755	4.187	
0.777	4.451	
0.814	4.707	
0.831	4.952	
0.849	5.186	
0.866	5.409	
0.904	5.551	
0.976	4.520	

ε [%]	σ [N/mm ²]
ε [/0]	σ [ιν/ιιιιιι]

ε [%] $\sigma [N/mm^2]$

Lo Sperimentatore Salvatore Febo