



Concessionaria per la progettazione, realizzazione e gestione del collegamento stabile tra la Sicilia e il Continente Organismo di Diritto Pubblico

(Legge n° 1158 del 17 dicembre 1971, modificata dal D.Lgs. n°114 del 24 aprile 2003)

### PONTE SULLO STRETTO DI MESSINA



### PROGETTO DEFINITIVO

### EUROLINK S.C.p.A.

IMPREGILO S.p.A. (MANDATARIA)
SOCIETÀ ITALIANA PER CONDOTTE D'ACQUA S.p.A. (MANDANTE)
COOPERATIVA MURATORI E CEMENTISTI - C.M.C. DI RAVENNA SOC. COOP. A.R.L. (MANDANTE)
SACYR S.A.U. (MANDANTE)

ISHIKAWAJIMA - HARIMA HEAVY INDUSTRIES CO. LTD (MANDANTE) A.C.I. S.C.P.A. - CONSORZIO STABILE (MANDANTE)

IL PROGETTISTA

Dott. Ing. F. Colla Ordine Ingegneri Milano n° 20355

> Dott. Ing. E. Pagani Ordine Ingegneri Milano n° 15408

IL CONTRAENTE GENERALE

Project Manager (Ing. P.P. Marcheselli)

STRETTO DI MESSINA Direttore Generale e RUP Validazione (Ing. G. Fiammenghi) STRETTO DI MESSINA

Amministratore Delegato (Dott. P. Ciucci)

CD0117 F0

Unità Funzionale COLLEGAMENTI VERSANTE CALABRIA

Tipo di sistema CENTRO DIREZIONALE

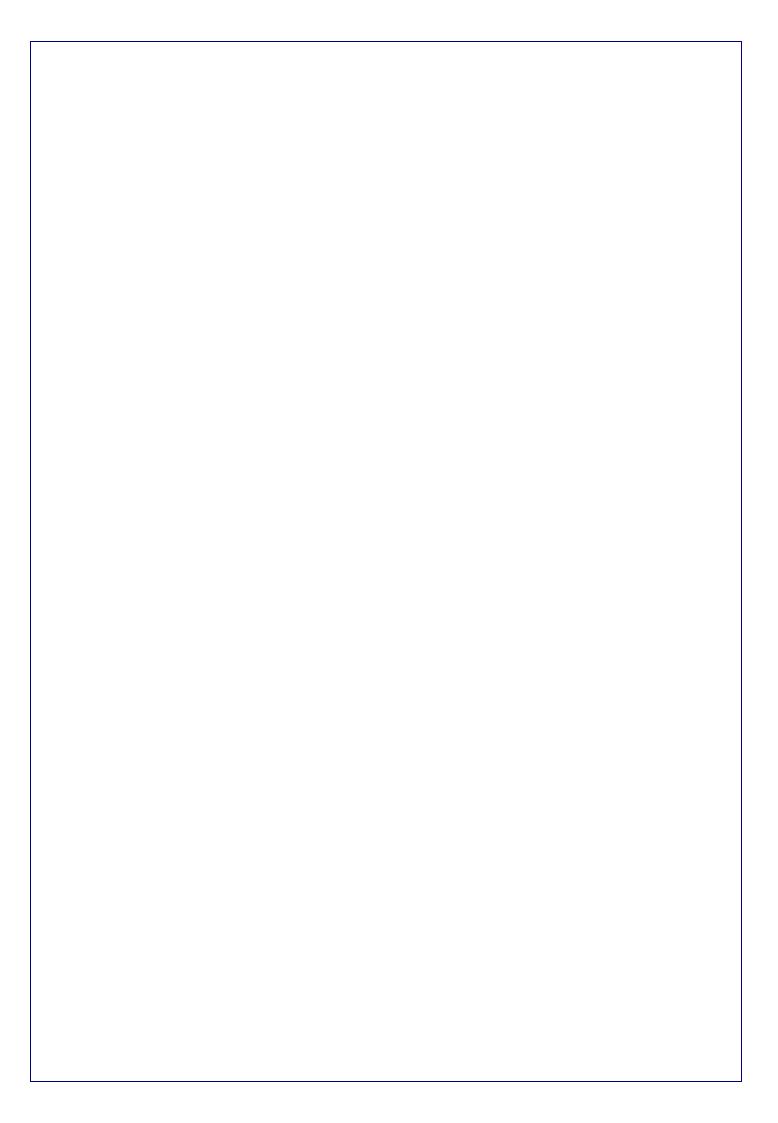
Raggruppamento di opere/attività OPERE CIVILI EDILI

Opera - tratto d'opera - parte d'opera PARCHEGGI

Titolo del documento TUNNEL PEDONALE - RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

CD 0 0 G 0 7 0 R Р 0 0 F0 0 G D С С R 0 0 0 4 CODICE

REV	DATA	DESCRIZIONE	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
F0	20/06/2011	EMISSIONE FINALE	E. PASSADORE	G. SCIUTO	F. COLLA







TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

### **INDICE**

IN	DICE		3
		<b>\</b>	
1	DESCR	IZIONE DELLA STRUTTURA E DEL LUOGO	5
	1.1 CA	RATTERIZZAZIONE IDRAULICA E IDROLOGICA	6
	1.2 CA	RATTERIZZAZIONE GEOTECNICA	7
	1.2.1	CONGLOMERATO DI PEZZO	11
	1.2.2	SABBIE E GHIAIE DI MESSINA	12
	1.3 CA	RATTERIZZAZIONE DELLA SISMICITA'	13
	1.3.1	PERIODO DI RIFERIMENTO PER L'AZIONE SISMICA	13
	1.3.2	PARAMETRI SISMICI DI BASE	14
	1.3.3	STATI LIMITE DI RIFERIMENTO	15
	1.3.4	CATEGORIE DI SOTTOSUOLO E CONDIZIONI TOPOGRAFICHE	15
	1.3.4	.1 COEFFICIENTE DI AMPLIFICAZIONE STRATIGRAFICA	21
	1.3.4	2 COEFFICIENTE DI AMPLIFICAZIONE TOPOGRAFICA	22
2	FASI C	OSTRUTTIVE	23
3	FI ABO	RATI DI RIFERIMENTO	23





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

### **PREMESSA**

Il presente documento riporta la descrizione tecnico-funzionale del sottopasso pedonale di collegamento fra il corpo di fabbrica 9 (Parcheggi di emergenza) e il corpo di fabbrica 1.

L'opera in oggetto è inquadrata nel Progetto Definitivo del Ponte sullo Stretto di Messina, nell'ambito delle opere connesse ai collegamenti infrastrutturali, ferroviari e stradali lato Calabria.



Stralcio planimetrico dell'opera

### 1 DESCRIZIONE DELLA STRUTTURA E DEL LUOGO

Allo stato attuale, gran parte dell'area sulla quale verrà realizzata la struttura è occupata dalla stazione di servizio di Villa San Giovanni dell'autostrada esistente A3 "Salerno-Reggio Calabria. Il sottopasso pedonale in progetto è costituito da una doppia paratia in diaframmi di spessore **120 cm**, la lunghezza dei diaframmi è pari a **17.00 m** nel tratto 1 e a **16.00 m** nel tratto 2. Le paratie in

Eurolink S.C.p.A. Pagina 5 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

fase di scavo (altezza di scavo pari a **9.40 m** tratto 1 e **8.75 m** tratto 2) presentano dei contrasti provvisori tubolari in acciaio del diametro di **457 mm** e dello spessore di **12 mm**, posti ad interasse orizzontale pari a 3.00 m. La sezione trasversale, ad opera ultimata, risulta formata da un solettone in c.a. gettato in opera dello spessore di **80 cm**, una soletta in c.a. dello spessore di **60 cm** e dalle pareti laterali di rivestimento dello spessore di **30 cm**. Le dimensioni nette del sottopasso sono **3.50x4.20 m** e il suo sviluppo complessivo è pari a **101.35 m**.

Insieme al sottopasso verrà realizzata, per il sostegno degli scavi necessari per la costruzione del vano scala del corpo di fabbrica 1, una paratia in diaframmi dello spessore di **80 cm** e della lunghezza di **10.50 m.** Tale paratia, di altezza **6.70 m** (altezza di scavo) ha uno sviluppo di **36.85 m** e presenta un ordine di tiranti.

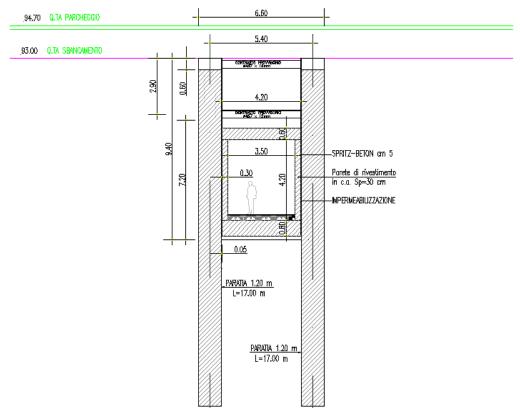


Figura 1.1- Sezione tipo dei tunnel pedonale

#### 1.1 CARATTERIZZAZIONE IDRAULICA E IDROLOGICA

Si rimanda alla relazione Idrologica e Idraulica generale.

Pagina 6 di 24 Eurolink S.C.p.A.





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

### 1.2 CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

Per l'analisi dettagliata degli aspetti geologici e geomorfologici si rimanda ai seguenti elaborati:

Relazione tecnica illustrativa Indagini	CG0800	Q	PR	D	С	RI	15	00	00	00	00	01	Α
geognostiche		٩	110			131	10	00	- 00	- 00	00	01	
Planimetria Indagini Geognostiche Calabria - Tavola 1	CG0800	Q	P6	D	С	RI	15	00	00	00	00	01	Α
Planimetria Indagini Geognostiche Calabria - Tavola 2	CG0800	Q	P6	D	С	RI	15	00	00	00	00	02	Α
Planimetria Indagini Geognostiche Calabria -	CG0800	Q	P6	D	С	RI	15	00	00	00	00	03	Α
Tavola 3 Planimetria Indagini Geognostiche Calabria-		-		<u> </u>	Ľ	- 111	.0	- 00	- 00		- 00	- 00	ļ ,,
Tavola 4	CG0800	Q	P6	D	С	RI	15	00	00	00	00	04	Α
Indagini geognostiche - Relazione generale	CG0000	Р	RG	D	С	SB	C8	G0	00	00	00	01	Α
Indagini geognostiche - Relazione sulle indagini sismiche	CG0000	Р	RG	D	С	SB	C8	G0	00	00	00	02	Α
Indagini geognostiche - Risultati prove di laboratorio	CG0000	Р	RG	D	С	SB	C8	G0	00	00	00	03	Α
caratterizzazione geotecnica - relazione geotecnica generale	CG0800	Р	RB	D	С	SB	C8	G0	00	00	00	01	Α
Relazione sismica generale	CG0800	Р	RG	D	С	SB	C8	G0	00	00	00	01	Α
Tracciato stradale - Ramo A													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	01	Α
Tracciato stradale - Ramo B													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	02	Α
Tracciato stradale - Ramo C													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	03	Α
Tracciato stradale - Ramo D													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	04	Α
Tracciato stradale - Rampa F													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	05	Α
Tracciato stradale - Rampa G													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	06	Α
Tracciato stradale - Rampa M													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	07	Α
Tracciato stradale - Rampa U													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	08	Α
Tracciato stradale - Rampa V													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	09	Α
Tracciato stradale - Ramo A accelerazione													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	10	Α
Tracciato stradale - Ramo C decelerazione													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	11	Α
Tracciato stradale - Ramo D decelerazione													
Profilo geotecnico	CG0800	Р	FZ	D	С	SB	C8	ST	00	00	00	12	Α

Eurolink S.C.p.A. Pagina 7 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

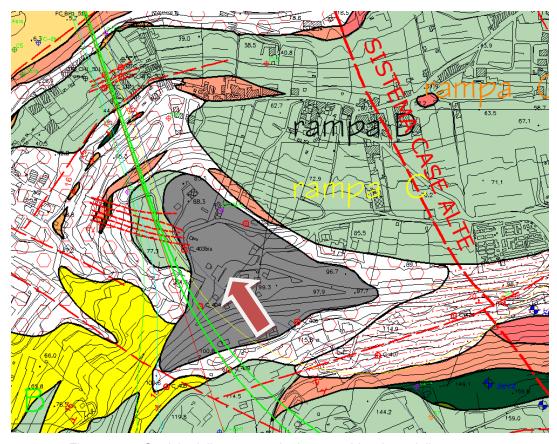


Figura 1.2 - Stralcio della carta geologica con ubicazione della struttura

#### Ghiaie e sabbie di Messina.



Sabbie e ghiaie grigio giallastre, con abbondante matrice. I clasti sono da subarrotondati ad appiattiti, spesso embriciati. Sono presenti livelli e lenti di sabbie fini. Si presentano clinostratificati. Le facies sono attibuibili ad ambienti di tipo deltizio e/o conoide sottomarina. (PLEISTOCENE MEDIO)

#### Depositi di versante.



Depositi poco coesivi, costituiti da materiale spigoloso, poligenico ed eterometrico con matrice a grana fine (a), localmente si presenta con grossi blocchi. In località Case Alte il detrito si presenta con tessiture da medie a grossolane, subordinatamente fine, con laminazione incrociata e clinostratificato (b). (OLOCENE)



#### Riporto antropico. (ATTUALE)



#### Conglomerato di Pezzo.

Conglomerato a matrice arenacea, da scarsamente a ben cementato, a stratificazione poco distinta, con passaggi laterali a livelli arenacei e sabbie grossolane. Gli elementi costituenti sono esclusivamente di natura cristallino-metamorfica. (TORTONIANO SUPERIORE)

Pagina 8 di 24 Eurolink S.C.p.A.





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

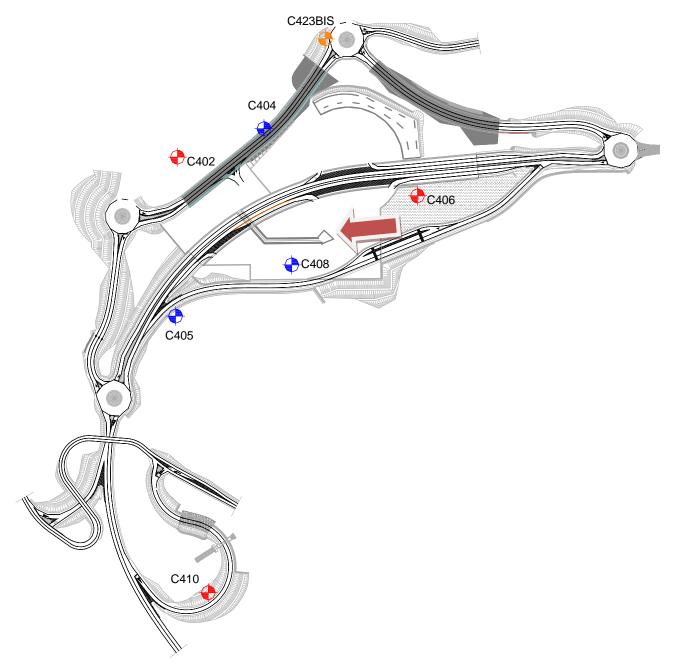


Figura 1.3 – Stralcio planimetrico con ubicazione delle opere e dei sondaggi

Eurolink S.C.p.A. Pagina 9 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 **Data** 20/06/2011

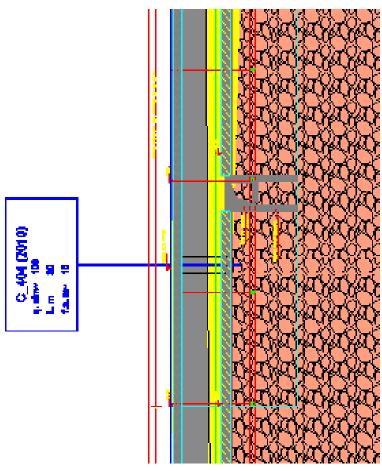


Figura 1.4 – Profilo geotecnico

Pagina 10 di 24 Eurolink S.C.p.A.





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

#### 1.2.1 CONGLOMERATO DI PEZZO

Il conglomerato di Pezzo è la litologia stratigraficamente più bassa della successione sedimentaria. La sua potenza è superiore ai 200 m. Il conglomerato è composto prevalentemente da clasti di graniti e gneiss cementati in matrice prevalentemente composta da frazioni arenacee fini e limose. Le dimensioni dei clasti sono eterogenee e variabili da pochi mm fino a blocchi superiori al metro, interpretati come grossi trovanti inglobati nel conglomerato. Negli affioramenti la formazione presenta un aspetto litoide con scarpate stabili. Il Conglomerato di Pezzo ha quindi generalmente caratteristiche assimilabili a quelle di rocce tenere. Per i parametri di resistenza al taglio nell'ambito dello strato superficiale più alterato (z<25÷30m), si fa riferimento alla caratterizzazione geotecnica generale che si basa sull'esito delle prove di carico su piastra, ritenute maggiormente rappresentative del comportamento d'insieme dell'ammasso.

γ <b>(kN/m</b> ₃)	21-23				
c'picco (kPa)	0-100				
φ' picco <b>(°)</b>	38°÷42°				
Cresiduo' (kPa)	0				
φcv <b>' (°)</b>	33-35				
k <sub>o</sub> (-)	0.7-0.9				
V <sub>s</sub> (m/sec)	$V_s = 280 \cdot (z)^{0.2}$				
G'o	$G_o = 3000 \cdot p_a \cdot \left(\frac{p_o}{p_a}\right)^{0.50}$				
Ео	$E_o = 7200 \cdot p_a \cdot \left(\frac{p_o}{p_a}\right)^{0.50}$				
	E'=150-300 (z 0 -20m)				
E' *	E'=300-500 (20 - 35m)				
ν'	0.2-0.3				
K(m/s)	10 <sup>-7</sup>				

Eurolink S.C.p.A. Pagina 11 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

#### 1.2.2 SABBIE E GHIAIE DI MESSINA

Per le caratteristiche fisiche da un analisi statistica delle caratteristiche granulometriche emerge, un andamento che conferma che le caratteristiche granulometriche dei materiali in esame sono tipiche di materiali sia di materiali a grana grossa (ghiaie 36%), sia di materiali intermedi (sabbie 52%). Il contenuto di fino è mediamente del 11%. La formazione non è sovraconsolidata, nel senso che in passato non ha generalmente subito dei carichi maggiori di quelli attuali. Presenta un locale grado di cementazione di natura chimica.

γ <b>(kN/m</b> ₃)	18-20				
c'picco (kPa)	0-10				
φ' picco (°)	38°÷40° (p'ff=0-272KPa) / 35° ÷38° (p'ff=272-350KPa)				
Cresiduo' (kPa)	0				
φ <b>cv' (°)</b>	33-35				
k <sub>o</sub> (-)	0.45-0.55				
V <sub>s</sub> (m/sec)	200 + 7 z				
G'o	$G_o = 1780 \cdot p_a \cdot \left(\frac{p_o}{p_a}\right)^{0.65}$				
Ео	$E_o = 4300 \cdot p_a \cdot \left(\frac{p_o}{p_a}\right)^{0.05}$				
E' *	$E' = (17 \div 40) \cdot (z)^{0.7}$				
ν'	0.2				
K(m/s)	10 <sup>-4</sup> - 10 <sup>-5</sup>				

Pagina 12 di 24 Eurolink S.C.p.A.





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

#### 1.3 CARATTERIZZAZIONE DELLA SISMICITA'

La caratterizzazione sismica del sito in cui è inserita l'opera in oggetto viene effettuata sulla base delle indicazioni contenute nel D.M. 14/01/2008 (paragrafo 3.2). I parametri sismici di base sono stati calcolati utilizzando il foglio di calcolo dedicato "Spettri di risposta", fornito dal Consiglio Sup. LL.PP. (http://www.cslp.it/cslp/), inserendo le coordinate geografiche dell'intervento in corrispondenza dell'opera in progetto:

 Latitudine
 38,22715

 Longitudine
 15,645979

#### 1.3.1 PERIODO DI RIFERIMENTO PER L'AZIONE SISMICA

L'accelerazione orizzontale massima attesa al sito dipende dal periodo di riferimento considerato per la definizione dell'azione sismica. In base alle indicazioni riportate nel paragrafo 2.4 del D.M. 14/01/2008 e quanto riportato nei criteri di progettazione contenuti nel documento "criteri di progettazione\_rev06\_20101013.xls":

■ Per H> 5.00 m:

Tipo di costruzione	3
Vita nominale (V <sub>N</sub> )	100 anni
Classe d'uso	IV
Coefficiente d'uso (C <sub>U</sub> )	2

Pertanto il periodo di riferimento per l'azione sismica vale:

$$V_{R} = V_{N} \cdot C_{U} = 100 \cdot 2 = 200$$
 anni

Per H<= 5.00 m:</p>

Tipo di costruzione	2
Vita nominale (V <sub>N</sub> )	50 anni
Classe d'uso	III
Coefficiente d'uso (C <sub>U</sub> )	1.5

Pertanto il periodo di riferimento per l'azione sismica vale:

$$V_R = V_N \cdot C_U = 50 \cdot 1.5 = 75$$
 anni

Eurolink S.C.p.A. Pagina 13 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

#### 1.3.2 PARAMETRI SISMICI DI BASE

In base alla posizione del sito in esame ed al periodo di riferimento considerato, si ottengono i seguenti parametri sismici di base:

#### Per H> 5.00 m:

STATO	T <sub>R</sub>	a <sub>g</sub>	Fo	T <sub>C</sub> *
LIMITE	[anni]	[g]	[-]	[sec]
SLO	120	0.133	2.330	0.324
SLD	201	0.172	2.358	0.337
SLV	1898	0.444	2.488	0.421
SLC	2475	0.492	2.502	0.436

#### Per H<= 5.00 m:</p>

STATO	T <sub>R</sub>	a <sub>g</sub>	Fo	T <sub>C</sub> *
LIMITE	[anni]	[g]	[-]	[sec]
SLO	45	0.079	2.313	0.292
SLD	75	0.105	2.300	0.313
SLV	712	0.302	2.436	0.376
SLC	1462	0.402	2.474	0.408

dove: T<sub>R</sub> = periodo di ritorno associato allo Stato Limite considerato;

 a<sub>g</sub> = accelerazione orizzontale massima in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale;

F<sub>O</sub> = valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

T<sub>C</sub>\* = periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

Pagina 14 di 24 Eurolink S.C.p.A.





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

#### 1.3.3 STATI LIMITE DI RIFERIMENTO

Nel caso delle strutture in genere e delle opere di sostegno (muri, paratie) devono essere verificati i seguenti Stati Limite:

- SLD (Stato Limite di Danno), associato alle verifiche a Stato Limite di Esercizio;
- SLV (Stato Limite di salvaguardia della Vita), associato alle verifiche a Stato Limite Ultimo.

#### 1.3.4 CATEGORIE DI SOTTOSUOLO E CONDIZIONI TOPOGRAFICHE

Ai fini della definizione dell'azione sismica di progetto, si rende necessario valutare l'effetto della risposta sismica locale mediante un approccio semplificato che si basa sull'individuazione delle categorie di sottosuolo di riferimento indicate nella Tabella 3.2.II del D.M. 14/01/2008.

Categoria	Descrizione
A	Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di V <sub>s,30</sub> superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo pari a 3m.
В	Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti, con spessori superiori a 30m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 360m/s e 800m/s (ovvero $N_{SPT,30} > 50$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} > 250$ kPa nei terreni a grana fina).
С	Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti, con spessori superiori a 30m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 180m/s e 360m/s (ovvero 15 < $N_{SPT,30}$ < 50 nei terreni a grana grossa e 70 < $c_{u,30}$ < 250 kPa nei terreni a grana fina).
D	Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsa-mente consistenti, con spessori superiori a 30m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 180m/s (ovvero $N_{SPT,30}$ < 15 nei terreni a grana grossa e $c_{u,30}$ < 70 kPa nei terreni a grana fina).
E	Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20m, posti sul substrato di riferimento(con $V_s > 800$ m/s).

Eurolink S.C.p.A. Pagina 15 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

L'opera in sotterraneo insiste interamente nella formazione del <u>Conglomerato di Pezzo</u>, esteso fino alle massime profondità indagate. L'estradosso della soletta di copertura si trova a circa 10.00 m dal piano di campagna.

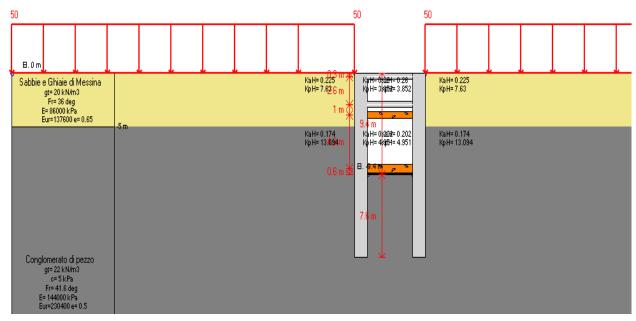


Figura 1.5 Schema di calcolo

Data l'esiguità delle prove localmente presenti, si è scelto di tenere conto anche delle prove effettuate nei sondaggi utilizzati per caratterizzare la zona in corrispondenza delle rampe di accesso alle gallerie (Rampe A/B/C/D 0-0+500).

Per la caratterizzazione sismica del suolo nella zona in esame si dispone delle prove sismiche relative ai sondaggi **C403bis C423bis.** 

Pagina 16 di 24 Eurolink S.C.p.A.





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

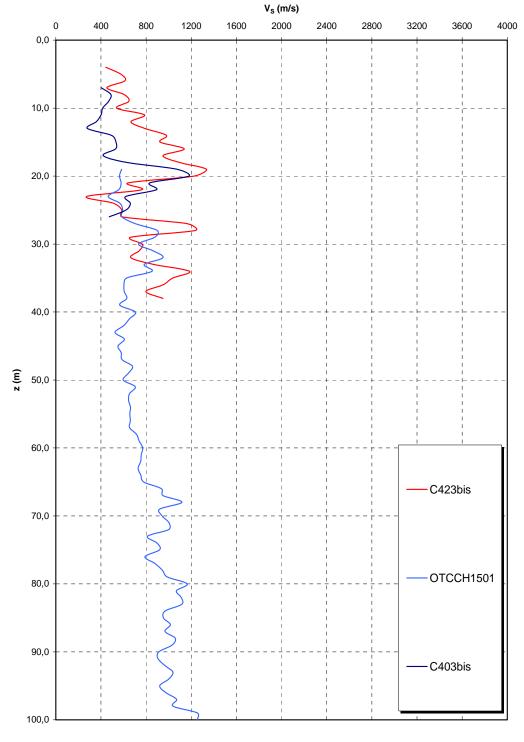


Figura 1.6: Andamento delle Vs nelle verticali indagate

Eurolink S.C.p.A. Pagina 17 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

Inoltre, è stato stimato il valore di Nspt,<sub>30</sub> a partire dai dati delle prove penetrometriche in foro effettuate nel sondaggio **C408**, prossimo all'opera in esame, per uno spessore di 30.00 m valutato dall'estradosso di copertura.

$$N_{SPT,30} = rac{\displaystyle\sum_{i=1,M} hi}{\displaystyle\sum_{1,M} rac{hi}{N_{SPT,i}}}$$

*hi* = Spessore in metri dello strato i-esimo

NSPT =Valore di Nspt i-esimo

M = Numero di strati

### Tunnel pedonale C408

Strato	Litotipo		hi [m]	N <sub>SPT</sub>	Z	h₁/Nspt,i
h <sub>1</sub>	Sabbia con ghiaia		0	45	0.00	0.000
h <sub>2</sub>	Sabbia con ghiaia		5.4	100	5.40	0.054
h <sub>3</sub>	Conglomerato di Pezzo		24.6	100	30.00	0.246
h <sub>totale</sub>			30		Σ hi/Nspt,i	0.300
Nspt, <sub>30</sub> =	3	30 /	0.300	=	100.00	В

Sulla base dei valori sopra riportati, si ritiene che il sottosuolo di progetto rientri nella **Categora B**. Si riporta di seguito la colonna del sondaggio di riferimento C408, dal quale non si evidenzia la presenza di falda.

Pagina 18 di 24 Eurolink S.C.p.A.





### TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0

20/06/2011

Data

R metri v bat. LITOLOGIA n	DESCRIZIONE	Campioni	S.P.T.	N	proess in foro	Pre	1.%	Case.	RQD % 0 100
1 0:00 0 0 0 22	Sabbia da media a fine, debolmente ghiaioso - limosa, di colore marrone. Presenza di ciottoli di laterizi ed apparati radicali.						$\prod$		
3 3333	Sabbia omogenea media ghiaiosa di colore giallo chiaro. Presenza di rari ciottoli.	SPT1 < 3.20	15-20-24	44			∭	<b>1</b> 1	
4. 5. 4.6 10. 30.5 53	Sabbia da media a grossolana con ghiaia, addensata, immersa in una matrice da limosa a debolmente limosa di colore grigio - marrone. Presenza di ciottoli sub - angolari (3 - 5 cm).	SPT 2 < 4.00 5.05	22-3-44	47			₩		
, 7		SPT3 < 7.00	44-RIF7cm 5-RIF6cm	RII		$\blacksquare$	₩	2	
9. ####################################	Sabbia da fine a media con ghiaia, immersi in una matrice limosa. Presenza di ciottoli, con rari ciottoli di granito (3 - 4 cm), da sub - angolari a sub - arrotondati di forma	SPT 4 < 0.54 SPT 5 < 10.20 SPT 5 < 10.25	17-20-30	50					
11 25 35 11.3 12 0 0 0 0 0	allungata. Sabbia sciolta da media a grossolana, fortemente ossidata, di colore bruno - rossiccio con ghiaia grossolana.					$\blacksquare$	₩		
13. 14. 0.05.05.05.14.4 15. 15. 15. 15. 15. 15. 15. 15. 15. 15.	A m 7.00 - 7.30, m 8.65 - 8.95 e m 9.30 - 9.65 ciottoli e blocchi di granito poco alterati, sciolti, da angolari a sub - angolari di colore bianco a struttura cristallina. A m 7.30 - 7.40, m 7.50 - 7.60 e m 9.80 - 9.95 ciottoli e	SPT 6 < 14.90 14.34	24-RIF6cm	Rif				3	
16. 47. 47. 15.4 17. 47. 47. 47. 17. 18. 17. 18. 18. 18. 18. 18. 18. 18. 18. 18. 18	blocchi di granito fortemente alterati in sabbia media quarzoso - micacea di colore giallo ocra. E' ancora riconoscibile la tipica struttura a granuli del granito. Sabbia da fine a media di colore grigio - marrone con	.					▓	H	
*18_ 19_ 32_	ghiaia fine, immersa in una matrice debolmente limosa, a tratti limosa. Presenza di sporadici ciottoli e blocchi di granito da angolari a sub - angolari. A m 13.00 - 13.50 trovante di granito poco alterato, con	SPT 7 < 17,70 17,77 2) Pim < 10.40 10.85	RIFBcm	Rif				4	
20_100000000000000000000000000000000000	frattura (i = 45°) senza materiale di riempimento. Riconoscibile la struttura originaria del granito. Sabbia da media a grossolana ghiaiosa con clasti da sub -	SPT8 < 20.05	RIF9cm	Rif				H	
22 23 24 24 25	angolari a sub - arrotondati, da debolmente cementata a cementata, di colore grigio - verde. Sono presenti ciottoli e blocchi di granito poco alterato.  A m 12.60 - 12.70 ciottolo di gneiss biotitico di colore grigio scuro.							5	
26. # 77. 77. 27. 27. 27. 27. 27. 27. 27. 27.	Granito a grana media non alterato dove è ancora riconoscibile la struttura microcristallina.  A m 14.70 presente una frattura (i = 30°), poco rugosa, senza materiale di riempimento.  A m 15.20 presente una frattura (i = 90°) senza materiale di riempimento.	3) Film < 27.30						6	
29	Conglomerato costituito da blocchi e ciottoli di granito, da alterato a poco alterato, di colore grigio - bianco, e di gneiss biotitico, di colore grigio scuro, immersi in una matrice da debolmente sabbiosa a sabbioso - ghiaiosa, da								
32 33 34	debolmente cementata a cementata. I clasti si presentano generalmente da spigolosi a sub - angolari. A m 16.60 - 17.00 blocco di gneiss biotitico fratturato ed alterato dove sono ancora riconoscibili i piani di scistosità. A m 27.90 - 28.00 ciottolo di gneiss occhiadino con tipica				Lugeon Dratometria			7	
*35_ = 36 *36_ = 37_ = 3	struttura a "layers differenziati", con alternanza di livelli melanocratici e leucocratici. A m 40.10 ciottolo di granito di colore grigio - bianco con frattura (i = 45°) senza materiale di riempimento. A m 51.00 - 53.45 aumento della matrice sabbiosa								
38. ************************************	debolmente ghiaiosa, poco cementata (si scalfisce facilmente). A m 54.15 - 55.60 blocchi di granito di colore grigio - bianco, immersi in una matrice debolmente sabbiosa, con fratture (i = 0°, i = 45° e i = 60°) senza riempimento o con							8	
*41.	materiale di riempimento avente spessori inferiori a 5 mm, derivante dall'alterazione del granito stesso.				Lugwon			9	
44_ 45_ 45_ 46					Distance				
47. 48		4) Pim < 46.75						10	





### Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO

#### TUNNEL PEDONALE - RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0

20/06/2011

Data

Riferimento: Eurolin	k S.c.p.a.		Sondaggio: C 408					
Località: Ponte sullo	Stretto		Quota: 110 m s.l.m.					
Impresa esecutrice:	SO.RI.GE. s.r.l Operatore: Pettinato S Sonda: Com	acchio MP900	Data: 29/04/2010					
Coordinate: 556641	.594 4231224.224		Redattore: Geol. Francesco Amodeo				deo	_
Perforazione: Rotaz	ione a carotaggio continuo da 0.00 m a 60.00 m							
R metri v bat. LITOLOGIA n	DESCRIZIONE	Campioni	ioni S.P.T. N su 0-100 cass R				DD % 100	Pz
49 50 51 52 53 54 55 55 56 57 58 59 50 60 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50	Segue dalla pagina precedente	5) Film < 51.2		Lugeon Chokunektua		11 12		

NOTE: Sondaggio verticale (i=0° rispetto alla verticale).

#### UTENSILI DI PERFORAZIONE:

- -Carotiere semplice Ø 101 mm a m 0.00-7.00, 10.50-11.30
- -Carotiere doppio T6 Ø 101 mm e corona diamantata a m 7.00-10.50, 31.95-35.70, 42.90-45.50, 52.45-54.35
- -Carotiere doppio Wireline Ø PQ e corona diamantata a m 11.30-60.00

FLUIDO DI PERFORAZIONE: acqua con polimero

Figura 1.7: Sondaggio C 408

Pagina 20 di 24 Eurolink S.C.p.A.





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

#### 1.3.4.1 COEFFICIENTE DI AMPLIFICAZIONE STRATIGRAFICA

Il coefficiente di amplificazione stratigrafica ( $S_S$ ) può essere calcolato in funzione dei valori di  $F_O$  e  $T_C^*$  relativi al sottosuolo di Categoria A, mediante le espressioni fornite nella Tabella 3.2.V del D.M. 14/01/2008.

Tabella 3.2.V - Espressioni di S<sub>S</sub> e di C<sub>C</sub>

Categoria sottosuolo	Ss	Cc
A	1,00	1,00
В	$1,00 \le 1,40 - 0,40 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,20$	$1,10 \cdot (T_C^*)^{-0.20}$
С	$1,00 \le 1,70 - 0,60 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,50$	$1,05 \cdot (T_C^*)^{-0.33}$
D	$0,90 \le 2,40-1,50 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,80 \cdot$	$1,25 \cdot (T_C^*)^{-0.50}$
E	$1,00 \le 2,00 - 1,10 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,60$	$1,15 \cdot (T_c^*)^{-0.40}$

#### Pertanto si ha:

#### Per H> 5.00 m:

STATO LIMITE	a <sub>q</sub> [g]	F <sub>0</sub> [-]	T <sub>C</sub> *	S	s		
		2.488				Α	1.00
					В	1.00	
SLV	0.444		0.421	С	1.037		
				D	0.90		
				Е	1.00		

Eurolink S.C.p.A. Pagina 21 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

#### Per H<= 5.00 m:</p>

STATO LIMITE	a <sub>q</sub> [g]	F <sub>0</sub> [-]	T <sub>C</sub> *	S	s
				Α	1.00
		0.302 2.436		В	1.106
SLV	0.302		0.376	С	1.259
				D	1.296
				Е	1.191

Per le componenti verticali del sisma, il coefficiente S<sub>S</sub> assume sempre il valore unitario.

#### 1.3.4.2 COEFFICIENTE DI AMPLIFICAZIONE TOPOGRAFICA

In accordo con la Tabella 3.2.IV del D.M. 14/01/2008, le caratteristiche topografiche del sito in cui sorge l'opera in progetto rientrano nella **Categoria T1** (*"Pendii con inclinazione media i<15°"*). Tenendo conto delle condizioni topografiche ed in assenza di specifiche analisi di risposta sismica

locale, il valore del coefficiente di topografia (S<sub>T</sub>) assume quindi un valore pari a 1.20, in accordo con quanto riportato nella Tabella 3.2.VI del D.M. 14/01/2008.

Pagina 22 di 24 Eurolink S.C.p.A.





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 Data 20/06/2011

### 2 FASI COSTRUTTIVE

Di seguito vengono descritte le fasi costruttive per la realizzazione delle opere in progetto.

- 1. Sbancamento e costruzione dei cordoli guida, della profondità di 1.30 m e della larghezza di 40 cm, per la realizzazione di tutti i diaframmi laterali;
- 2. Scavo del pannello mediante idrofresa (con o senza pre-scavo di approccio):
- 3. Dissabbio e pulizia del pannello
- 4. Getto del pannello
- 5. Scavo fino a quota -1.00 m nelle paratie che costituiscono il sottopasso
- 6. Posizionamento del primo ordine di contrasti provvisori nelle paratie che costituiscono il sottopasso
- 7. Scavo fino a -2.20 m
- 8. Posizionamento dei tiranti nella paratia in diaframmi di sp. 80 cm
- 9. Scavo fino a quota -3.20 m
- 10. Posizionamento del secondo ordine di contrasti provvisori nelle paratie che costituiscono il sottopasso
- 11. Scavo fino a quota 6.70 m (fondo scavo della paratia vano scala)
- 12. Scavo fino a quota -9.40 m (fondo scavo solettone tunnel)
- 13. Getto in opera del solettone di fondazione
- 14. Getto in opera delle paretine di rivestimento laterali e della soletta di copertura
- 15. Pavimentazione e opere di finitura

#### 3 ELABORATI DI RIFERIMENTO

Per l'opera descritta nella presente relazione si fa riferimento ai seguenti elaborati di progetto:

Eurolink S.C.p.A. Pagina 23 di 24





TUNNEL PEDONALE – RELAZIONE TECNICO DESCRITTIVA DELL'OPERA

Codice documento
CG0700PRGDCCD1CPR00000004F0

Rev F0 **Data** 20/06/2011

N. COMPONENTE		CODICE PROBLES  ELABORATO  Descrizione/oggetto elaborato		Scala	Progettista
19	CD	0115	Tunnel pedonale - Planimetria di progetto		SINA
19	CD	0116	Tunnel pedonale - Pianta dell'opera, Prospetto e Sezioni trasversali		SINA
19	CD	0117	Tunnel pedonale - Relazione tecnico descrittiva dell'opera		SINA
19	CD	0118	Tunnel pedonale - Relazione sismica, di calcolo e verifiche geotecniche		SINA
19	CD	0119	Tunnel pedonale - Scheda riassuntiva di rintracciabilità dell'opera		SINA

Pagina 24 di 24 Eurolink S.C.p.A.