



PONTE SULLO STRETTO DI MESSINA



PROGETTO DEFINITIVO

EUROLINK S.C.p.A.

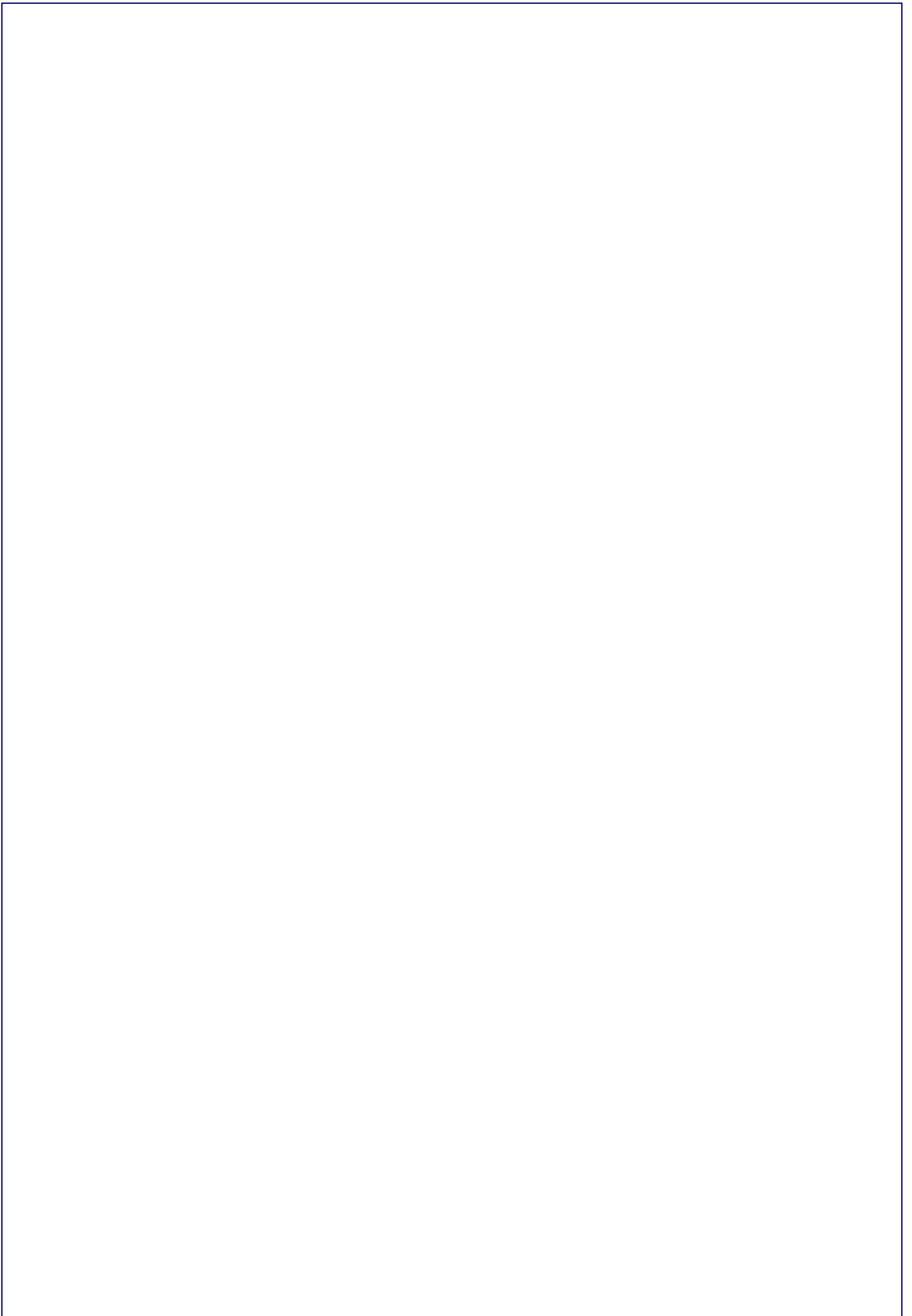
IMPREGILO S.p.A. (MANDATARIA)
 SOCIETÀ ITALIANA PER CONDOTTE D'ACQUA S.p.A. (MANDANTE)
 COOPERATIVA MURATORI E CEMENTISTI - C.M.C. DI RAVENNA SOC. COOP. A.R.L. (MANDANTE)
 SACYR S.A.U. (MANDANTE)
 ISHIKAWAJIMA - HARIMA HEAVY INDUSTRIES CO. LTD (MANDANTE)
 A.C.I. S.C.P.A. - CONSORZIO STABILE (MANDANTE)

<p>IL PROGETTISTA</p>  <p>CONSULENZA E ASSISTENZA TECNICA nel campo della GEOINGEGNERIA</p> <p>Dott. Ing. G. Cassani Dott. Ing. E. Pagani Ordine Ingegneri Milano n° 15408</p> 	<p>IL CONTRAENTE GENERALE</p> <p>Project Manager (Ing. P.P. Marcheselli)</p>	<p>STRETTO DI MESSINA Direttore Generale e RUP Validazione (Ing. G. Fiammenghi)</p>	<p>STRETTO DI MESSINA Amministratore Delegato (Dott. P. Ciucci)</p>
--	--	---	--

<i>Unità Funzionale</i>	COLLEGAMENTI CALABRIA	CS0198_F0
<i>Tipo di sistema</i>	PARTE GENERALE STRADALE – OPERE CIVILI	
<i>Raggruppamento di opere/attività</i>	SEZIONI TIPO COSTRUTTIVE DELLE OPERE D'ARTE IN SOTTERRANEO	
<i>Opera - tratto d'opera - parte d'opera</i>	GALLERIA NATURALE	
<i>Titolo del documento</i>	“RAMO C” - RELAZIONE DI CALCOLO	

CODICE	C	G	0	8	0	0	P	C	L	D	C	G	S	T	7	G	N	0	0	0	0	0	7	F0
--------	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	----

REV	DATA	DESCRIZIONE	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
F0	20/06/2011	EMISSIONE FINALE	M.FRANDINO	A.BELLOCCHIO	G.CASSANI



		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

INDICE

INDICE.....	3
1 Premessa.....	5
1.1 Approccio progettuale ADECO-RS	5
1.2 Inquadramento generale e sintesi delle sezioni tipo applicate.....	6
2 Riferimenti normativi e documentazione di riferimento.....	9
2.1 Applicazione della Normativa.....	9
2.2 Elaborati di riferimento	11
3 Caratteristiche dei materiali	13
4 FASE CONOSCITIVA: Contesto geologico, idrogeologico e geotecnico	16
4.1 Inquadramento geologico.....	16
4.2 Inquadramento geomorfologico	16
4.3 Inquadramento stratigrafico lungo il tracciato	20
4.4 Sintesi lungo il tracciato	28
4.5 Inquadramento idrogeologico.....	28
4.5.1 Rampa C	30
4.5.2 Afflussi lungo le Rampe autostradali.....	30
4.5.3 Perturbazione della piezometria.....	31
4.6 Sintesi dei parametri geotecnici e individuazione dei parametri operativi di calcolo.....	32
5 FASE DI DIAGNOSI: Previsioni sul comportamento degli ammassi allo scavo.....	38
5.1 Individuazione delle sezioni di calcolo e analisi mediante linee caratteristiche	40
6 FASE DI TERAPIA	42
6.1.1 Verifica tensionale dei rivestimenti.....	45
6.1.1.1 Verifica dei rivestimenti di prima fase.....	45
6.1.1.2 Verifica dei rivestimenti definitivi	46
7 Analisi di stabilità del fronte	47
8 Analisi numeriche	48
8.1 Curve di "relax" nel modello di calcolo	50
8.2 Fasi di calcolo	51
8.3 Risultati delle analisi numeriche.....	51
8.3.1 Modalità di verifica.....	52
8.3.1.1 Rivestimento di prima fase	52

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

8.3.1.2	Rivestimento definitivo	53
8.3.2	Risultati deformativi	53
8.3.3	Risultati tensionali	54
8.3.3.1	Verifica dei rivestimento di prima fase S.L.U.....	54
8.3.3.2	Verifica dei rivestimenti definitivi S.L.U.	54
8.3.3.3	Verifica dei rivestimenti definitivi S.L.E.....	57
9	Opere complementari	60
9.1	FASE DI DIAGNOSI: Previsioni sul comportamento degli amassi allo scavo	60
9.2	FASE DI TERAPIA.....	61
9.2.1	Verifica tensionale dei rivestimenti	62
9.2.1.1	Verifica dei rivestimenti di prima fase	63
9.2.1.2	Verifica dei rivestimenti definitivi	63
9.3	Analisi di stabilità del fronte.....	64
	ALLEGATO – RIFERIMENTI TEORICI E DI CALCOLO	65
10	Metodo delle curve caratteristiche	66
10.1	Aspetti generali	66
10.2	Consolidamento del fronte di scavo	69
11	Analisi di stabilità del fronte.....	71
12	Software di calcolo	73
12.1	PLAXIS.....	73
	ALLEGATO – LINEE CARATTERISTICHE	78
	ALLEGATO – STABILITA' DEL FRONTE	79
	ALLEGATO – ANALISI NUMERICHE	80

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

1 Premessa

Nella presente relazione si analizzano le problematiche progettuali connesse alla realizzazione della galleria naturale *RAMO C*, nell'ambito dei lavori di costruzione dei collegamenti stradali tra il Ponte sullo Stretto e la città di Messina. Lo scavo in naturale è previsto a piena sezione.

La tipologia e l'intensità dei trattamenti da applicare al fronte di scavo sono calibrati sulla base dell'analisi tenso-deformativa del fronte stesso e l'individuazione della relativa classe di comportamento (A, B, C secondo la classificazione A.De.Co.RS).

1.1 Approccio progettuale ADECO-RS

Nei paragrafi che seguono, dopo aver richiamato il quadro geologico-geotecnico sino ad oggi noto (FASE CONOSCITIVA), sulla base dei dati e delle considerazioni riportate all'interno della relazione geologica e geotecnica, verrà individuato il più probabile comportamento che l'ammasso potrebbe manifestare a seguito del proseguimento degli scavi (FASE DI DIAGNOSI).

In base a quanto determinato in fase di diagnosi verranno quindi stabilite le principali tipologie di intervento che si ritengono necessarie a garantire la stabilità globale della cavità nel breve e nel lungo termine (FASE DI TERAPIA).

La sequenza delle varie fasi progettuali può essere di seguito riassunta nelle quattro seguenti tappe fondamentali:

Fase conoscitiva che consente, attraverso un'analisi dettagliata ed un esame critico dei dati disponibili, una preliminare caratterizzazione geomeccanica dell'ammasso interessato dallo scavo;

Fase di diagnosi nella quale, utilizzando il metodo delle "linee caratteristiche", analizzando i differenti gruppi geomeccanici individuati nella fase conoscitiva ed in base ai differenti valori di copertura, si individuano delle classi di comportamento, considerando quale elemento centrale per l'analisi, la stabilità del fronte di scavo (approccio ADECO-RS):

caso "A", fronte stabile,

caso "B" fronte stabile a breve termine,

caso "C" fronte instabile;

Fase di terapia che consente, successivamente all'individuazione delle categorie di comportamento, la definizione degli interventi progettuali più idonei da mettere in atto per garantire la stabilità globale della cavità nel breve e nel lungo termine. In questa fase verranno svolte, per la verifica del comportamento del terreno allo scavo a seguito degli interventi di consolidamento e

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

supporto previsti e per la determinazione degli stati tenso-deformativi indotti nelle strutture, analisi sia mediante il metodo delle "linee caratteristiche" sia utilizzando modelli numerici agli elementi finiti per le sezioni di scavo ritenute maggiormente significative;

Fase di controllo ove sono forniti, per ciascuna sezione tipo, dei valori limite di deformazione e delle linee guida per l'applicazione delle stesse sezioni (per questa fase si rimanda alla "Relazione tecnica generale").

In fase di progettazione, lo studio e il dimensionamento degli interventi di preconsolidamento al fronte tiene conto dei seguenti aspetti:

- 1- Garantire la condizione di stabilità globale del fronte, verificate mediante metodi all'equilibrio limite (si veda capitolo **Errore. L'origine riferimento non è stata trovata.**). Tale aspetto risulta in genere dimensionante per le basse coperture, alle quali le analisi analitiche del comportamento deformativo del cavo e del fronte (Teoria delle Linee Caratteristiche) non sono applicabili, venendo meno le condizioni di stato tensionale isotropo in mezzo omogeneo;
- 2- Garantire il controllo deformativo del cavo e del fronte, legato a sua volta all'estensione del raggio plastico. Tale aspetto viene tenuto in debito conto nelle analisi analitiche sviluppate nella fase di terapia mediante il metodo delle Linee caratteristiche.
- 3- Verifiche locali di stabilità correlabili in prima approssimazione alla "densità di intervento", intesa come numero di consolidamenti rapportato alla superficie di scavo. I valori limite superiori ed inferiori di densità dipendono dalla tipologia di consolidamento, dalle caratteristiche dell'ammasso e da considerazioni legate all'esperienza in contesti simili.

1.2 Inquadramento generale e sintesi delle sezioni tipo applicate

Gli ambiti territoriali direttamente interessati dalle opere ricadono nei comuni di Villa San Giovanni e Campo Calabro in provincia di Reggio Calabria.

Il sistema urbano centrale è rappresentato da Reggio Calabria che costituisce uno dei due principali sistemi antropizzati della Calabria con una fascia costiera di circa 30 km che ospita l'80% della popolazione di tutto il complesso urbano.

L'intervento di progetto si integra completamente nel sistema autostradale nazionale esistente o in costruzione, costituendo con esso un complesso omogeneo e perfettamente fruibile dall'utente.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

La rete stradale che attualmente insiste sulla fascia di territorio compresa fra la struttura terminale del Ponte, Villa San Giovanni, Cannitello e Scilla è costituita dalle infrastrutture di seguito elencate.

A. Autostrada Salerno-Reggio Calabria (A3)

B. SS N°18 Tirrenica

C. Rete stradale locale

La configurazione del sistema dei rami di accesso (direzione Messina) e di uscita (direzione nord e direzione Reggio Calabria) prevede i seguenti collegamenti viari:

1. *sistema principale di uscita*, costituito dal ramo A (dalla struttura terminale del Ponte all'autostrada A3 in direzione Nord) e dal ramo B (dalla struttura terminale del Ponte all'autostrada A3 in direzione Reggio Calabria);
2. *sistema principale di accesso*, costituito dal ramo C (dall'autostrada A3 Salerno-Reggio Calabria in direzione Sud fino alla struttura terminale del Ponte) e dal ramo D (dall'autostrada A3 Salerno-Reggio Calabria in direzione Nord fino alla connessione con il ramo C);
3. *sistema di collegamento al Centro Direzionale*, che permette il collegamento alle aree destinate ai servizi generali, alla gestione ed alla manutenzione del Ponte;
4. *sistema di servizio ed emergenza*, che permette il movimento dei veicoli addetti alla manutenzione ordinaria e straordinaria, e la gestione del traffico in condizione di emergenza (chiusura di una carreggiata del Ponte o di blocchi in altri punti della rete per una gestione complessiva della sicurezza e dell'emergenza).


Il sistema principale di accesso, formato dai rami C e D, rende possibile la connessione con il Ponte al traffico proveniente dalla A3.

RAMO "C"

Il ramo C serve il traffico proveniente da nord (Salerno). Esso si distacca dalla variante A3 in direzione sud al km 2+530.00 e termina sulla struttura terminale del Ponte a 220 m circa dall'asse Torre.

La galleria naturale "Ramo C" ha origine a 600m circa dall'asse Torre, e si sviluppa per circa 600m.

Questo ramo rappresenta il collegamento principale da nord al Ponte, e ha origine dalla carreggiata sud della Variante A3.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

La sezione stradale tipo in galleria è costituita da una carreggiata autostradale di categoria A in ambito extraurbano che presenta 2 corsie di marcia da 3,75 m e una corsia di emergenza in destra larga 3,00 m. Il franco laterale pavimentato in sinistra è pari a 0,70 m.

Sia planimetricamente che altimetricamente il Ramo C non presenta particolari problemi geometrici; la pendenza longitudinale massima non supera il 4% nei tratti in galleria in salita.

Anche per questa ramo, il profilo altimetrico è stato studiato in modo tale da non presentare punti di minimo altimetrico in galleria.

In caso di corsie di accelerazione e decelerazione sempre in destra alla singola carreggiata è prevista l'aggiunta di una o due corsia da 3.75 m con eliminazione della corsia di emergenza e realizzazione di una banchina pavimentata da 2.50.

In presenza di piazzola di sosta si prevede l'allargamento della piattaforma di ulteriori 3,50 m oltre la corsia di emergenza. Planimetricamente le piazzole sono previste con una distanza massima in galleria di 600 m per senso di marcia e presentano uno sviluppo complessivo pari a 45 m

Di seguito si riporta, per facilità di consultazione della relazione, la sintesi delle sezioni tipo di avanzamento applicate lungo il tracciato della galleria in oggetto. Per i dettagli relativi alle scelte progettuali alla base della Tabella 1 e la definizione delle percentuali di applicazione delle sezioni tipo, si veda la relazione tecnica generale. Per la definizione dei gruppi geomeccanici si veda il paragrafo 4.6.

SEZIONE TIPO	CAMPO DI APPLICAZIONE	TIPO DI CARREGGIATA	PRECONS. FRONTE	PRECONS. CONTORNO	PRESOSTEGNO	SPRITZ BETON	CENTINE
B2V	Applicata nella formazione del "CONGLOMERATO DI PEZZO".	STANDARD	VTR CEMENTATI	INIEZIONI	TUBI IN ACCIAIO SU 120°	25cm	2IPN180/100
B0	Applicata in percentuale ridotta nella formazione del "CONGLOMERATO DI PEZZO" nel caso di ammasso poco fratturato e per coperture elevate	STANDARD	-	-	-	25cm	2IPN180/100
C1L	Applicata nelle zone di contatto lito-stratigrafico tra i depositi superficiali o le ghiaie di Messina e i conglomerati di pezzo.	STANDARD	VTR CEMENTATI	JET Dn600	TUBI IN ACCIAIO SU 120°	25cm	2IPN180/100

Tabella 1 Sintesi sezioni tipo applicate

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

2 Riferimenti normativi e documentazione di riferimento

Le verifiche statiche degli interventi e la redazione della presente relazione di calcolo, compresi gli elaborati tecnici allegati, sono state effettuate nel rispetto della Normativa in vigore e delle Specifiche tecniche fornite.

La normativa di riferimento è il D.M. 14/01/2008 "Norme Tecniche per le Costruzioni" (pubblicato sulla G.U. n.29 –Suppl. Ordinario n.30 – del 4 febbraio 2008). Si è inoltre fatto riferimento a quanto riportato all'interno della Circolare n. 617 del 2 febbraio 2009: "Istruzioni per l'Applicazione Nuove Norme Tecniche Costruzioni di cui al Decreto Ministeriale 14 gennaio 2008".

2.1 Applicazione della Normativa



Le Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni (di seguito, per brevità, NTC 2008) "definiscono i principi per il progetto, l'esecuzione e il collaudo delle costruzioni", nei riguardi delle prestazioni richieste in termini di resistenza, stabilità, robustezza e durabilità. Le prestazioni di un'opera sono definite con riferimento a stati limite che si possono raggiungere durante la vita dell'opera, e che corrispondono a condizioni oltre le quali l'opera non soddisfa più i requisiti di progetto.

Nelle NTC 2008 i coefficienti di sicurezza sono introdotti direttamente sulle diverse fonti di incertezza (azioni, materiali, resistenza):

- $\gamma_F = \gamma_E$ per le azioni o l'effetto delle azioni (differenziati in funzione del tipo di carico (permanente o variabile) e in funzione dell'effetto (favorevole o sfavorevole);
- γ_M per i materiali (applicati ai parametri di resistenza del terreno)
- γ_R per le resistenze (definiti in funzione della tipologia di opera)

Le NTC 2008 richiedono, in linea con l'approccio progettuale tradizionale, che siano eseguite le analisi relative a:

- stabilità globale della cavità, con particolare riguardo al fronte e alla zona retrostante il fronte,
- valutazione dei risentimenti attesi in superficie in condizioni di bassa copertura,
- interazione terreno-struttura nelle fasi costruttive,
- interazione terreno-struttura in esercizio.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Per le analisi progettuali le NTC 2008 impongono di fare ricorso a metodi analitici e/o metodi numerici, questi ultimi necessari per l'analisi dell'interazione terreno-struttura nelle fasi costruttive e in condizioni di esercizio. I metodi di calcolo utilizzati devono essere *"di comprovata validità, adeguati alla complessità del sistema opera-terreno e al livello di progettazione"*.

Nel seguito si illustra l'approccio progettuale utilizzato, inteso come modalità di verifica della sicurezza e delle prestazioni dell'opera coerente con indicazioni e prescrizioni della nuova normativa.

La verifica della sicurezza deve essere effettuata con riferimento a stati limite "ultimi" e di "esercizio". In linea del tutto generale e non esaustiva per le opere in sotterraneo possono individuarsi i seguenti stati limite:


1. stati limite ultimi per sviluppo di meccanismi di collasso determinati dal raggiungimento della resistenza del terreno/ammasso roccioso interessato dallo scavo (GEO);
2. stati limite ultimi relativi al raggiungimento delle resistenze degli elementi strutturali (STR);
3. stati limite ultimi di erosione e sifonamento del terreno dovuta a gradienti idraulici (HYD);
4. stati limite di esercizio (SLE) connessi alla realizzazione delle opere in sotterraneo relativamente al danno funzionale dei manufatti presenti in superficie (edifici) o in profondità (tubazioni, fondazioni profonde, gallerie esistenti) con cui l'opera in sotterraneo interagisce;
5. stati limite di esercizio (SLE) relativi allo stato tensionale dei rivestimenti durante le fasi di esercizio.

In analogia con quanto indicato per le opere geotecniche per le quali l'interazione terreno-struttura è significativa (es. opere di sostegno flessibili), per le verifiche si adotta l'**Approccio 1**.

In particolare:

A. le verifiche di stabilità del fronte verranno condotte in accordo con gli **stati limite ultimi GEO Combinazione 2 dell'Approccio 1 (A2+M2+R2)**, nella quale i parametri di resistenza del terreno sono ridotti tramite i coefficienti parziali del gruppo M2, i coefficienti sulla resistenza globale (R2) sono unitari e solo le azioni variabili sono amplificate con coefficienti maggiori di 1 del gruppo A2. La procedura di riduzione dei parametri di resistenza tramite coefficienti parziali per l'analisi di un meccanismo di rottura agisce sulla maggiore fonte di incertezza e fornisce, di fatto, una misura della distanza dalle condizioni di collasso.

B. Le verifiche di interazione terreno struttura della cavità e le verifiche strutturali verranno condotte in accordo con gli **stati limite ultimi STR Combinazione 1 dell'Approccio 1**

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

(A1+M1+R1), nella quale i coefficienti sui parametri di resistenza (M1) e sulla resistenza globale del sistema (R1) sono unitari, mentre le azioni permanenti e le azioni variabili sono amplificate mediante i coefficienti del gruppo A1. E' opportuno, in questo caso, applicare i coefficienti amplificativi delle azioni direttamente alle sollecitazioni. Nelle analisi di interazione ai fini della valutazione delle sollecitazioni delle strutture, dove il fattore dominante è rappresentato dalle rigidità e dai rapporti relativi delle rigidità di terreno e struttura, la modellazione eseguita con i valori caratteristici delle azioni e delle resistenze fornisce una descrizione realistica dello stato tensionale nel terreno e negli elementi strutturali. La procedura di riduzione dei parametri di resistenza del terreno è sconsigliabile perché introdurrebbe nel calcolo parametri tra loro non congruenti e quindi risultati non attendibili.

C. Nelle verifiche degli **stati limite di esercizio** i valori di progetto delle azioni, delle proprietà dei materiali e della resistenza globale sono assunti pari ai valori caratteristici. La verifica dello SLE si esegue calcolando il valore di progetto dell'effetto delle azioni (ad es. cedimenti differenziali, distorsioni) e confrontandolo con il valore limite prefissato, da specificare come requisito di progetto. In funzione della complessità del sistema e dello scopo delle analisi la previsione degli spostamenti al contorno della galleria può essere effettuato, come è prassi, con metodi semi-empirici o metodi numerici.


Adottando tale approccio, di fatto, si conserva la distinzione tipica dell'analisi geotecnica tradizionale, in cui si affrontano separatamente, e spesso con metodi e modelli differenti, i due aspetti del dimensionamento di un'opera geotecnica: la sicurezza rispetto ad un cinematiso di collasso e l'interazione terreno-struttura dalla quale è possibile derivare il campo degli spostamenti e le condizioni di sollecitazione negli elementi strutturali. Tale modo di procedere è in conformità a quanto indicato nelle "Recommandations de l'AFTES-Compatibilité des recommandations AFTES relatives aux revêtements des tunnels en béton avec le Eurocodes" (2007).

2.2 Elaborati di riferimento

Di seguito si riporta l'elenco degli elaborati di riferimento:

8	STUDI DI BASE													
8	Caratterizzazione geotecnica													
8	Generale													
8	Indagini geognostiche - Risultati prove di laboratorio	CG0000	P	RG	D	C	SB	C8	GO	00	00	00	03	
8	Restituzione campagna indagini geognostiche	CG1500	P	SD	D	C	SB	C8	GO	00	00	00	01	
8	Restituzione campagna indagini geofisiche	CG1500	P	SD	D	C	SB	C8	GO	00	00	00	02	
8	caratterizzazione geotecnica - relazione geotecnica generale	CG0800	P	RB	D	C	SB	C8	GO	00	00	00	01	
8	Relazione sismica generale	CG0800	P	RG	D	C	SB	C8	GO	00	00	00	01	
8	Tracciato stradale - Ramo C													
8	Profilo geotecnico	CG0800	P	FZ	D	C	SB	C8	ST	00	00	00	03	
8	Tracciato stradale - Ramo C decelerazione													
8	Profilo geotecnico	CG0800	P	FZ	D	C	SB	C8	ST	00	00	00	11	

8 Caratterizzazione geologica													
8 Generale													
8	Relazione geologica generale	CG0800	P	RG	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	01
8	Carta geologica	CG0800	P	N5	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	01
8	Profili e sezioni geologiche trasversali ai tracciati in aree complesse	CG0800	P	F7	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	01
8	Relazione geomorfologica	CG0800	P	RG	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	02
8	Carta geomorfologica	CG0800	P	N5	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	02
8	Relazione idrogeologica	CG0800	P	RG	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	03
8	Carta idrogeologica	CG0800	P	N5	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	03
8	Carta dei dissesti - Relazione generale	CG0800	P	RG	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	04
8	Carta dei dissesti	CG0800	P	N5	D	C	SB	C6	GO	00	00	00	04
8 Tracciato stradale - Ramo C													
8	Profilo geologico-geotecnico	CG0800	P	F6	D	C	SB	C6	ST	00	00	00	05
8	Profilo idrogeologico	CG0800	P	F6	D	C	SB	C6	ST	00	00	00	06
8 Tracciato stradale - Ramo C decelerazione													
8	Profilo geologico-geotecnico	CG0800	P	F6	D	C	SB	C6	ST	00	00	00	21
8	Profilo idrogeologico	CG0800	P	F6	D	C	SB	C6	ST	00	00	00	22
9 PARTE GENERALE STRADALE - OPERE CIVILI													
9 Sezioni tipo costruttive delle opere d'arte in sotterraneo													
9 Galleria Naturale													
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo B0 - Carpenteria	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	01
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo B0 - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	02
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo B2V - Carpenteria	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	03
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo B2V - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	04
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo C1 - Carpenteria	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	05
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo C1 - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	06
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo B2V Allargo (+1.45) - Carpenteria	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	07
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo B2V Allargo (+1.45) - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	08
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo C1 Allargo (+1.45) - Carpenteria	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	09
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo C1 Allargo (+1.45) - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	10
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo C1L - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	17
9	Ramo A e Ramo C - Sezione tipo C1L Allargo (+1.45) - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	18
9	Ramo C - Profilo geotecnico e geomeccanico	CG0800	P	F6	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	04
9	Collegamenti Rami - Profilo geotecnico e geomeccanico	CG0800	P	F6	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	06
9	Ramo C - Relazione di calcolo	CG0800	P	CL	D	C	GS	T7	GN	00	00	00	07
15 INFRASTRUTTURE STRADALI OPERE CIVILI													
15 Elementi di carattere generale													
15 Galleria Naturale													
15	Ubicazione by pass nicchie e piazzole - Planimetria generale	CG0800	P	P6	D	C	SC	00	GN	00	00	00	01
15	By-Pass Pedonale - Collegamento Galleria di Linea - Tipologico di intervento - Carpenteria	CG0800	P	BB	D	C	SC	00	GN	00	00	00	01
15	By-Pass Pedonale - Collegamento Galleria di Linea - Tipologico di intervento - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	SC	00	GN	00	00	00	02
15	By-Pass Pedonale - Sezione tipo B2V - Carpenteria	CG0800	P	BB	D	C	SC	00	GN	00	00	00	03
15	By-Pass Pedonale - Sezione tipo B2V - Scavi e consolidamenti	CG0800	P	BB	D	C	SC	00	GN	00	00	00	04
15	Sezione tipo con nicchia - Carpenteria, scavo e consolidamento	CG0800	P	BB	D	C	SC	00	GN	00	00	00	03
15	Ramo A e Ramo C - Particolari di Impermeabilizzazione e drenaggio	CG0800	P	BB	D	C	SC	00	GN	00	00	00	05
15	Relazione tecnica generale	CG0800	P	RG	D	C	SC	00	GN	00	00	00	01
15	Relazione sulla valutazione delle subsidenze indotte e sui possibili danni agli edifici	CG0800	P	RX	D	C	SC	00	GN	00	00	00	01

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		Codice documento CS0198_F0.doc	Rev F0	Data 20/06/2011

3 Caratteristiche dei materiali

RIVESTIMENTI DEFINITIVI

CALCESTRUZZO PER RIV. DEFINITIVO

classe di resistenza min. (UNI EN 206)	C25/30 tipo II -
tipo di cemento	42,5 o 42,5R -
dosaggio minimo di cemento	320 kg/m ³
classe di esposizione	XC2

PREDALLE PER CASSEFORME BY-PASS

SCASSERO: classe di resistenza min.	C15/20 -
TRASPORTO: classe di resistenza min.	C15/20 -
GETTO RIVESTIMENTO: classe di resistenza min.	C25/30 -
BARRE: tipo di acciaio	B450C -

MAGRONE DI PULIZIA

classe di resistenza min. (UNI EN 206)	C12/15 -
classe di esposizione	XC2

ACCIAIO PER C.A

tipo di acciaio	B450C -
copriferro minimo	c > 5 cm

PRERIVESTIMENTI

SPRITZBETON E SPRITZBETON FIBRORINFORZATO (con silicati)

resistenza media su carote a 28gg	f_{cm}	25 MPa
resistenza media su carote a 24h	f_{cm-24}	10.00 MPa
resistenza media su carote a 48h	f_{cm-48}	15.00 MPa
rapporto a/c in peso max.		0.5 -

FIBRE IN ACCIAIO (CON ESTREMITA' SAGOMATA AD UNCINO)

dosaggio in fibre		= 30 kg/m ³
energia assorbita		500 J
resistenza minima a trazione	R_{ak}	700 MPa
lunghezza	L	30 mm
diametro	D	0.5 mm
rapporto di aspetto	L/D	60 -

ACCIAIO

PROFILATI E PIASTRE: tipo di acciaio	S275 -
CATENE: tipo di acciaio	B450C -
RETE ELETTRICALDATA: tipo di acciaio	B450C -

BULLONI AD ALTA RESISTENZA

viti: classe di resistenza	8.8 -
dadi: classe di resistenza	8 -
rosette: acciaio temperato e rinvenuto HRC32÷40	C50 -

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		Codice documento CS0198_F0.doc	Rev F0	Data 20/06/2011

CONSOLIDAMENTI AL FRONTE

TUBI IN VTR (Caratteristiche del composito)

diámetro esterno ad adherenza migliorata	60 mm
spessore medio	10.00 mm
resistenza a trazione (UNI EN 61)	= 600 MPa
resistenza a taglio (ASTM D 732 85)	= 100 MPa
resistenza a flessione (UNI EN 63)	= 600 MPa
resistenza allo scoppio (solo per tubi valvolati)	= 8 MPa
allungamento a rottura	2 %
modulo elastico (UNI EN 61)	= 30000 MPa
contenuto in vetro	55 %
densità (UNI 7092/72)	1.8 t/mc
diámetro di perforazione	100÷120 mm

MISCELA CEMENTIZIA A RITIRO CONTROLLATO

resistenza a compressione monoassiale a 48h	>3 MPa
---	--------

MICROJET ARMATO CON TUBI IN VTR

diámetro teorico colonna	Dn	300 mm
modalità di iniezione		Monofluido -
res. media a compressione del terreno trattato a 48h		>2 MPa
res. media a compressione del terreno trattato a 28gg		>5 MPa
RQD del terreno trattato		>70 %
Tubo in VTR	Diam	60/40 mm
resistenza a trazione (UNI EN 61)		= 600 MPa

NOTE

I parametri operativi di intervento saranno definiti con specifico campo prova.

CONSOLIDAMENTI AL CONTORNO

INFILAGGI METALLICI

TUBI IN ACCIAIO: tipo di acciaio	S355 -
coprifermo minimo per la perforazione	>15 mm

MISCELE PER INIEZIONI AL CONTORNO

MISCELA DI GUAINA

resistenza a compressione della miscela a 28 gg	1 MPa
---	-------

CARATTERISTICHE MINIME DEL TERRENO CONSOLIDATO



resistenza a compressione semplice a 48 h	1 MPa
resistenza a compressione semplice a 7 giorni	1.5 MPa
R.D.Q. a 48 h	50 %
R.D.Q. a 7 giorni	70 %

JET-GROUTING

diámetro teorico colonna	Dn	600 mm
modalità di iniezione		Monofluido -
res. media a compressione del terreno trattato a 48h		>2 MPa
res. media a compressione del terreno trattato a 28gg		>5 MPa
RQD del terreno trattato		>70 %
TUBI IN ACCIAIO: tipo di acciaio		S355 -
TUBI IN ACCIAIO (ARMATURA STANDARD):	diam	114,3mm sp.10 mm
TUBI IN ACCIAIO (JET IN AVANZAMENTO):	diam	168,3mm sp. 8mm

NOTE

I parametri operativi di intervento saranno definiti con specifico campo prova.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO	<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011	

SISTEMI DI DRENAGGIO

DRENAGGI IN AVANZAMENTO EVENTUALI


tubo microfessurato in PVC ad alta resistenza rivestiti in TNT
 diametro esterno
 spessore
 diametro perforazione
 resistenza a trazione

60 mm
 5 mm
 100 mm
 4.5 MPa

TUBI DI RACCOLTA ACQUA SOTTO PIATTAFORMA IN CLS

diametro
 sella di appoggio
 tubo in cls
 cls di protezione 15cm

30-50 cm
 C20/25 tipo III
 C25/30 tipo II
 C20/25 tipo III

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

4 FASE CONOSCITIVA: Contesto geologico, idrogeologico e geotecnico

Di seguito si riporta un sintetico inquadramento geologico, geomorfologico, idrogeologico e geotecnico dell'area interessata dallo scavo della Galleria naturale Ramo C relativa al tracciato stradale Calabria. Per il dettaglio di tali caratteristiche si rimanda ai singoli elaborati: Relazione geologica generale, Relazione geomorfologica generale, Relazione idrogeologica generale e Relazione geotecnica generale.

4.1 Inquadramento geologico

L'evoluzione geologica del territorio comprendente le due aree sulle sponde dello Stretto è riconducibile alla complessa storia deformativa della Sicilia nord-orientale e della Calabria, il cui assetto strutturale è stato da tempo oggetto di analisi e di diversa interpretazione da parte di vari Autori, in un contesto più ampio che comprende l'intero Arco Calabro-Peloritano.



Nel territorio considerato restano compresi termini della Catena Kabilo-Calabride, costituita da unità di basamento ercinico con resti delle originarie coperture sedimentarie meso-cenozoiche. Al tetto di tali unità si hanno successioni terrigene sin - e tardorogeniche a carattere fliscioide di età supraeocenica e oligo-miocenica. Seguono depositi sia terrigeni che evaporitici di età compresa tra il Serravalliano ed il Pleistocene, appartenenti a cicli sedimentari sovrapposti, riscontrabili principalmente lungo le fasce costiere.

I terreni più antichi affioranti nelle aree oggetto di studio appartengono alla terminazione meridionale dell'Arco Calabro-peloritano, che costituisce un segmento dell'orogene appenninico-maghrebide, esteso dall'Appennino meridionale alla Sicilia. Detti terreni, appartenenti all'unità tettonica dell'Aspromonte, costituiscono il basamento dei sedimenti miocenici e plio-pleistocenici, più estesamente affioranti nelle aree in esame.

4.2 Inquadramento geomorfologico

Il rilevamento condotto nell'area ha consentito di ricostruire il quadro geomorfologico generale che nei suoi punti salienti può essere così sintetizzato:

1) Il motivo geomorfologico di fondo e caratteristico dell'area è legato alla presenza, fino alle quote massime della zona rilevata, dell'alternanza di superfici terrazzate di origine marina e delle

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

scarpate che le delimitano e, quindi, dall'alternanza tra superfici blandamente inclinate e versanti più o meno elevati ed acclivi.


2) Sempre in relazione alle recenti variazioni eustatiche e, quindi, dei livelli di base rispetto alla circolazione idrica continentale, le forme primarie terrazzate sono state incise ad opera delle acque incanalate che si sono organizzate in reticoli di estensione limitata e a basso grado di gerarchizzazione, quindi di formazione recente. I rapidi abbassamenti relativi del livello del mare hanno prodotto forti fasi di incisione, con la formazione delle valli tipiche della zona, cioè strette e profonde e delimitate da versanti ad elevata inclinazione. Ovviamente, in funzione della tipologia del substrato entro cui agiscono le acque incanalate, la morfologia appena descritta può essere più o meno accentuata: morfologie più accentuate sono riscontrabili nei settori di attraversamento di litologie quali il basamento cristallino ed il Conglomerato di Pezzo, mentre forme relativamente più dolci sono tipiche delle zone di attraversamento delle Sabbie e Ghiaie di Messina, più erodibili e soggette a fenomeni di degradazione. Nell'ambito della morfologia fluviale rimane inoltre traccia anche delle fasi di stazionamento del livello del mare, che hanno condotto alla formazione di terrazzi fluviali di cui si riscontrano sporadici lembi residui su più livelli. L'evidenza raccolta in alcuni luoghi di alvei che incidono le alluvioni recenti, testimoniano di una dinamica fluviale in cui ancora si registrano fasi erosive in alternanza alle fasi deposizionali.

3) Ulteriore fattore morfogenetico che segue e, in parte, si sovrappone all'azione fluviale è rappresentato dai fenomeni di degradazione e di frana che si impostano principalmente sui versanti formati per azione fluviale e/o marina, determinandone il rimodellamento. La presenza di numerosi forme e depositi attivi o al più quiescenti di origine gravitativa e, più in generale, dovuti a processi di denudazione/degradazione, mette in risalto un quadro di instabilità generalizzata dell'area, in risposta al sollevamento rapido e di grande entità che ha interessato l'area nel Quaternario.

I principali fattori di dissesto nell'area possono essere sintetizzati come segue:

1) Possibile occorrenza di fenomeni alluvionali, con coinvolgimento dei tratti terminali dei principali torrenti, ove si possono avere esondazioni e/o la deiezione dell'elevato trasporto solido, di cui i con alluvionali rappresentano la testimonianza.

2) Processi di instabilità diffusi sui versanti locali e che si esplicano sia tramite processi erosivi lato sensu (degradazione) sia tramite fenomeni franosi che abbracciano un'ampia tipologia di cinematismi. Tra questi meritano menzione, per dimensione e stato di attività, le frane traslative e rototraslative del settore nord; in particolare, le frane con componente traslativa prevalente e di crollo/ribaltamento sono concentrate sia in destra che in sinistra idrografica dei valloni compresi tra

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

i torrenti S. Trada e Zagarella (Figura 1), mentre le frane con componente rotazionale più apprezzabile sono per lo più concentrate sul versante che borda a sud il tracciato della A3 tra lo svincolo di S. Trada e l'area di servizio "Villa San Giovanni" (Figura 2). In quest'ultimo settore sono inoltre diffuse alla base del versante anche accumuli tipo coni di origine mista, a testimoniare la possibile attivazione di fenomeni di erosione, trasporto e deposizione delle coltri detritiche prodotte dalla sommità e lungo il versante stesso, secondo meccanismi di flusso detritico incanalato lungo i solchi di erosione concentrata.

Fenomeni di dissesto legati sia a frane (seppure mediamente di dimensioni minori) che a processi di degradazione sono presenti anche nei settori meridionale ed occidentale dell'area, dove si osservano in particolare diffusi fenomeni franosi alla tesata e lungo i fianchi delle valli più incise e ampie coltri colluviali che registrano gli intensi processi erosivo-deposizionali che coinvolgono soprattutto le Sabbie e Ghiaie di Messina (Figura 3 e Figura 4).

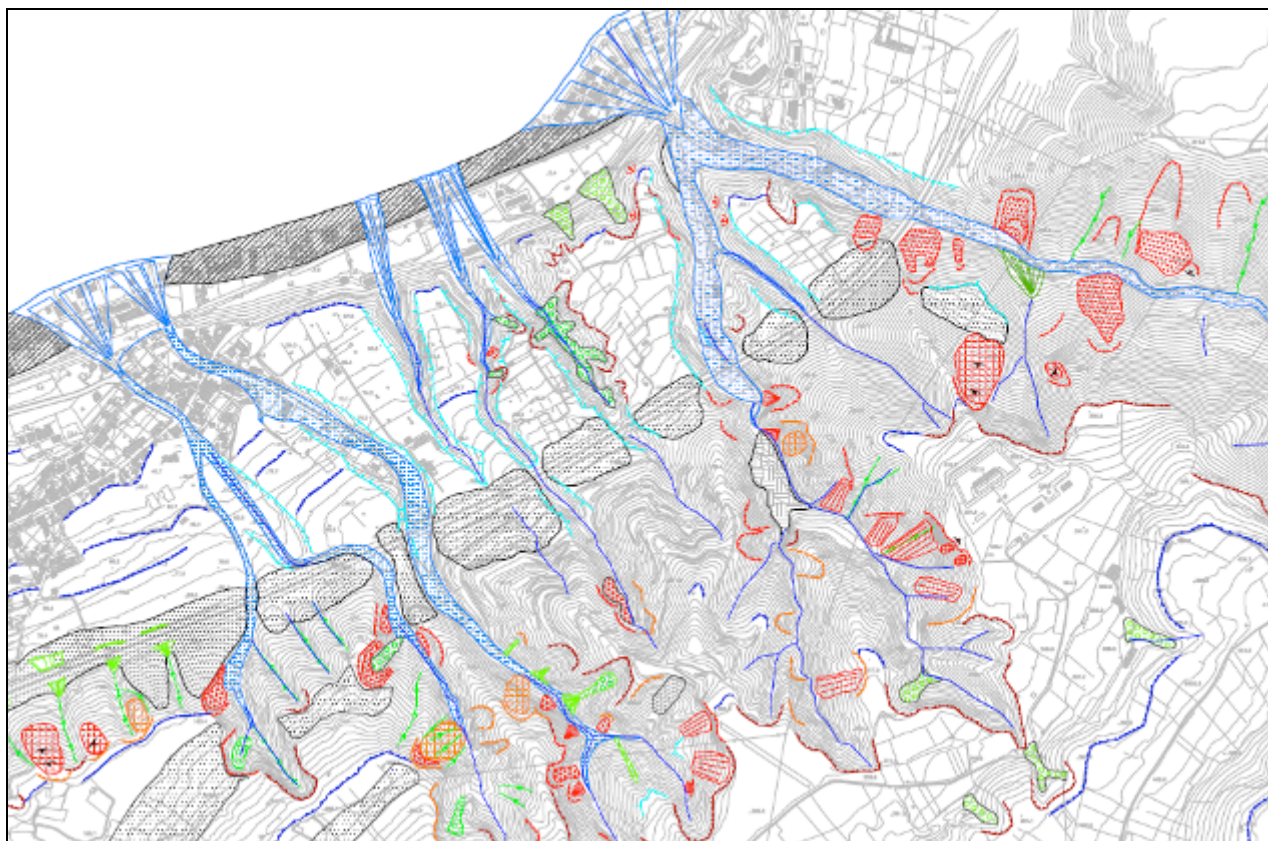


Figura 1 - Inquadramento geomorfologico; valloni compresi tra i torrenti S. Trada e Zagarella

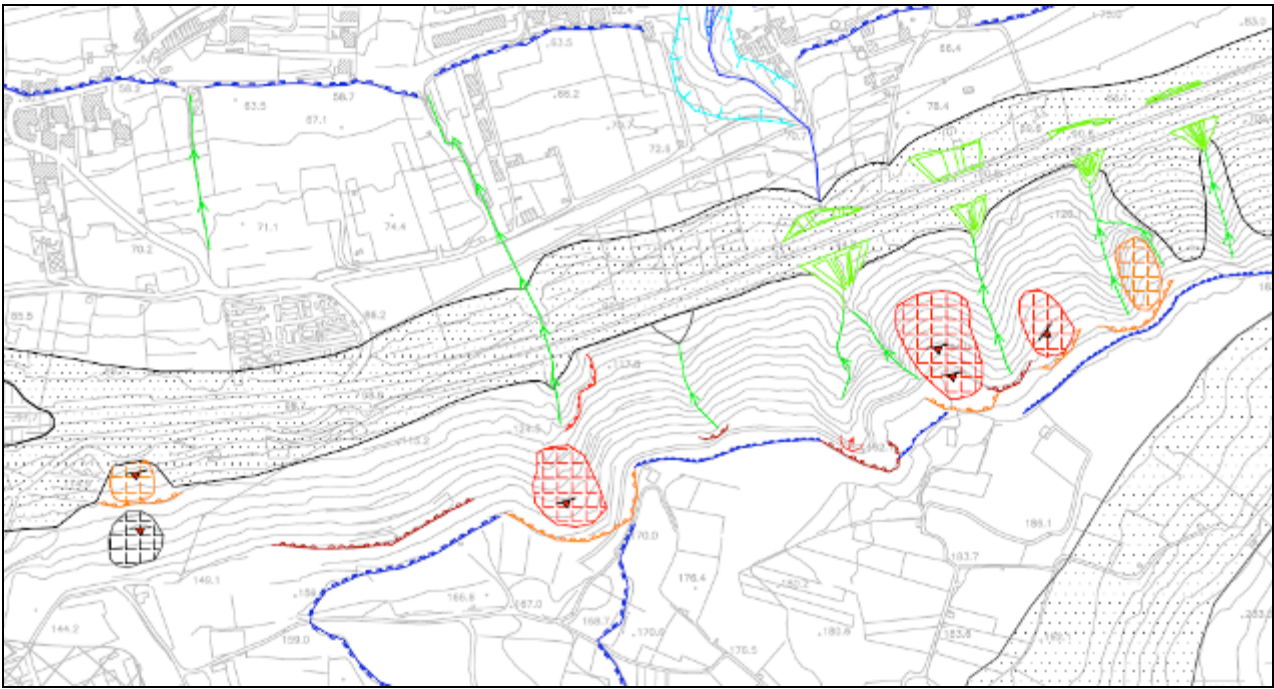


Figura 2 - Inquadramento geomorfologico; versante tra lo svincolo del tracciato della A3 di S. Trada e l'area di servizio "Villa San Giovanni"

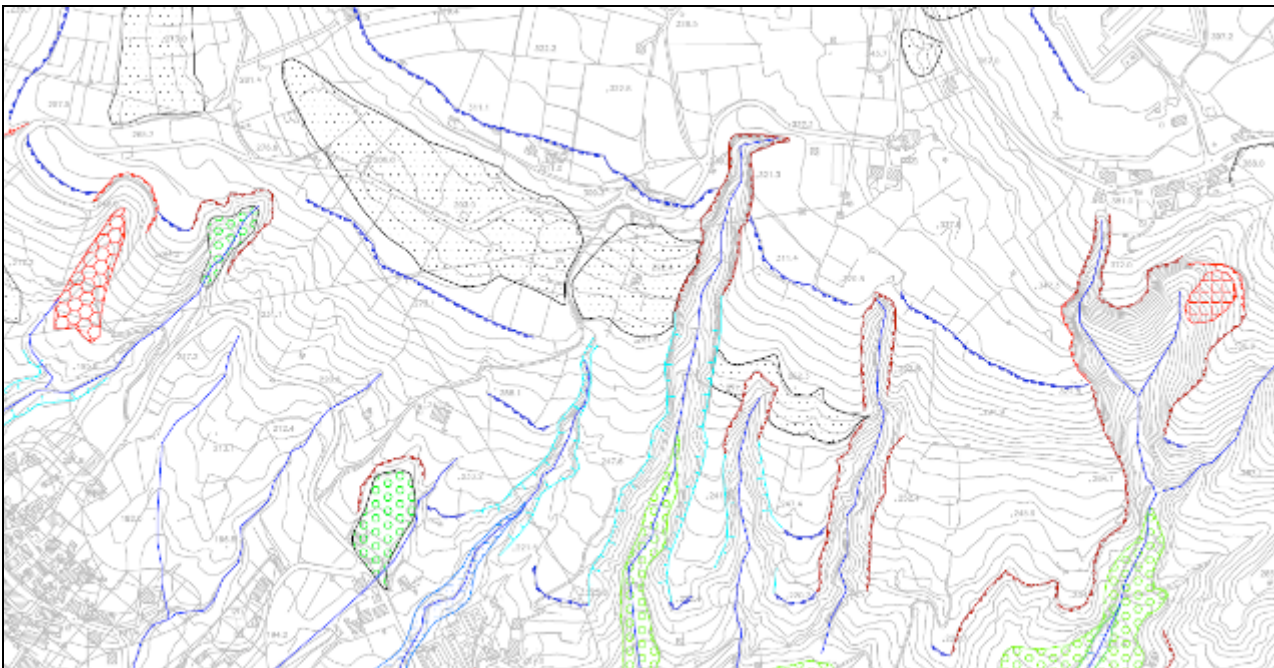



Figura 3 - Inquadramento geomorfologico; settori meridionale ed occidentale dell'area

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

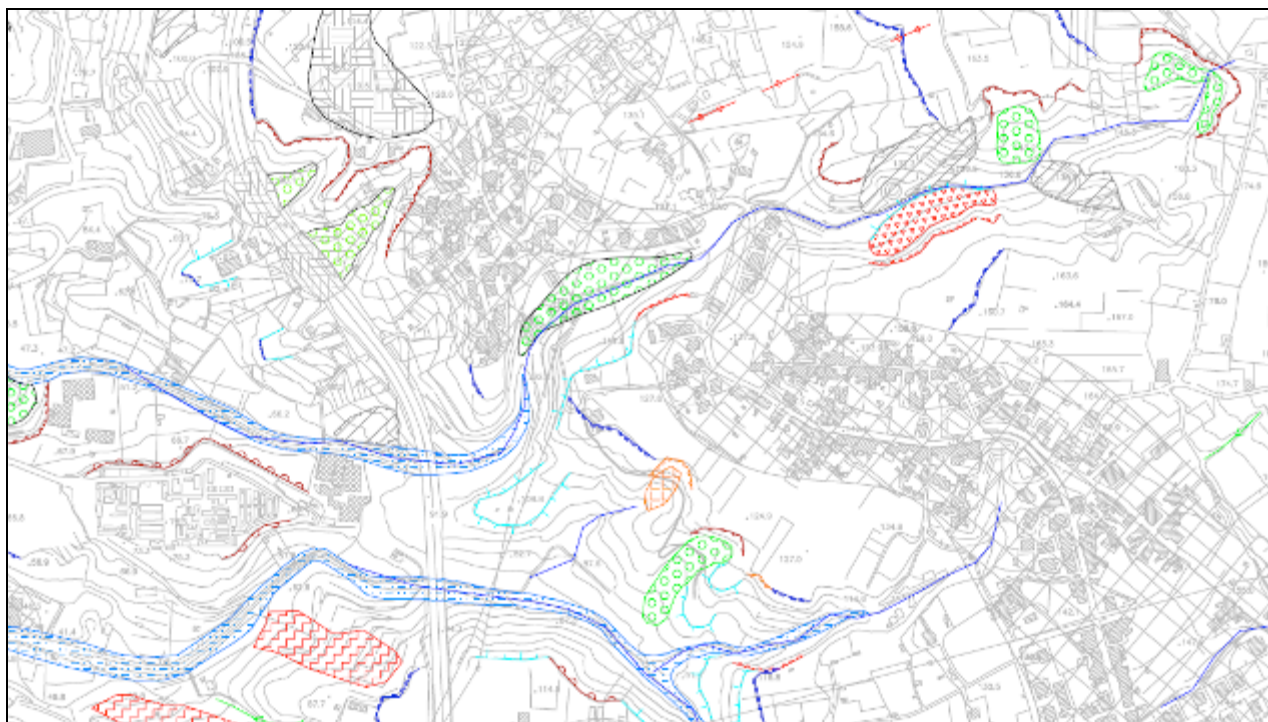


Figura 4 - Inquadramento geomorfologico; settori meridionale ed occidentale dell'area

4.3 Inquadramento stratigrafico lungo il tracciato



Di seguito si descrivono in sintesi le litologie presenti lungo il tracciato autostradale a partire dalla più antica alla più recente.

SUBSTRATO CRISTALLINO-METAMORFICO

Sono state distinte in affioramento due litologie ascrivibili al substrato paleozoico: metamorfiti di medio-alto grado (Figura 5) e rocce cristalline granitoidi (Figura 6), rispettivamente nei settori settentrionale e centro-meridionale dell'area di intervento.

Le metamorfiti affioranti nel settore settentrionale sono costituite da paragneiss che lateralmente tendono a passare a micascisti biotitici attraversando petrofacies intermedie. Tali litotipi si presentano di colore grigio, a grana media-fina e tessitura da massiva a foliata.

Le rocce cristalline granitoidi del settore centro-meridionale sono, invece, costituiti da leucogranodioriti a due miche e graniti-monzograniti. Esse contengono xenoliti metamorfici, allungati, a prevalente biotite con inclusi rotondeggianti, e a biotite e plagioclasti; hanno una

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO	<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011	

struttura granulare a tessitura prevalentemente isotropa e costituiscono masse o filoni da decimetrici a metrici intrusi nelle metamorfite di medio e alto grado.



Figura 5 - Affioramento di paragneiss sul versante sud del vallone Santa Trada.



		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011



Figura 6 - Affioramento di rocce granitoidi in corrispondenza del Vallone Piria

Il contatto tra le masse granitoidi e le rocce metamorfiche si sarebbe realizzato in ambito di metamorfismo regionale; a tale contatto, ipotizzato sulla base dell'evidenza di affioramento dei due litotipi, non è stato possibile attribuire una geometria definita. Pertanto, il limite geologico cartografato è da ritenersi valido in prima approssimazione. Tuttavia, esso non interferisce con le opere in sotterraneo all'interno dell'area di intervento.

All'interno dei termini granitoidi è stato localmente riscontrato un sensibile grado di alterazione idrotermale che conferisce alla roccia un aspetto brecciato, a luoghi con colorazione biancastra e farinosa al tatto. Tali caratteristiche si osservano, in particolare, lungo una fascia a direzione N-NE S-SW, in corrispondenza di un allineamento tettonico ben visibile anche da foto aeree in corrispondenza del Vallone Piria. Tale fascia può essere, quindi, associata ad un'ampia zona cataclastica, ipotesi questa avvalorata ulteriormente dalla presenza di un'intensa fatturazione degli ammassi rocciosi immediatamente adiacenti. (Figura 7)

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO	<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011	



Figura 7 - Fascia cataclastica nel substrato cristallino granitoide, in prossimità della testata del Vallone Piria.

Le evidenze di affioramento e di sondaggio consentono di ritenere determinante, ai fini della caratterizzazione geomeccanica dell'ammasso roccioso, la presenza di una fratturazione, a luoghi molto intensa (Figura 8, parte destra), legata alla coesistenza di più sistemi di discontinuità pervasivi che, tuttavia, non conferiscono all'ammasso una spiccata anisotropia. Lungo il sistema tettonico Piale – Mortille, il substrato granitico si presenta in affioramento fortemente cementato per ricristallizzazione di calcite in un fitto reticolo di fratture (Figura 8, parte sinistra).


		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011



Figura 8 - Affioramento del substrato granitico intensamente fratturato affiorante nel settore meridionale (sinistra) e nord-orientale (destra) dell'area di studio.

CONGLOMERATO DI PEZZO

E' costituito da un conglomerato poligenico ed eterometrico, a matrice arenacea, da poco a mediamente fino a ben cementato, a stratificazione poco distinta a volte completamente assente. I clasti sono costituiti quasi esclusivamente da rocce del substrato cristallino-metamorfico. I singoli clasti si presentano da sub a scarsamente arrotondati, hanno dimensione variabile, anche superiore al metro ed il deposito si presenta non classato (Figura 9, Figura 10 e Figura 11). Raramente è stata rinvenuta nella matrice tra i clasti la presenza di frammenti lignei carboniosi. Localmente, inoltre, nella parte alta, al di sotto del contatto trasgressivo con i soprastanti depositi ascritti ai Trubi, si rinviene in affioramento ed in sondaggio la presenza di un livello di spessore metrico costituito da sabbie grigie monogranulari a laminazione piano-parallela che a luoghi passano a sabbie gialle ascrivibili ai depositi trasgressivi dei Trubi (Figura 12).

Queste evidenze portano ad ipotizzare un ambiente di sedimentazione condizionato dalla vicinanza di rilievi cristallini, caratterizzati da una forte energia del rilievo, soggetti ad intensa erosione. Il materiale smantellato si sarebbe depositato al piede dei rilievi, al margine di una piana costiera o in un ambiente marino litorale, dove subiva una scarsa evoluzione da parte del moto ondoso. Il materiale si sarebbe accumulato prevalentemente allo sbocco delle aree di impluvio con flussi ad alta efficienza, presumibilmente con meccanismi di trasporto in massa gravitativi (debris flow).

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011



Figura 9 - Affioramenti del Conglomerato di Pezzo nei pressi di Campo Piale.



Figura 10 – Affioramento del Conglomerato di Pezzo nei pressi di Campo Piale (Hotel Panorama).

I depositi del Conglomerato di Pezzo affiorano estesamente nel settore più occidentale dell'area (località Pezzo e Cannitello, versante a monte dell'autostrada SA-RC).

Data la limitata estensione degli affioramenti di Conglomerato di Pezzo la sua caratterizzazione litologica è stata significativamente coadiuvata dall'analisi macroscopica delle carote di sondaggio.


		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011



Figura 11 – Affioramento del Conglomerato di Pezzo nei pressi della località Mortille.

Ciononostante, permane in alcuni siti (cfr Opera Terminale) l'oggettiva difficoltà a distinguere inequivocabilmente il Conglomerato di Pezzo dal sottostante substrato cristallino, a causa della mancanza in carota di sondaggio di evidenza di clasti natura metamorfici, all'elevato grado di cementazione che tende ad obliterare l'eventuale natura clastica del deposito ed al ridotto stato di fratturazione osservabile sulle carota.

In base all'insieme dei dati stratigrafici disponibili non è possibile stimare direttamente la potenza massima dell'Unità; tuttavia, le indagini geognostiche hanno reso possibile attribuire al Conglomerato di Pezzo spessori variabili da un minimo di qualche metro ad un massimo di diverse decine di metri (Figura 10 e Figura 11). L'aumento di spessore si osserva da est verso ovest ed è presumibilmente connesso a geometrie deposizionali del corpo detritico, a loro volta connesse all'evoluzione tettonica sin-sedimentaria.


		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011




Figura 12 - Affioramento di sabbie gialle alla base dei Trubi, soprastanti le sabbie grigie a laminazione piano-parallela (affioranti limitatamente alla porzione in basso a destra della foto) al tetto del Conglomerato di Pezzo. È ben visibile il passaggio verso l'alto dalla facies marnoso-limosa a quella calcarenitica dei Trubi. Affioramento ubicato qualche centinaio di metri a nord della stazione di servizio autostradale.

In corrispondenza degli affioramenti disponibili nell'area non è mai stato osservato uno stato di fratturazione pervasiva caratterizzata da giunti persistenti (extraclastici) nell'ammasso roccioso, evidenza che rende più approssimativa rispetto al substrato la definizione di ampiezza delle fasce cataclastiche in corrispondenza degli elementi tettonici principali (Figura 11).

Per quanto attiene invece al grado di cementazione, l'insieme delle evidenze di affioramento e, soprattutto, di sondaggio induce a tenere conto di una ampia variabilità di questa caratteristica relativamente alla quale, tuttavia, non è stato possibile restituire una affidabile zonazione alla scala di lavoro.

E' da rilevare che, ad oggi, né in sondaggio né in affioramento è stato osservato il contatto disconforme tra il Conglomerato di Pezzo ed il substrato paleozoico.

Il contenuto fossilifero dell'Unità è pressoché assente (Atzori & Vezzani, 1974). Pertanto l'età di tali depositi (ovvero Tortoniano sup.) è desunta in via indiretta, dalla loro posizione stratigrafica.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

4.4 Sintesi lungo il tracciato

Di seguito si riporta una sintesi delle litologie incontrate lungo il tracciato della galleria naturale RAMO C.

A partire dall'imbocco lato Messina fino all'incirca alla progressiva 1+100 – 1+120, lo scavo è previsto interamente all'interno del Conglomerato di Pezzo.

A partire da questa progressiva circa fino all'imbocco lato Reggio, lo scavo si svilupperà completamente all'interno della substrato cristallino, costituito dalle plutonici granitoidi.


4.5 Inquadramento idrogeologico

In questo paragrafo si indicheranno i principali aspetti idrogeologici della zona interessata: per maggiori dettagli fare riferimento alla Relazione Idrogeologica Descrittiva relativa ai collegamenti Lato Calabria.

Come introduzione di carattere generale va rilevato che le numerose rampe costituiscono un complesso nodo infrastrutturale che interessa una porzione piuttosto limitata di un unico sistema acquifero. Tale sistema acquifero verrà pertanto drenato in più punti dalle varie gallerie stradali, cui si devono aggiungere le gallerie ferroviarie, che peraltro si trovano ad una quota inferiore e che pertanto saranno in realtà gli elementi di principale rilevanza per le interazioni con la falda.

Il nodo di gallerie si inserisce in un contesto idrogeologico generale piuttosto complesso, ove si può individuare la presenza di un sistema acquifero costituito perlopiù dal conglomerato di Pezzo, cui si aggiungono verso l'alto le ghiaie e sabbie di Messina, i depositi alluvionali attuali e recenti e i depositi recenti dei terrazzi marini. Alla base il sistema acquifero è delimitato dal basamento cristallino pre-mesozoico che presenta generalmente un grado di permeabilità molto basso. Quantitativamente il conglomerato di Pezzo è l'unità idrostratigrafica volumetricamente più importante, ma con minor grado di permeabilità che costituisce l'acquifero, mentre gli altri termini citati sono volumetricamente meno importanti e anche discontinui, ma sono quelli in cui avviene la maggior parte del flusso, a causa della elevata permeabilità.

Il contesto generale è quindi quello di un sistema di flusso con falda a superficie libera, dalle caratteristiche di trasmissività estremamente variabili da punto a punto e in cui il movimento delle acque sotterranee avviene in maniera piuttosto disomogenea. Peraltro a rendere più complesso il contesto idrogeologico interviene anche la presenza locale dei Trubi, che sono un orizzonte impermeabile interposto tra il conglomerato di Pezzo e le unità idrostratigrafiche superiori, e di numerose faglie con orientazione prevalente ENE-WSW e NW-SE. I Trubi sono presenti soltanto

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

nel settore est del nodo di gallerie, mentre nel settore ovest essi sono stati erosi. Pertanto nel settore est sarà possibile anche la presenza di un doppio sistema di flusso, con una falda sospesa al di sopra dei Trubi nelle ghiaie e sabbie di Messina e nei depositi recenti e una falda sottostante all'interno del conglomerato di Pezzo.

La presenza delle faglie invece può condizionare soprattutto l'idrodinamica all'interno del conglomerato di Pezzo, meno gli altri termini acquiferi. Infatti, il conglomerato, che è interessato da diffusi ma discontinui fenomeni di cementazione, presenta probabilmente degli incrementi di permeabilità per fratturazione e frammentazione lungo le zone di faglia, mentre gli altri termini (ghiaie e sabbie di Messina e depositi recenti), non cementati, o comunque meno cementati, risentono meno della presenza dei disturbi tettonici, che anzi potrebbero localmente agire da elementi di compartimentazione, sebbene questo ruolo non emerga con chiarezza dai dati disponibili. Dalle ricostruzioni piezometriche effettuate in ogni caso il ruolo idrogeologico delle faglie non emerge in maniera evidente. E' tuttavia probabile che il ruolo delle faglie vari da zona a zona.

Nel settore orientale dell'area di studio, dove le ricostruzioni piezometriche indicano un flusso a prevalente direzione sud-nord, le faglie a direzione ENE-WSW non hanno verosimilmente un ruolo idrogeologico importante, poiché costituiscono dei volumi a permeabilità maggiore imballati all'interno di un acquifero a permeabilità minore. Tali corpi a permeabilità maggiore presentano però uno sviluppo trasversale rispetto alle linee di flusso, il cui effetto di incremento di permeabilità viene pertanto smorzato dalla presenza di materiale meno permeabile a monte e a valle. Diverso è il ruolo di questi sistemi nel settore ovest, dove il flusso avviene principalmente in direzione est-ovest, circa parallelamente allo sviluppo delle discontinuità; in questo caso esse possono costituire degli assi di drenaggio preferenziali dell'acquifero alla scala locale.

Per le faglie a direzione NW-SE vale un discorso inverso, poiché esse hanno una direzione obliqua rispetto al flusso nel settore ovest, mentre risultano circa parallele alle direzioni di flusso nel settore est.

Va detto tuttavia che la ricostruzione piezometrica disponibile non sembra indicare una grossa influenza delle faglie sul deflusso sotterraneo generale. E' comunque possibile che ciò sia dovuto al fatto che questa ricostruzione fotografa bene il flusso nelle porzioni più alte dell'acquifero, quelle più permeabili e poco disturbate dalla presenza di faglie, mentre nelle porzioni più basse, seppur in continuità con quelle superiori, il flusso, meno attivo, può presentare anche direttrici preferenziali leggermente diverse da quelle superficiali.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

4.5.1 Rampa C

La tratta in galleria della Rampa C si sviluppa quasi interamente all'interno del conglomerato di Pezzo e all'interno della zona satura. Viste le caratteristiche di permeabilità relativamente bassa previste per il conglomerato è possibile che si verifichino in generale degli afflussi diffusi di non grande entità.

Tra il Km m0+550 e 0+620 ca. il livello d'acqua non dovrebbe mai salire al di sopra della calotta della galleria e interesserà solo i piedritti e la soletta. In queste condizioni non sono da attendersi venute significative. Tra il Km 0+620 e 0+820 ca. il livello d'acqua si attesterà invece al di sopra della calotta tra gli 0 e 10m ca. con punto di massimo carico posto proprio in corrispondenza del Km 0+820. Tra il Km 0+820 e 1+050 il livello d'acqua tornerà progressivamente a diminuire fino a 0m sulla calotta della galleria, per poi abbassarsi ulteriormente e scendere in corrispondenza della soletta proprio in corrispondenza del termine della galleria naturale.

Gli afflussi più consistenti sono da attendersi in corrispondenza della faglia localizzata intorno al Km 0+770 ca. Peraltro questa faglia verrà intercetta e drenata a livelli più bassi dalle gallerie ferroviarie, nonché dalla Rampa D. L'entità degli afflussi nella Rampa C lungo questa faglia sarà pertanto funzione del cronoprogramma degli scavi. Qualora le gallerie ferroviarie fossero scavate prima di quella stradale l'entità delle venute in quest'ultima sarebbe probabilmente assai ridotta o possibilmente anche nulla.

A partire dal Km 1+120 ca. la galleria sarà scavata all'interno del substrato cristallino pre-mesozoico caratterizzato da buone permeabilità solo nelle zone di faglia. Tutte le zone di faglia dovrebbero essere attraversate sopra il tetto della zona satura e quindi non si dovrebbero verificare venute consistenti. Il profilo idrogeologico in asse galleria ha comunque previsto che delle venute temporanee possano essere incontrate in corrispondenza delle discontinuità principalmente per tenere conto di possibili infiltrazioni consistenti dalla zona non satura.

4.5.2 Afflussi lungo le Rampe autostradali

Le problematiche di afflussi in galleria per le rampe autostradali sono principalmente legati ad intersezioni con zone di faglia nel conglomerato di Pezzo. Per fornire valutazioni sull'entità degli afflussi transitori in galleria al momento dell'ingresso degli scavi in zona di faglia è possibile utilizzare la soluzione analitica proposta da Goodman et al. (1965).

Poiché tale problematica è ricorrente lungo i tracciati, e si incontra peraltro per battenti idraulici differenti, si sono svolte alcune stime in contesti di carico e conducibilità variabili, che coprono tutto

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

l'intervallo di condizioni che si presume possano verificarsi.

Le portate drenate sono generalmente dell'ordine dei 2-3 l/s per quasi tutte le condizioni di battente idraulico possibili e soltanto con le ipotesi di conducibilità idraulica maggiore (5×10^{-5} m/s) si possono ipotizzare portate maggiori e dell'ordine dei 10-20 l/s*5m. Queste conducibilità più elevate non sono da escludere, sebbene si ritenga più frequente incontrare le condizioni di conducibilità più basse.

In conclusione per le zone di faglia all'interno del conglomerato di Pezzo sono perlopiù da attendersi portate massime transitorie che saranno inferiori ai 10 l/s*5m. Solo occasionalmente potranno verificarsi portate massime transitorie superiori e comprese tra i 10 e 20 l/s*5m.


Le portate in regime stabilizzato possono essere stimate sulla base delle modellizzazioni numeriche eseguite, che tuttavia suggeriscono che le portate saranno nulle o di entità irrisoria a causa della presenza delle adiacenti gallerie ferroviarie e del richiamo dei flussi sotterranei da esse esercitato.

4.5.3 Perturbazione della piezometria

Essendo prevista per le gallerie una condizione di drenaggio in regime permanente, tali interventi avranno un'influenza sulla piezometria più marcata nel loro intorno, mentre verso mare le variazioni saranno di minor entità o pressoché nulli.

Sulla base dei modelli numerici è stato previsto che la superficie di falda in corrispondenza delle gallerie in regime perturbato si manterrà praticamente alla quota delle opere. Già circa 250-300m a valle delle opere sia sul versante verso Villa San Giovanni che su quello verso Cannitello la falda tenderà invece a stabilizzarsi su livelli non molto dissimili da quello originario, mentre su una fascia di 200-250m a partire dalla costa non si avvertiranno abbassamenti significativi.

Per una miglior definizione delle alterazioni del deflusso in falda è stato inoltre stimato che in prossimità delle zone di recapito a mare del sistema di flusso, nella fascia di 200-250m ove non si verificheranno significativi abbassamenti del livello di falda, a causa della diminuzione comunque presente dell'abbassamento di gradiente a monte si potranno verificare riduzioni del deflusso in falda dell'ordine del 30-40% rispetto al deflusso originario.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

4.6 Sintesi dei parametri geotecnici e individuazione dei parametri operativi di calcolo

Per i diversi litotipi rinvenuti lungo il tracciato stradale in corrispondenza dell'opera, sono riportati in sintesi i parametri geotecnici di interesse ai fini progettuali utilizzati per la verifica delle sezioni di scavo e dei rivestimenti definitivi. Laddove non vi sono determinazioni dirette per le profondità di interesse, alle quali si colloca l'asse della galleria, i dati di progetto sono estrapolati tenendo conto della variabilità dei parametri stessi con la profondità dal piano campagna in base anche all'esperienza maturata in analoghi contesti. E' esclusa da tale trattazione la parametrizzazione geotecnica puntuale delle opere d'imbocco; per maggiori indicazioni si faccia riferimento alle relazioni specifiche dei singoli imbocchi.

Per maggiori dettagli sulla caratterizzazione geotecnica degli ammassi si rimanda alla relazione Geotecnica Generale



Conglomerati di Pezzo

L'opera attraversa la parte relativamente più superficiale del Conglomerato di Pezzo al di sotto delle gallerie Piale, attualmente in fase di scavo. Il conglomerato è composto prevalentemente da clasti di graniti e gneiss cementati in matrice prevalentemente composta da frazioni arenacee fini e limose.

La valutazione delle caratteristiche geotecniche del Conglomerato di Pezzo si è resa problematica, a causa della elevata eterogeneità connessa con la presenza di un elevato contenuto di materiali fini e molto grossolani (anche metrici) nonché di estesi fenomeni di cementazione.

Le prove sismiche in foro effettuate mostrano una elevata dispersione dei valori; dall'analisi di tutti i valori di Vs (media mobile con la profondità) si evidenzia un andamento medio in cui è riconoscibile un primo sismostrato di più scadenti caratteristiche elastiche anche se mediamente crescenti fino a circa 25m. Dalle prove effettuate è dunque risultato evidente come il Conglomerato possa essere suddiviso in due sottogruppi ben distinti: una prima fascia, fortemente alterata, e una zona sottostante a comportamento litoide. Data l'estrema variabilità del litotipo e l'eterogeneità intrinseca del materiale, non si esclude tuttavia la presenza ancorché discontinua della fascia alterata anche a maggiori profondità e indipendentemente dalla copertura.

Lo strato superficiale, fortemente alterati, e gli strati tettonizzati sono stati associati al gruppo geomeccanico 3, come evidenziato in Tabella 2. In questo ambito, presumibilmente caratterizzato

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

da una più scarsa cementazione e da maggiore alterazione, sono disponibili:

- prove di carico su piastra di grande diametro
- prove SPT
- prove pressiometriche

Le prove pressiometriche e le prove SPT sono prove "puntuali", non in grado di rappresentare il comportamento globale di un ammasso conglomeratico molto eterogeneo; inoltre, soprattutto per quanto riguarda le prove SPT, si riferiscono ad un materiale disturbato dall'esecuzione del foro e quindi a maggior ragione non rappresentativo della frazione medio fine cementata ma eventualmente solo della matrice non cementata.

L'ammasso in profondità, in relazione al valore di GSI valutato e a quanto riscontrato durante gli scavi della galleria Piale, è stato associato al gruppo geomeccanico 1, come evidenziato in Tabella 2. Allo scopo di definire il comportamento di una zona intermedia tra le due appena definite, è stato individuato il gruppo geomeccanico 2.

GRUPPI GEOMECCANICI – FORMAZIONE DEI CONGLOMERATI DI PEZZO				
DATO	CARAT. GEOT. GENERALE	GRUPPO 1 (z>60m circa e/o zone scarsamente fratturate)	GRUPPO 2 (30m<z<60m circa e/o zone mediamente fratturate)	GRUPPO 3 (z<30m) e/o zone tettonizzate
γ (kN/m ³)	20÷22	20÷22	20÷22	20÷22
c'_{picco} (kPa)	0÷100 z (0-25m) Per profondità maggiori v. Tabella 3	320-410	60-320	0-60
φ'_{picco} (°)	38-42 z (0-25m) Per profondità maggiori v. Tabella 3	29-32	32-41	38-42
C_r' (kPa)	v. Tabella 3	200-260	50-250	0-40
φ_r' (°)	v. Tabella 3	15-17	30	30-34
$E' *$ (Mpa)	E'=150-300 (z 0 -20m) E'=300-500 (20 - 35m) E'=500-900 (35 - 65m) E'=900 -1500* (>65m)	500-1500	300-500	150-300
ν' (-)	0.2-0.3	0.2-0.3	0.2-0.3	0.2-0.3
$K(m/s)$	10^{-7}	10^{-7}	10^{-7}	10^{-7}

Tabella 2

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

σ_n (Mpa)	Picco		Residuo	
	c' (MPa)	φ' (°)	c' (MPa)	φ' (°)
0,42	0,16	41	0,10	24
0,63	0,22	37	0,14	21
0,84	0,27	34	0,17	19
1,05	0,32	32	0,20	17
1,26	0,37	30	0,23	16
1,47	0,41	29	0,26	15

Tabella 3

Simbologia:

γ_t = peso di volume naturale;

φ' = angolo di attrito operativo;

c' = intercetta di coesione operativa;

φ_r' = angolo di attrito residuo;

c_r' = intercetta di coesione residua;

E' = modulo di Young "operativo"; * = si considerano valori nel range per gallerie, fronti di scavo sostenuti con opere di sostegno tipo paratie tirantate e non; valori al minimo del range per fondazioni dirette, fondazioni su pali e rilevati.

ν' = rapporto di Poisson.


Plutoniti

Le evidenze di affioramento e di sondaggio consentono di ritenere determinante, ai fini della caratterizzazione geomeccanica dell'ammasso roccioso, la presenza di una fratturazione, a luoghi molto intensa legata alla coesistenza di più sistemi di discontinuità che, tuttavia, non conferiscono all'ammasso una spiccata anisotropia.

Il modello utilizzato per la determinazione dei parametri di resistenza al taglio è un continuo equivalente.

L'interpretazione delle caratteristiche dell'ammasso parte dalla stima del parametro RMR_{89} che è stato valutato sulla base di 15 rilievi geostrutturali effettuati sugli affioramenti.

Il parametro GSI è quindi mediamente pari a 35-40.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

I risultati che si otterrebbero, per GSI = 35 sono riportati nella tabella, sia per le condizioni di resistenza di picco ("undisturbed rock mass") che per le condizioni di resistenza residua ("disturbed rock mass") per tensioni normali corrispondenti a profondità massime di circa 20m.

Plutoniti		Picco		Residuo	
IV classe					
GSI	copertura (m)	c' (MPa)	φ' (°)	c' (MPa)	φ' (°)
35	20	0.21	50	0.15	36
35	30	0.29	46	0.20	32
35	40	0.36	44	0.25	29
35	50	0.42	42	0.29	27
35	60	0.49	40	0.34	25
35	70	0.55	38	0.38	24

Tabella 4

In contesti non caratterizzati da rotture pregresse o in atto e per analisi convenzionali in cui non venga simulato il decadimento della resistenza si potranno considerare come valori operativi quelli rappresentati dai valori medi tra quelli "undisturbed" e "disturbed" oppure cautelativamente prossimi a quelli "disturbed".


In contesti caratterizzati da rotture pregresse o in atto e per analisi convenzionali potranno considerarsi come valori operativi quelli rappresentati dai valori "disturbed".

Per le zone tettonizzate o alterate si assume GSI=20 (classe IV-V RMR) e quindi si ottiene:

Plutoniti		Picco		Residuo	
V classe (faglie)					
GSI	copertura (m)	c' (MPa)	φ' (°)	c' (MPa)	φ' (°)
20	20	0.18	44	0.11	26
20	30	0.24	40	0.15	22
20	40	0.30	37	0.19	20
20	50	0.36	35	0.22	18
20	60	0.41	33	0.25	17
20	70	0.46	32	0.28	16

Tabella 5

Nella tabella seguente vengono riassunti i parametri medi caratteristici:

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

GRUPPI GEOMECCANICI – FORMAZIONE DELLE PLUTONITI					
DATO	CARAT. GEOT. GENERALE	CL IV/GR1 Z=60 ÷ 200m Alte coperture	CL IV/GR2 Z=0 ÷ 50m Basse coperture	CL V/GR1 Z=60 ÷ 100m Alte cop.- faglie/zona di contatto	CL V/GR2 Z=0 ÷ 50m Basse cop.- faglie/zona di contatto
γ (kN/m ³)	21÷23	21÷23	21÷23	21÷23	21÷23
c' picco (kPa)	v. Tabella 4 e Tabella 5	360-550	200-360	300-460	180-300
φ' picco (°)	v. Tabella 4 e Tabella 5	38-42	38-44	32-38	37-44
C_r' (kPa)	v. Tabella 4 e Tabella 5	290-440	160-290	240-370	140-240
φ_r' (°)	v. Tabella 4 e Tabella 5	20-28	20-28	16-24	16-24
$E' *$ (Mpa)	E'=250 ÷ 500 Mpa in ammassi di classe IV-V RMR (faglie) e nei primi 10m di profondità E'=500 ÷ 700 Mpa in ammassi di classe IV-V RMR (faglie) e nei primi 10-35m di profondità E'=1000 ÷ 1500 Mpa per profondità maggiori	850-1500	500-850	500	350-500
ν' (-)	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
K (m/s)	$10^{-7} \div 10^{-8}$	$10^{-7} \div 10^{-8}$	$10^{-7} \div 10^{-8}$	$10^{-7} \div 10^{-8}$	$10^{-7} \div 10^{-8}$



Simbologia:

γ_t = peso di volume naturale;

φ' = angolo di attrito operativo;

c' = intercetta di coesione operativa;

φ_r' = angolo di attrito residuo;

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO	<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011	

c_r' = intercetta di coesione residua;

E' = modulo di Young "operativo"; * = si considerano valori nel range per gallerie, fronti di scavo sostenuti con opere di sostegno tipo paratie tirantate e non; valori al minimo del range per fondazioni dirette, fondazioni su pali e rilevati.

ν' = rapporto di Poisson.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

5 FASE DI DIAGNOSI: Previsioni sul comportamento degli ammassi allo scavo


L'apertura di una cavità in un materiale caratterizzato da un campo di tensioni naturali preesistente indisturbato, dovuto essenzialmente a carichi litostatici e a sforzi tettonici, porta ad una generale ridistribuzione degli sforzi, sia in direzione trasversale che longitudinale, con conseguente incremento delle tensioni al contorno della galleria e già oltre il fronte di scavo.

Si genera così un nuovo campo tensionale che tende a far evolvere l'ammasso intorno al cavo verso una nuova situazione di equilibrio diversa da quella naturale, dando luogo a fenomeni deformativi.

Sulla base delle conoscenze dei terreni interessati dalle gallerie, è possibile, elaborando anche le esperienze maturate in lavori analoghi, svolgere delle previsioni sul comportamento dei terreni allo scavo, necessarie alla definizione degli interventi di stabilizzazione e degli schemi di avanzamento. Queste previsioni sono strettamente connesse con lo studio dello stato tenso-deformativo instauratosi nell'ammasso al contorno della galleria e indotto dalle operazioni di scavo.

La previsione delle modalità di avanzamento in sotterraneo è stata condotta secondo l'approccio del "Metodo per l'Analisi delle Deformazioni Controllate nelle Rocce e nei Suoli (ADECO-RS)". Sulla base dei dati raccolti in fase di studio geologico e di caratterizzazione geomeccanica degli ammassi da attraversare, sono state effettuate le previsioni di comportamento tenso-deformativo della galleria in assenza di interventi, ed in particolare modo la previsione sul "comportamento deformativo del fronte di scavo", il quale riveste notevole importanza nella definizione delle condizioni di stabilità, a breve e lungo termine, e degli interventi più idonei per garantirle. Il comportamento del fronte è principalmente condizionato da:

- le caratteristiche di resistenza e deformabilità dell'ammasso connesse con le varie strutture geologiche che interessano le gallerie;
- il comportamento del materiale nel breve e lungo termine: rigonfiamento, squeezing, fluage e rilasci tensionali;
- i carichi litostatici corrispondenti alle coperture in gioco;
- la forma e le dimensioni della sezione di scavo;
- lo schema di avanzamento e la tipologia dello scavo.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Il comportamento del fronte di scavo, al quale è legato quello della cavità, può essere sostanzialmente di tre tipi: "stabile", "stabile a breve termine" e "instabile", come di seguito brevemente illustrato.

Gallerie a fronte stabile (CASO A)


Se il fronte di scavo è stabile, ciò significa che lo stato tensionale al contorno della cavità in prossimità del fronte si mantiene in campo prevalentemente elastico e i fenomeni deformativi osservabili sono di piccola entità e tendono ad esaurirsi rapidamente. In questo caso anche il comportamento del cavo sarà stabile (rimanendo prevalentemente in campo elastico) e quindi non si rendono necessari interventi preventivi di consolidamento. Saranno sufficienti, nel breve termine, interventi di confinamento delle pareti di scavo, e nel lungo termine, la realizzazione del rivestimento definitivo.

Gallerie a fronte stabile a breve termine (CASO B)

Questa condizione si verifica quando lo stato tensionale indotto dall'apertura della cavità supera le caratteristiche di resistenza meccanica del materiale al fronte, che assume un comportamento di tipo elasto-plastico. I fenomeni deformativi connessi con tale redistribuzione delle tensioni sono più accentuati che nel caso precedente e producono nell'ammasso roccioso al fronte una decompressione che porta ad una riduzione della resistenza interna. Questa decompressione deve essere opportunamente regimata, nel breve termine, mediante adeguati interventi di preconsolidamento al fronte (e talora al contorno del cavo), in grado di contenere l'ammasso e condurlo verso condizioni di stabilità; diversamente lo stato tenso-deformativo può evolvere verso condizioni di instabilità del cavo. Il rivestimento definitivo costituirà il margine di sicurezza a lungo termine.

Gallerie a fronte instabile (CASO C)

L'instabilità progressiva del fronte di scavo è attribuibile ad una accentuazione dei fenomeni deformativi nel campo plastico, che risultano immediati, più rilevanti e si manifestano prima ancora che avvenga lo scavo, oltre il fronte stesso. Di conseguenza tali deformazioni producono una decompressione più spinta nell'ammasso roccioso al fronte e portano ad un decadimento rapido e progressivo delle caratteristiche meccaniche d'ammasso. Questo tipo di decompressione più accentuata deve essere contenuta prima dell'arrivo del fronte di scavo e richiede pertanto interventi di preconsolidamento sistematici in avanzamento che consentiranno di creare artificialmente quell'effetto arco capace di far evolvere la situazione verso configurazioni di equilibrio stabile nel breve termine e, con l'aggiunta del rivestimento definitivo, anche nel lungo termine.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Si vuole ora determinare il comportamento dell'ammasso allo scavo in funzione delle caratteristiche geotecniche del terreno attraversato, della sezione di scavo e dei carichi litostatici dovuti alle differenti coperture riscontrate lungo il tracciato della galleria in oggetto.

Per ogni singolo gruppo sarà possibile ottenere diverse classi di comportamento allo scavo in funzione delle diverse coperture in esame. Nella successiva fase di terapia, in cui si definiranno gli interventi necessari per l'avanzamento nelle diverse classi di comportamento, ad una stessa classe di comportamento potranno corrispondere diverse sezioni tipo, adeguate alle caratteristiche geologiche e fisiche di ogni formazione.

5.1 Individuazione delle sezioni di calcolo e analisi mediante linee caratteristiche



Per la determinazione del comportamento dell'ammasso allo scavo è stata utilizzata la teoria delle linee caratteristiche applicata con coperture minime pari a circa 3 diametri; per maggiori chiarimenti su tale metodologia di calcolo si rimanda alla teoria riportata in "Allegato – Riferimenti teorici e di calcolo".

La galleria "Ramo C" attraversa quasi totalmente nel suo sviluppo le formazioni dei Conglomerati di Pezzo e, solo marginalmente, delle plutoniti, ed è interessata da coperture massime, misurate dal piano dei centri, pari a circa 35m.

Per le verifiche con il metodo delle curve caratteristiche è stata adottata la soluzione fornita da Lombardi (1974) che permette di determinare la curva caratteristica in condizioni piane, e quelle in prossimità del fronte tenendo conto di uno stato di tensione tridimensionale dovuto alla deviazione delle linee di forza delle tensioni longitudinali. Il materiale viene considerato elasto-plastico con criterio di rottura di Mohr-Coulomb.

I dati di input delle analisi sono assunti in accordo con la Combinazione 1 dell'Approccio 1 (A1-M1-R1), come specificato nel Paragrafo 2.1. I parametri geotecnici utilizzati rappresentano parametri di calcolo operativi assunti all'interno del "range" di variabilità descritto nel paragrafo di caratterizzazione geotecnica. La scelta operativa all'interno del "range" è legata sia alla tipologia di analisi, sia alle incertezze e al "peso" del parametro nella tipologia di analisi stessa.

Il diametro equivalente inserito nelle analisi è stato calcolato dall'area di scavo di progetto comprensiva dell'arco rovescio, con approssimazione pari a 50cm. Nel caso di sezioni a geometria variabile si è considerata, a favore di sicurezza, l'area di scavo massima. I valori di copertura utilizzati sono da intendersi misurati dal piano dei centri.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Le linee caratteristiche sono riportate in "Allegato – Linee caratteristiche"; di seguito si propone una tabella riepilogativa delle analisi effettuate.

GALLERIA RAMPA C - SINTESI LC_DIAGNOSI - CONGLOMERATI DI PEZZO

AN1

AN2

		GRUPPO	GRUPPO 2	GRUPPO 3
		SEZIONE	STAND.	STAND.
Geometrical Data				
Equivalent Tunnel Radius	ri	[m]	7,5	7,5
Overburden	H	[m]	35	35
Unit weight of the rock mass	g	[kN/m3]	21	21

Resistance Parameters

Cohesion in the elastic zone	Cel	[kPa]	200	30
Cohesion in the plastic zone	Cpl	[kPa]	160	20
Friction angle in the elastic zone	Φ_{el}	[°]	38	38
Friction angle in the plastic zone	Φ_{pl}	[°]	30	30

Elastic parameters


Deformation moduls in elastic zone	Eel	[MPa]	300	150
Deformation moduls in plastic zone	Epl	[MPa]	300	150
Poisson's ratio	ν	[-]	0,3	0,3
Volume increase in plastic zone	ΔV	[%]	0	0

DEFORMATION RESULTS

Critical pressure	Pcr	[MPa]	0,12	0,26
Max cavity def. (2D)	$u_{2d\infty}$	[cm]	3,1	34,8
Rpl (2D)/Ro	R_{pmax}/r_0	[-]	1,2	2,9
Cavity def. at the face	uf	[cm]	1,4	9,4
Rpl (Face)/Ro	R_{pface}/r_0	[-]	0,9	1,6

INST = Deformazione maggiore di 80cm

I risultati delle analisi svolte in assenza di interventi di sostegno, evidenziano lo sviluppo di fenomeni deformativi plastici di entità rilevante che riguardano sia il fronte dello scavo che la cavità. Il comportamento del fronte di scavo, a cui è legato quello della cavità, può essere classificato di tipo B.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

6 FASE DI TERAPIA

Per lo scavo della galleria in oggetto si prevede l'applicazione prevalente della Sezione Tipo B2V. Per quanto concerne la variabilità della sezione tipo, i criteri applicativi, i dettagli sugli interventi, e per tutto quanto non esplicitamente riportato si rimanda alla Relazione Tecnica Generale, parte integrante del Progetto.

Nella tabella seguente si riporta una sintesi delle caratteristiche principali delle sezioni tipo applicate per lo scavo della galleria in oggetto; si ricorda che quanto indicato in tabella rappresenta la sezione media di intervento.

SEZIONE TIPO	CAMPO DI APPLICAZIONE	TIPO DI CARREGGIATA	PRECONS. FRONTE	PRECONS. CONTORNO	PRESOSTEGNO	SPRITZ BETON	CENTINE
B2V	Applicata nella formazione del "CONGLOMERATO DI PEZZO".	STANDARD	VTR CEMENTATI	INIEZIONI	TUBI IN ACCIAIO SU 120°	25cm	2IPN180/100
B0	Applicata in percentuale ridotta nella formazione del "CONGLOMERATA DI PEZZO" nel caso di ammasso poco fratturato e per coperture elevate	STANDARD	-	-	-	25cm	2IPN180/100
C1L	Applicata nelle zone di contatto lito-stratigrafico tra i depositi superficiali o le ghiaie di Messina e i conglomerati di pezzo.	STANDARD	VTR CEMENTATI	JET Dn600	TUBI IN ACCIAIO SU 120°	25cm	2IPN180/100

Per le analisi sono stati utilizzati i coefficienti di sicurezza relativi alla Combinazione 1 dell'Approccio 1 (A1-M1-R1), come specificato nel Paragrafo 2.1.

L'effetto stabilizzante dovuto alla presenza di trattamenti di rinforzo del fronte (VTR, Jet-grouting, micro-jet armati con tubi in VTR, ecc.) posti in opera in avanzamento è stato tenuto in conto incrementando la coesione del nucleo di scavo. Tale contributo è stato valutato come il minimo tra la resistenza allo sfilamento della fondazione e la resistenza a rottura del tubo. Inoltre è stato assunto che la tensione tangenziale lungo la superficie di contatto tra la fondazione ed il terreno circostante sia distribuita uniformemente e solo sulla lunghezza di sovrapposizione.

Per mancanza di prove dirette a sfilamento, nella formazione dei Conglomerati di Pezzo, gruppo geomeccanico GR.3, è stato assunto un valore cautelativo della tensione tangenziale del terreno compreso tra 150kPa e 250kPa. I valori sono ipotizzati tenendo conto anche dei grafici riportati in letteratura (Bustamante – Doix), che mettono in relazione la tensione laterale di aderenza con il

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO	
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO	<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

grado di addensamento del terreno, legato alle prove SPT.

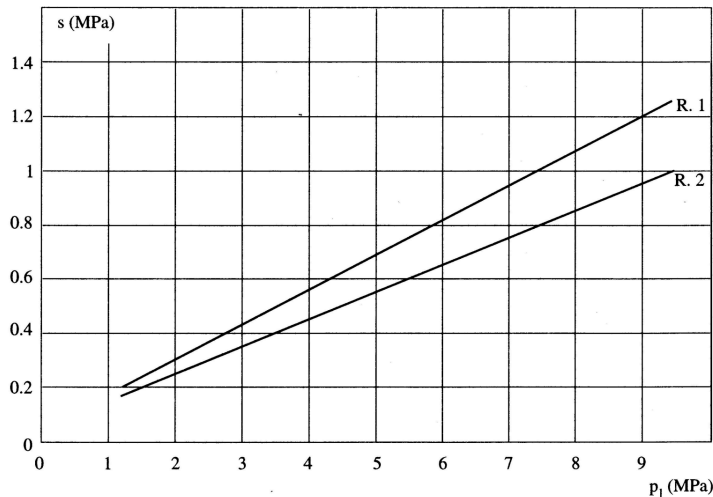


Fig. 13.19. Abaco per il calcolo di s per rocce alterate e fratturate

Il valore caratteristico della resistenza allo sfilamento è stato valutato applicando dei coefficienti correttivi ai valori medi della resistenza del terreno. Cautelativamente tale valore riduttivo è stato posto pari ad 1.8, pertanto si ha che:

$$\tau_{lim,Rd} = \frac{\tau_{lim}}{\xi_{a3}} = 200/1.8 = 110kPa$$


Con :

$$\xi_{a3} = 1.8$$

Per maggiori dettagli sulla valutazione del contributo dei consolidamenti all'incremento di coesione si faccia riferimento alla teoria riportata in "Allegato – Riferimenti teorici e di calcolo".

Il calcolo delle tensioni agenti sul rivestimento definitivo fa riferimento allo spessore medio della calotta.

Alla base della teoria delle linee caratteristiche vi è l'ipotesi di scavo circolare in mezzo omogeneo, isotropo e in condizioni di spinta assialsimmetriche; questo comporta che la sezione risulti, per definizione, interamente compressa. In questa fase di analisi non si è pertanto tenuto conto dell'eventuale presenza di armatura all'interno del rivestimento definitivo. Nelle sezioni singolari, alle basse coperture ed in tutti i casi in cui verranno condotte delle analisi numeriche di approfondimento, eventuali armature necessarie verranno dimensionate caso per caso.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		Codice documento CS0198_F0.doc	Rev F0	Data 20/06/2011

Le analisi complete svolte mediante le linee caratteristiche sono riportate in "Allegato – Linee caratteristiche"; di seguito si propone una tabella riepilogativa delle analisi effettuate.

GALLERIA RAMO C - SINTESI LC_TERAPIA - CONGLOMERATI DI PEZZO

		GRUPPO	GRUPPO 2	GRUPPO 3
		SEZIONE	B0	B2V
			STAND.	STAND.
Geometrical Data				
Equivalent Tunnel Radius	ri	[m]	7,5	7,5
Overburden	H	[m]	35	35
Unit weight of the rock mass	γ	[kN/m ³]	21	21

Resistance Parameters				
Cohesion in the elastic zone	Cel	[kPa]	200	30
Cohesion in the plastic zone	Cpl	[kPa]	160	20
Friction angle in the elastic zone	Φ_{el}	[°]	38	38
Friction angle in the plastic zone	Φ_{pl}	[°]	30	30

Elastic parameters				
Deformation moduls in elastic zone	Eel	[MPa]	300	150
Deformation moduls in plastic zone	Epl	[MPa]	300	150
Poisson's ratio	ν	[-]	0,3	0,3
Volume increase in plastic zone	ΔV	[%]	0	0

PRECONFINEMENT (Therapy Phase)				
Number of reinforcements	n°	[-]	0	52
Design Length	L	[m]	0	9
Cohesion improvement	Δc	[kPa]	0	113

SUPPORT DATA (Therapy Phase)				
Shotcrete Thickness	t	[cm]	25	25
Compression strenght (medium)	f _{cm}	[MPa]	25	25
Steel ribs profile	-	-	IPN180	IPN180
Number of profiles	n	-	2,00	2,00
Steel ribs spacing	s	[m]	1,20	1,00

DEFORMATION RESULTS				
Critical pressure	P _{cr}	[MPa]	0,12	0,26
Cavity def. at the face	u _f	[cm]	1,4	3,5
R _{pl} (Face)/R _o	R _{pl} /R _o	[-]	1,0	1,1
Deformation at (x) m	u(x)	[cm]	1,8	6,7
Def.at (x)m regarding gap	u'(x)	[cm]	1,8	6,7
Def.at equilibrium point	u _{eq}	[cm]	2,4	7,8
Conv.at equilibrium point	C _{eq}	[cm]	2,0	8,6
R _{pl} (eq)/R _o	R _{pl} /R _o	[-]	1,1	1,3
Equilibrium pressure	C ₁	[MPa]	0,1	0,1

TEMPORARY LINING RESULTS				
Steel ribs stress	σ_{st}	[MPa]	19,2	37,7
Shotcrete stress	σ_{sc}	[MPa]	1,9	3,8

SUPPORT RESULTS				
Concrete stress	σ_b	[MPa]	0,7	1,5
Reinforcement stress	σ_s	[MPa]	-	-

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Gli interventi di consolidamento inseriti nelle verifiche tengono conto della variabilità della sezione tipo di progetto. L'intensità di tali interventi è studiata in accordo con le linee guida presentate nel Paragrafo 1.1. Per gli interventi medi applicati per ciascuna tipologia di sezione si vedano gli elaborati grafici di riferimento.

6.1.1 Verifica tensionale dei rivestimenti

Le verifiche agli stati limite sono state condotte confrontando le tensioni di calcolo, opportunamente amplificate secondo i coefficienti previsti da normativa ($\gamma_{G1} = 1.3$ - vedi tabella di seguito), con le resistenze di progetto.

Si riporta la Tabella 2.6.1 delle Norme tecniche delle costruzioni. In essa sono contenuti i Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche SLU.

		Coefficiente γ_F	EQU	A1 STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli sfavorevoli	γ_{G1}	0,9 1,1	1,0 1,3	1,0 1,0
Carichi permanenti non strutturali(1)	favorevoli sfavorevoli	γ_{G2}	0,0 1,5	0,0 1,5	0,0 1,3
Carichi variabili	favorevoli sfavorevoli	γ_{Qi}	0,0 1,5	0,0 1,5	0,0 1,3

(1) Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare per essi gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.

6.1.1.1 Verifica dei rivestimenti di prima fase

Di seguito si riportano i valori delle sollecitazioni agenti sul rivestimento di prima fase ottenuti dalle analisi delle linee caratteristiche, amplificate per il coefficiente moltiplicativo previsto da normativa.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

VERIFICHE DEI RIVESTIMENTI DI PRIMA FASE

		GRUPPO	GRUPPO 2	GRUPPO 3
		SEZIONE	B0	B2V
Overburden	H	[m]	35	35
Steel ribs stress	$\sigma_{st} \cdot \gamma_{G1}$	[MPa]	25,0	49,0
Shotcrete stress	$\sigma_{sc} \cdot \gamma_{G1}$	[MPa]	2,5	4,9

$$\gamma_{G1} = 1,3$$

Le sollecitazioni di progetto risultano compatibili con le resistenze dei materiali utilizzati:

- Acciaio: $f_{yd} = f_{yk} / 1.05 = 275 / 1.05 = 262 \text{ MPa}$
- Spritzbeton: $f_{sb,d} = f_{ck} / 1.0 = 25 / 1.0 = 25 \text{ MPa}$

6.1.1.2 Verifica dei rivestimenti definitivi

Di seguito si riportano i valori delle sollecitazioni agenti sul rivestimento definitivo ottenuti dalle analisi delle linee caratteristiche.

Per le verifiche di resistenza delle sezioni non armate, si è fatto riferimento a quanto riportato nel paragrafo 4.1.11 delle NTC2008. Per effetto delle azioni di calcolo sotto la combinazione rara, le tensioni che insorgono nel calcestruzzo devono risultare inferiori a:



$$\sigma_{c,lim} = 0.25 \cdot f_{ck} = 0.25 \cdot 25 = 6.25 \text{ MPa}$$

VERIFICHE DEI RIVESTIMENTI DEFINITIVI

		GRUPPO	GRUPPO 2	GRUPPO 3
		SEZIONE	B0	B2V
Deformation moduls in elastic zone	H	[m]	35	35
Concrete stress	$\sigma_b \cdot \gamma_{G1}$	[MPa]	0,9	1,9
Reinforcement stress	$\sigma_s \cdot \gamma_{G1}$	[MPa]	-	-

$$\gamma_{G1} = 1,3$$

Le sollecitazioni di progetto risultano inferiori a quanto prescritto dalla normativa vigente.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

7 Analisi di stabilità del fronte

Una valutazione della stabilità del fronte di scavo può essere condotta mediante l'impiego di metodi analitici semplificati all'equilibrio limite secondo la teoria Tamez e Cornejo. Per maggiori dettagli sui metodi di calcolo utilizzati si rimanda a quanto riportato all'interno del "Allegato – Riferimenti teorici e di calcolo".

Le analisi di stabilità del fronte sono state svolte solo alle basse coperture, in quanto per coperture superiori a tre diametri il numero di consolidamenti non viene determinato ai fini della stabilità globale, ma dipende dalla necessità di operare il controllo deformativo del fronte e del contorno.


Per quanto riguarda i valori di tensione tangenziali del terreno utilizzati, si faccia riferimento a quanto già riportato all'interno del capitolo 6.

Come indicato al paragrafo 6.6.2 delle NTC2008, nella valutazione analitica della resistenza allo sfilamento non si applicano coefficienti parziali di sicurezza sui valori caratteristici della resistenza del terreno, facendo quindi riferimento a coefficienti parziali di sicurezza M1.

Di seguito si riporta una sintesi dei risultati delle analisi di stabilità del fronte di scavo al variare delle coperture.

GRUPPO	PARAMETRI GEOMETRICI					PARAMETRI GEOTECNICI			DIAGNOSI		n° consolid.	TERAPIA			
	SEZ.	B	D	C	Deq	γ	c	ϕ	FSF			Δc	c	FSF	
[-]	[-]	[m]	[m]	[m]	[m]	[kN/m ³]	[kPa]	[°]	[-]		[-]	[kPa]	[kPa]	[-]	
2	B0	15,1	12,4	7	15	21	160	30	2,86	FRONTE STABILE	-	-	-	-	-
2	B0	15,1	12,4	28	15	21	160	30	2,71	FRONTE STABILE	-	-	-	-	-
3	B2V	15,1	12,4	7	15	21	20	30	0,32	FRONTE INSTABILE	44	95	115	1,42	FRONTE STABILE
3	B2V	15,1	12,4	28	15	21	20	30	0,29	FRONTE INSTABILE	52	113	133	1,08	FRONTE STABILE

Le analisi evidenziano un fattore di sicurezza variabile compreso tra 2.71 e 2.86 per quanto riguarda le sezioni non consolidate, scavate nella porzione litoide dei Conglomerati di Pezzo. Per quanto riguarda le analisi svolte nella porzione alterata di tale formazione, si evidenzia la necessità di utilizzare consolidamenti al fronte, il che comporta un fattore di sicurezza variabile tra 1.08 e 1.42 avendo considerato la variabilità della sezione tipo B2V di progetto.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		Codice documento CS0198_F0.doc	Rev F0	Data 20/06/2011

8 Analisi numeriche

Le analisi sono svolte mediante la realizzazione di un modello bidimensionale agli elementi finiti, implementato con il codice di calcolo **PLAXIS2D** versione 9.00, sviluppato dall'Università di DELFT, che ha consentito di simulare lo stato di sforzo e di deformazione generato all'interno della struttura dalle sollecitazioni dovute sia alla propria massa, sia a quanto trasmesso dal terreno circostante.

Nell'analisi condotta, quale modello costitutivo del terreno è stato assunto un modello di comportamento elasto-plastico incrudente di tipo "*Hardening Soil*", che riproduce in condizioni di primo carico triassiale, un legame tensione-deformazione di tipo iperbolico. L'incrudimento è funzione sia delle deformazioni distorsionali plastiche sia delle deformazioni volumetriche plastiche. Per maggiori dettagli a riguardo si rimanda a quanto riportato all'interno del documento "Allegato – Riferimenti teorici e di calcolo".

Per i parametri geomeccanici di calcolo utilizzati nelle analisi si rimanda a quanto riportato nel capitolo 4.6. I valori operativi di calcolo sono assunti in accordo con i "range" di variabilità dichiarati in detto paragrafo, e tengono conto delle finalità del tipo di analisi svolta.

CONGLOMERATI DI PEZZO				
PARAMETRI		GRUPPO 1	GRUPPO 2	GRUPPO 3
Modello terreno		HS	HS	HS
γ	[kN/m ³]	21	21	21
c_{ref}	[kPa]	400	200	30
ϕ	[°]	38	38	38
$E_{50, ref}$	[MPa]	500	300	150
$E_{edom, ref}$	[MPa]	500	300	150
$E_{ur, ref}$	[MPa]	1500	900	450
m	[-]	0	0	0
p_{ref}	[kPa]	100	100	100
ν_{ur}	[-]	0,2	0,2	0,2

I modelli sviluppati tengono conto delle differenti tipologie di interventi di consolidamento al contorno previsti per la sezione di scavo in esame.

In modo particolare nel caso di sezioni tipo B, tali interventi rientrano nel calcolo delle curve di "relax" per la modellazione numerica bi-dimensionale, mentre nelle sezioni tipo C, ove presenti, il consolidamento al contorno è modellato direttamente nel calcolo plaxis.

Le gallerie naturali in oggetto interferiscono con la falda statica per gran parte del loro sviluppo.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Durante lo scavo dell'opera la falda risulterà sempre al di sotto del piano dell'opera a causa dell'effetto drenante della galleria stessa, come ampiamente dettagliato nelle relative relazione idrogeologiche. Nel lungo termine, a titolo cautelativo, si è ipotizzata la risalita della falda sino a circa 9m al di sopra della calotta, considerata incrementando la sollecitazione assiale in fase di verifica del rivestimento definitivo. Tale ipotesi, sicuramente semplificativa, permette una rapida presa in carico di tali effetti di lungo termine senza la modifica dei modelli di calcolo e mantenendo comunque validi i risultati delle analisi, essendo, nei casi in esame, trascurabili gli effetti di tale ipotesi. Le principali ipotesi semplificative di tale assunzione sono:

- Lo stato tensionale efficace iniziale non è coerentemente riprodotto;
- Gli effetti della presenza della falda assunti come sforzo normale trascurano gli effetti flessionali che si possono generare nel rivestimento definitivo essendo la forma della galleria non circolare.

Al fine di validare le assunzioni fatte è stato comunque riportato un calcolo tipologico mediante un modello agli elementi finiti in cui sono state eliminate tale ipotesi semplificative (Vedi l'elaborato "Ramo D- Relazione di Calcolo").



Il rivestimento di prima fase è stato schematizzato con elementi *PLATE*, mentre il rivestimento definitivo è stato simulato con elementi di mesh a cui vengono attribuite le proprietà del calcestruzzo. Per entrambi i rivestimenti è stato adottato un modello costitutivo elastico-lineare ed isotropo.

Gli elementi rappresentativi dei rivestimenti sono attivati "*free stress*" (senza sforzi iniziali) e sono soggetti al peso proprio ed agli spostamenti indotti dalle variazioni di rigidità e di sollecitazione che intervengono nello stesso step di calcolo e nei successivi.

Le analisi sono state condotte in condizioni di deformazione piane (*PLANE STRAIN*), ma con accorgimenti tali da rappresentare il progressivo passaggio dal problema tridimensionale, vicino al fronte, a quello piano, lontano dal fronte. L'effetto del fronte di scavo è stato considerato nel calcolo con una progressiva riduzione delle "forze di scavo", ottenuta modificando il coefficiente ΣM_{stage} progressivamente da 0 ad 1. Per ulteriori dettagli sull'utilizzo di tale coefficiente si faccia riferimento al manuale tecnico del programma di calcolo.

Le analisi condotte con modelli numerici sono state sviluppate allo scopo di dimensionare le tipologie di sezione previste per lo scavo della galleria.

Di seguito si riporta una tabella riassuntiva delle analisi effettuate.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

GALLERIA	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	SEZIONE TIPO	CONDIZIONE DI CARICO
RAMO C	35m	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	B2V	SIMMETRICA

Tabella 6 - Analisi di calcolo effettuate

8.1 Curve di "relax" nel modello di calcolo

Per simulare il progressivo allontanamento del fronte di scavo dalla sezione di verifica e la contemporanea posa in opera dei sostegni con un'analisi bidimensionale, è necessario introdurre numericamente l'"effetto fronte", rilassando progressivamente le forze di scavo.

L'introduzione del concetto di "effetto fronte" nel calcolo richiede la definizione di una legge di rilassamento del nucleo in grado di simulare il progressivo incremento della deformazione della cavità, con conseguente diminuzione della pressione esercitata sui rivestimenti. Tale concetto risulta adeguatamente espresso in termini analitici dalla curva $1-\lambda = \sigma_r/\sigma_0$ di Panet, che rappresenta in termini di sforzi radiali il passaggio dal comportamento tridimensionale a quello piano. L'adozione della sola curva λ , così come comunemente espressa quale criterio di riduzione delle caratteristiche elastiche e di resistenza del nucleo nel corso dell'analisi, non produce tuttavia i dovuti risultati tenso-deformativi, né per confronto con quanto ottenuto in base alla teoria delle Curve Caratteristiche o a simulazioni con modelli assialsimmetrici, né per confronto con quanto effettivamente rilevato in corso d'opera. Tale curva deve essere tarata in funzione delle caratteristiche geomeccaniche del materiale, dello stato tensionale in sito e del criterio di rottura del materiale.

Per tale motivo si è stabilito di tarare la riduzione delle forze di scavo facendo in modo di ottenere un valore di convergenza al fronte prossimo a quello determinato mediante il calcolo delle Curve Caratteristiche.

La riduzione così ottenuta va applicata al termine della time geostatica. Si ha pertanto:

$$R_{\text{forze, fronte}} = R_{\text{PANET, fronte}} \cdot \alpha$$


con $\alpha = (\text{Rid. \%}) / R_{\text{PANET, fronte}} \%$.

Una volta determinata la riduzione iniziale, le riduzioni alle Time successive verranno determinate proporzionalmente all'andamento della curva $1-\lambda$ di Panet in funzione della distanza dal fronte.

Si ha pertanto:

$$R_{\text{forze}} = R_{\text{forze, fronte}} + \beta \cdot (R_{\text{PANET}} - R_{\text{PANET, fronte}})$$

in cui il termine $\beta = (100\% - \text{Rid. \%}) / (100\% - R_{\text{PANET, fronte}}\%)$ tiene conto delle percentuali di riduzione residue, dopo il rilassamento del fronte.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

I valori adottati nelle varie time per ogni sezione tipo sono riportati negli allegati di calcolo PLAXIS a cui si rimanda.

8.2 Fasi di calcolo

Le time di calcolo considerate per tutte le analisi prevedono il completamento dello scavo della prima canna ed il passaggio della canna adiacente successivamente al getto del rivestimento definito della prima. In particolare le fasi sono le seguenti:

TIME	DESCRIZIONE
Time 0	Geostatico
Time 1	Fronte di scavo
Time 2	Avanzamento primo sfondo
Time 3	Installazione prerivestimento e avanzamento
Time 4	Maturazione prerivestimento e avanzamento
Time 5	Getto arco rovescio e murette e avanzamento
Time 6	Getto calotte
Time 7	Analisi di lungo termine

8.3 Risultati delle analisi numeriche

In questo paragrafo si illustrano gli esiti delle analisi numeriche condotte con il metodo degli elementi finiti, impiegando il codice di calcolo PLAXIS 2D, e le conseguenti verifiche statiche volte a dimostrare l'adeguatezza della soluzione progettuale indicata.

In allegato alla presente relazione si riportano i dati di input / output delle analisi numeriche svolte. Le verifiche del rivestimento definitivo e del rivestimento di prima fase sono state condotte secondo i metodi imposti dalla normativa vigente (NTC 2008): per quanto riguarda le verifiche delle sezioni in c.a., si è fatto riferimento al metodo degli stati limite, mentre per le sezioni in calcestruzzo non armato, si è fatto riferimento a quanto riportato nel paragrafo 4.1.11 della normativa. Come già illustrato nel Paragrafo 2.1, le analisi sono svolte con riferimento alla Combinazione 1 dell'Approccio1.

I coefficienti amplificativi dei carichi utilizzati fanno riferimento alla tabella di seguito (combinazione A1).

		Coefficiente γ_F	EQU	A1 STR	A2 GEO
--	--	----------------------------	-----	-----------	-----------

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Carichi permanenti	favorevoli sfavorevoli	$\gamma G1$	0,9 1,1	1,0 1,3	1,0 1,0
Carichi permanenti non strutturali(1)	favorevoli sfavorevoli	$\gamma G2$	0,0 1,5	0,0 1,5	0,0 1,3
Carichi variabili	favorevoli sfavorevoli	γQi	0,0 1,5	0,0 1,5	0,0 1,3
(1) Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare per essi gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.					

8.3.1 Modalità di verifica

Si è proceduto all'individuazione delle situazioni ritenute più critiche e comunque rappresentative della tratta in esame.

8.3.1.1 Rivestimento di prima fase

Al fine di dimensionare le strutture in esame, ottenuto dal calcolo numerico lo stato di sollecitazione nel sostegno equivalente (N_{tot} , T_{tot} e M_{tot}), si ipotizza che i momenti flettenti ed il taglio siano assorbiti interamente dalle centine metalliche, mentre la forza normale N , viene ripartita sulla base delle rigidezze normali secondo le formule riportate di seguito:



$$N_{cen} = \frac{E_{acc} \cdot A_{cen} / d}{E \cdot \bar{s}} \cdot N_{tot} = \frac{E_{acc}}{E} \cdot \frac{A_{cen}}{\bar{s}} \cdot N_{tot} \qquad N_{cls} = N_{tot} - \frac{N_{cen}}{d}$$

$$M_{cen} = M_{tot} \cdot d$$

$$T_{cen} = T_{tot} \cdot d$$

Il modulo elastico e lo spessore omogeneizzato utilizzati nel modello derivano dall'uguaglianza delle rigidezze normali e flessionali del sistema reale e di quello equivalente e, quindi, dalla soluzione del conseguente sistema di equazioni:

$$\begin{cases} E \cdot s = E_{cls} \cdot s + \left(\frac{E_{acc}}{E_{cls}} - 1 \right) \cdot E_{cls} \cdot \frac{A_{cen}}{d} \\ \left(E \cdot \frac{s^3}{12} \right) = E_{cls} \cdot \frac{s^3}{12} + \left(\frac{E_{acc}}{E_{cls}} - 1 \right) \cdot E_{cls} \cdot \frac{I_{cen}}{d} \end{cases}$$

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

da cui:

$$E = \frac{\left[E_{cls} \cdot s + \left(\frac{E_{acc}}{E_{cls}} - 1 \right) \cdot E_{cls} \cdot \frac{A_{cen}}{d} \right]^{3/2}}{\sqrt{E_{cls} \cdot s^3 + 12 \cdot \left(\frac{E_{acc}}{E_{cls}} - 1 \right) \cdot E_{cls} \cdot \frac{I_{cen}}{d}}}$$

$$s = \sqrt{\frac{E_{cls} \cdot s^3 + 12 \cdot \left(\frac{E_{acc}}{E_{cls}} - 1 \right) \cdot E_{cls} \cdot \frac{I_{cen}}{d}}{E_{cls} \cdot s + \left(\frac{E_{acc}}{E_{cls}} - 1 \right) \cdot E_{cls} \cdot \frac{A_{cen}}{d}}}$$

8.3.1.2 Rivestimento definitivo

Il dimensionamento e le verifiche del rivestimento definitivo sono state condotte considerando le combinazioni di azioni interne più sfavorevoli, facendo riferimento allo spessore medio dello stesso.

Nel caso di sezioni non armate si fa riferimento al seguente dominio di rottura, in cui i coefficienti moltiplicativi delle azioni (γ_{g1}) sono assunti unitari, come indicato nel paragrafo 4.1.11 delle NTC2008.

$$M_d(N_d) = N_d \cdot \left(\frac{H}{2} - \frac{N_d}{2 \cdot 0.8 \cdot f_{cd} \cdot B} \right)$$

dove H e B sono rispettivamente l'altezza e la base della sezione.

Nel caso di sezioni armate sono state analizzate, per ogni coppia di azioni interne, due combinazioni:

- N-M_d: Sforzo normale moltiplicato per $\gamma_{g1} = 1$ e momento moltiplicato per $\gamma_{g1} = 1.3$;
- N_d-M_d: Sforzo normale e momento moltiplicati per $\gamma_{g1} = 1.3$

8.3.2 Risultati deformativi

Si riporta di seguito una sintesi delle deformazioni massime ottenute dai modelli numerici.

In particolare si riportano i valori degli spostamenti verticali e delle convergenze del cavo e del rivestimento di prima fase.

GALLERIA	SEZIONE TIPO	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	CONDIZIONE DI CARICO	CEDIMENTO VERT. FRONTE [cm]	PRECONV. ORIZ. [cm]	CED. PRERIV. VERT. [cm]	CONV. PRERIV. ORIZ. [cm]
RAMO C	B2V	30	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	SIMMETRICA	1,21	0,23	8,41	10,36

				Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO			
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO				<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc		<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

8.3.3 Risultati tensionali

Nei paragrafi successivi sono presentate le verifiche tensionali dei rivestimenti di prima fase e definitivi.

8.3.3.1 Verifica dei rivestimento di prima fase S.L.U.

Per il dimensionamento delle centine, le tensioni sono state analizzate verificando gli stati pluriassiali (combinazione di flessione, taglio e forza assiale). Nella Tabella 7 si riportano le azioni più sfavorevoli agenti per ogni analisi (moltiplicate per i coefficienti previsti da normativa), i valori resistenti ed il fattore per le verifiche agli stati pluriassiali.

VERIFICA S.L.U						CENTINE						SPRITZ-BETON		
GALLERIA	CALCOLO	SEZIONE TIPO	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	CONDIZIONE DI CARICO	M [kNm]	N [kN]	T [kN]	M _R [kNm]	N _R [kN]	T _R [kN]	PL [-]	N [kN]	f _t [MPa]
RAMO C	1	B2V	35m	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	SIMMETRICA	39,11	101,08	91,00	46,80	697,50	187,60	0,98	1173,58	4,69

Tabella 7 - Verifiche tensionali S.L.U. rivestimento di prima fase

Le sollecitazioni di progetto risultano compatibili con le resistenze dei materiali utilizzati:

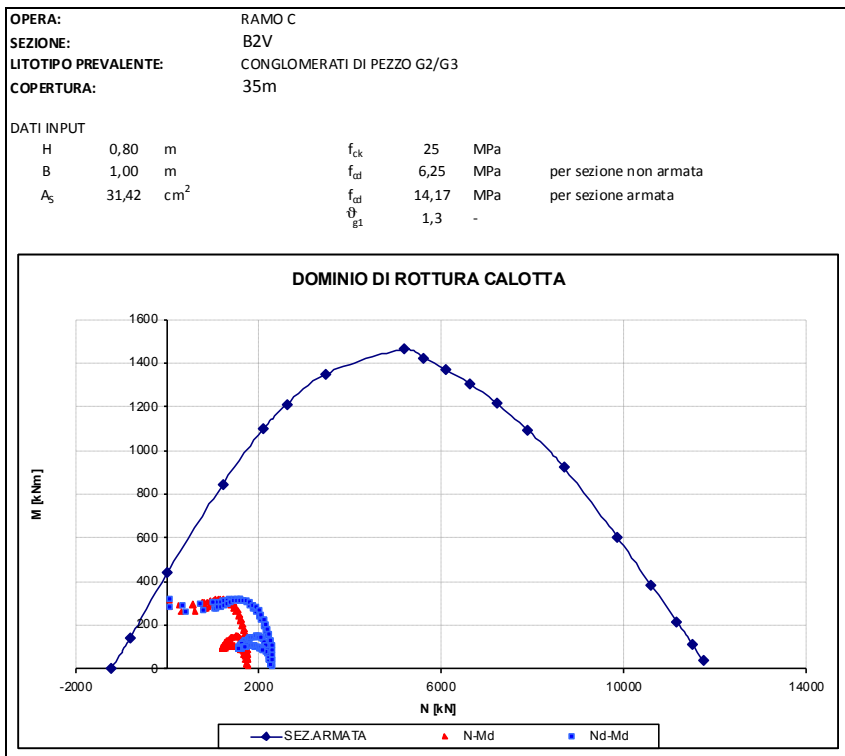
- Acciaio: $f_{yd} = f_{yk} / 1.05 = 275 / 1.05 = 262 \text{ MPa}$
- Spritzbeton: $f_{sb,d} = f_{ck} / 1.0 = 25 / 1.0 = 25 \text{ MPa}$

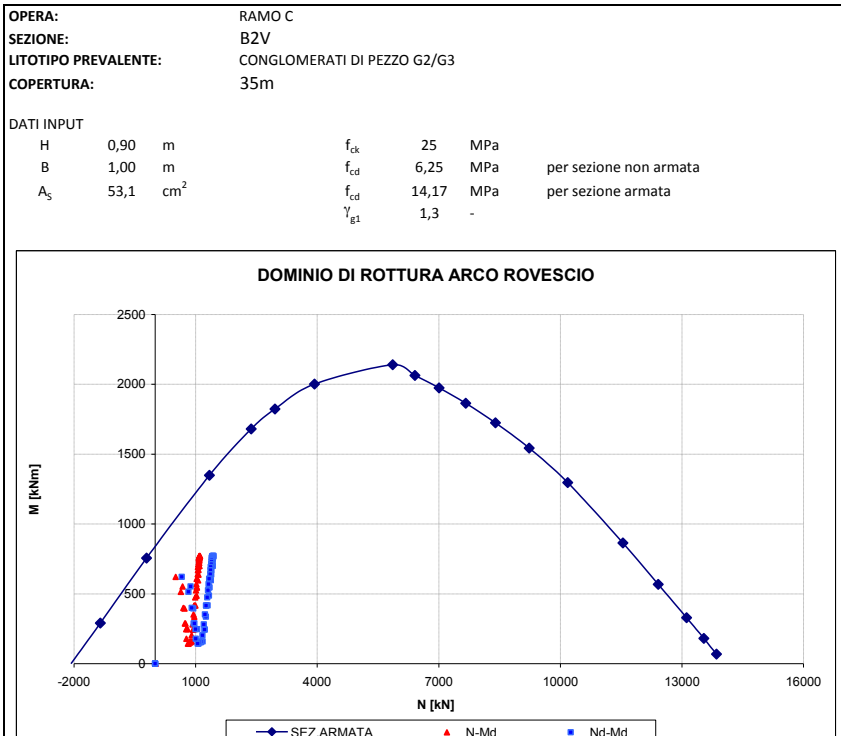
8.3.3.2 Verifica dei rivestimenti definitivi S.L.U.

Come già detto nei capitoli precedenti, sono state previste diverse sezioni tipo di avanzamento lungo il tracciato dell'opera in esame. Sono state svolte analisi numeriche, allo scopo di poter verificare le condizioni di lavoro della struttura a diverse profondità. Nella tabella seguente si riporta un quadro riassuntivo degli schemi di armatura previsti per le diverse sezioni alle coperture di calcolo:

GALLERIA	SEZIONE TIPO	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	CONDIZIONE DI CARICO	CALOTTA		ARCO ROVESCIO	
					A _s [cm ²]	A _w [cm ² /m ²]	A _s [cm ²]	A _w [cm ² /m ²]
RAMO C	B2V	35m	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	SIMMETRICA	φ20/20	27	φ26/20	30

Per le tratte di scavo armate, non incluse nelle analisi, si rimanda a quanto riportato nei Profili Geomeccanici e nella tabella riassuntiva dell'applicazione delle sezioni tipo (Tabella 1 Sintesi sezioni tipo applicate). L'incidenza riportata nei profili è da considerarsi media.





In Tabella 8 ed in Tabella 9 sono riportate le verifiche a taglio. Il contributo dello sforzo assiale e dell'azione tagliante sono amplificati secondo i coefficienti previsti da normativa ($\gamma_{g1} = 1.3$).



I valori del taglio corrispondono alle sollecitazioni massime agenti per ogni analisi.

GALLERIA	SEZIONE TIPO	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	CONDIZIONE DI CARICO	CALOTTA					
					N [kN]	T [kN]	A_s [cm ² /m ²]	V_{Rd} [kN]	V_{Rsd} [kN]	V_{Rcd} [kN]
RAMO C	B2V	35m	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	SIMMETRICA	2302,31	284,32	27,10	-	285,82	2801,25

Tabella 8 - Verifica taglio S.L.U. calotta

GALLERIA	SEZIONE TIPO	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	CONDIZIONE DI CARICO	ARCO ROVESCIO					
					N [kN]	T [kN]	A_s [cm ² /m ²]	V_{Rd} [kN]	V_{Rsd} [kN]	V_{Rcd} [kN]
RAMO C	B2V	35m	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	SIMMETRICA	1438,45	448,60	29,73	-	455,91	3174,75

Tabella 9 - Verifica S.L.U. taglio arco rovescio

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		Codice documento CS0198_F0.doc	Rev F0	Data 20/06/2011

8.3.3.3 Verifica dei rivestimenti definitivi S.L.E.

Di seguito si riportano le verifiche agli stati limite di esercizio relative al rivestimento definitivo nella combinazione più sfavorevole. Per la determinazione dei coefficienti amplificativi previsti da normativa si è fatto riferimento alla combinazione di carico *rara* ($\gamma_{g1} = 1$).

In particolare la massima tensione di compressione del conglomerato cementizio, ricavata dalle sollecitazioni fornite dal codice di calcolo, dovrà rispettare la limitazione seguente:

$$\sigma_c < 0.45f_{ck} = 11.25 \text{ MPa}$$

$$\sigma_s < 0.8f_{yk} = 360 \text{ MPa}$$

VERIFICA S.L.E.					CALOTTA				
GALLERIA	SEZIONE TIPO	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	CONDIZIONE DI CARICO	M [kNm]	N [kN]	A _s [cm ²]	σ_c [MPa]	σ_s [MPa]
RAMO C	B2V	35m	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	SIMMETRICA	620	306	31,42	-4,78	111,5

Tabella 10 - Verifiche S.L.E. calotta

VERIFICA S.L.E.					ARCO ROVESCIO				
GALLERIA	SEZIONE TIPO	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	CONDIZIONE DI CARICO	M [kNm]	N [kN]	A _s [cm ²]	σ_c [MPa]	σ_s [MPa]
RAMO C	B2V	35m	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	SIMMETRICA	-630,80	1110,00	53,10	-6,60	129,70

Tabella 11 - Verifica S.L.E. arco rovescio

La galleria naturale in oggetto interferisce con la falda statica per gran parte del suo sviluppo; la presenza della falda, posta ad un massimo 9m al di sopra della calotta, non è stata considerata all'interno delle analisi numeriche svolte. La presenza della falda statica circa 9m al di sopra della calotta può produrre, nelle condizioni più sfavorevoli, un incremento di sollecitazione assiale valutabile nell'ordine di:

$$N = p_w \cdot R = \gamma_w \cdot H \cdot R = 10 \cdot 21 \cdot 7.5 = 1575 \text{ kN}$$

Tale sollecitazione, sommata a quella dedotta dal calcolo numerico, non produce stati tensionali superiori a quelli previsti da normativa, inducendo un incremento di sforzi di compressione all'interno del rivestimento definitivo pari a:

$$\sigma = N/A = 1575 / 0.8 \cdot 10^{-3} = 1.97 \text{ MPa}$$

La verifica delle aperture delle fessure è stata svolta secondo le indicazioni del TU 2008, con riferimento a coefficienti parziali sulle azioni unitarie. Per assicurare la funzionalità e la durata delle strutture è necessario:

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

- Realizzare un sufficiente ricoprimento delle armature con calcestruzzo di buona qualità e compattezza, bassa porosità e bassa permeabilità;
- Non superare uno stato limite di fessurazione adeguato alle condizioni ambientali, alle sollecitazioni ed alla sensibilità delle armature alla corrosione;

Per la struttura in esame, viste le classi di esposizione ordinarie (XC2), la normativa in merito pone, come limite per le aperture delle fessure, valori minori di 0.3 mm per condizioni di carico quasi permanente.

Il valore di calcolo di apertura delle fessure (w_d) è stato valutato mediante la seguente espressione:

$$w_d = 1.7 \cdot w_m = 1.7 \cdot s_{rm} \cdot \varepsilon_{sm}$$

dove:

$$s_{rm} = 2(c+s/10) + k_2 k_3 \Phi / \rho_r$$

$$\varepsilon_{sm} = \sigma_s / E_s (1 - \beta_1 \beta_2 (\sigma_{sr} / \sigma_s)^2)$$

c = mm copriferro netto armatura tesa

s = mm interasse tra i ferri

$k_2 = 0.4$ per barre ad aderenza migliorata

$k_3 = 0.125$ per diagramma delle s triangolare, dovuto a flessione o pressoflessione

Φ = mm diametro delle barre

$\rho_r =$ $A_s / A_{c \text{ eff}}$

$\sigma_s =$ tensione dell'acciaio calcolata nella sezione fessurata per la combinazione di azioni considerata

$\sigma_{sr} =$ tensione dell'acciaio calcolata nella sezione fessurata per la sollecitazione corrispondente al raggiungimento della resistenza a trazione f_{ctm} nella fibra di calcestruzzo più sollecitata nella sezione interamente reagente.


$\beta_1 = 1$ per barre ad aderenza migliorata

$\beta_2 = 0.5$ nel caso di azioni di lunga durata o ripetute.

La verifica si ritiene soddisfatta qualora le resistenza caratteristica dell'apertura delle fessure è inferiore la valore prescritto dalla normativa.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

GALLERIA	SEZIONE TIPO	COPERTURA [m]	LITOTIPO PREVALENTE	CONDIZIONE DI CARICO	CALOTTA				ARCO ROVESCIO			
					M [kNm]	N [kN]	A _s [cm ²]	W [mm]	M [kNm]	N [kN]	A _s [cm ²]	σ _s [MPa]
RAMO C	B2V	35m	CONGLOMERATI DI PEZZO G2/G3	SIMMETRICA	293	331,69	φ20/20	< 0,3	-769,62	1415,62	φ26/20	< 0,3

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

9 Opere complementari

Nel presente capitolo si analizzano le problematiche progettuali connesse alla realizzazione dei bypass di sicurezza per la Galleria Naturale Ramo C.

È prevista la realizzazione di un bypass pedonale, posti alla progressiva km 1+024+999, che presenta un'area di scavo pari a circa 25m².

Vista la complessa geometria delle gallerie naturali autostradali, il bypass di collegamento previsto presenta uno sviluppo longitudinale di 225m.

Il bypass verrà interamente scavato all'interno dei Conglomerati di Pezzo, e sarà interessato da coperture variabili tra 35 e 70m circa.

Di seguito si riportano i risultati delle analisi svolte sulle strutture complementari, per i riferimenti teorici si rimanda a quanto già riportato all'interno dei Capitoli 5, 6 e 7.

Le linee caratteristiche sono riportate in "Allegato – Linee caratteristiche"; di seguito si propone una tabella riepilogativa delle analisi effettuate.

9.1 FASE DI DIAGNOSI: Previsioni sul comportamento degli amassi allo scavo

Di seguito si riporta una tabella riepilogativa delle analisi svolte:

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

GALLERIE AUTOSTRADALI LATO CALABRIA - BYPASS CD - SINTESI LC_DIAGNOSI - CONGLOMERATI DI PEZZO

Geometrical Data			GRUPPO 1		GRUPPO 2		GRUPPO 3		
Equivalent Tunnel Radius	ri	[m]	3	3	3	3	3	3	3
Overburden	H	[m]	50	70	50	70	35	50	70
Unit weight of the rock mass	g	[kN/m ³]	21	21	21	21	21	21	21

Resistance Parameters			GRUPPO 1		GRUPPO 2		GRUPPO 3		
Cohesion in the elastic zone	Cel	[kPa]	370	370	200	200	30	30	30
Cohesion in the plastic zone	Cpl	[kPa]	230	230	160	160	24	24	24
Friction angle in the elastic zone	Φel	[°]	30	30	38	38	38	38	38
Friction angle in the plastic zone	Φpl	[°]	16	16	30	30	30	30	30

Elastic parameters			GRUPPO 1		GRUPPO 2		GRUPPO 3		
Deformation modulus in elastic zone	Eel	[MPa]	1200	1200	300	300	150	150	150
Deformation modulus in plastic zone	Epl	[MPa]	1200	1200	300	300	150	150	150
Poisson's ratio	ν	[-]	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3
Volume increase in plastic zone	ΔV	[%]	0	0	0	0	0	0	0

DEFORMATION RESULTS			GRUPPO 1		GRUPPO 2		GRUPPO 3		
Critical pressure	Pcr	[MPa]	0,20	0,41	0,25	0,41	0,26	0,38	0,54
Max cavity def. (2D)	u2d∞	[cm]	0,6	1,2	2,2	4,0	11,8	23,6	45,9
Rpl (2D)/Ro	Rpmax/r0	[-]	1,3	1,7	1,4	1,6	2,7	3,2	3,7
Cavity def. at the face	uf	[cm]	0,2	0,4	0,9	1,5	3,3	5,0	10,6
Rpl (Face)/Ro	Rpface/r0	[-]	0,9	1,1	1,0	1,1	1,5	1,4	1,8

INST = Deformazione maggiore di 80cm



I risultati delle analisi svolte per il bypass scavati all'interno dei Conglomerati di Pezzo in assenza di interventi di sostegno, evidenziano lo sviluppo di fenomeni deformativi plastici di entità rilevante che riguardano sia il fronte dello scavo che la cavità. Il comportamento del fronte di scavo, a cui è legato quello della cavità, può essere classificato di tipo B.

9.2 FASE DI TERAPIA

Per quanto concerne la variabilità della sezione tipo, i criteri applicativi, i dettagli sugli interventi, e per tutto quanto non esplicitamente riportato si rimanda alla Relazione Tecnica Generale, parte integrante del Progetto.

Si ricorda che quanto indicato negli elaborati grafici rappresenta la sezione media di intervento; pertanto eventuali variazioni negli interventi utilizzati in sede di verifica sono da ritenersi frutto della variabilità prevista.

Di seguito si propone una tabella riepilogativa delle analisi effettuate.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
		COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO	<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0

GALLERIE AUTOSTRADALI LATO CALABRIA - BYPASS CD - SINTESI LC_TERAPIA - CONGLOMERATI DI PEZZO

Geometrical Data			GRUPPO 1		GRUPPO 2		GRUPPO 3		
Equivalent Tunnel Radius	ri	[m]	3	3	3	3	3	3	3
Overburden	H	[m]	50	70	50	70	35	50	70
Unit weight of the rock mass	γ	[kN/m ³]	21	21	21	21	21	21	21
Resistance Parameters									
Cohesion in the elastic zone	Cel	[kPa]	370	370	200	200	30	30	30
Cohesion in the plastic zone	Cpl	[kPa]	230	230	160	160	24	24	24
Friction angle in the elastic zone	Φ_{el}	[°]	30	30	38	38	38	38	38
Friction angle in the plastic zone	Φ_{pl}	[°]	16	16	30	30	30	30	30
Elastic parameters									
Deformation moduls in elastic zone	Eel	[MPa]	1200	1200	300	300	150	150	150
Deformation moduls in plastic zone	Epl	[MPa]	1200	1200	300	300	150	150	150
Poisson's ratio	ν	[-]	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3
Volume increase in plastic zone	ΔV	[%]	0	0	0	0	0	0	0
PRECONFINEMENT (Therapy Phase)									
Number of reinforcements	n°	[-]	0	0	0	0	10	10	18
Design Length	L	[m]	0	0	0	0	8	8	8
Cohesion improvement	Δ_c	[kPa]	0	0	0	0	164	164	295
SUPPORT DATA (Therapy Phase)									
Shotcrete Thickness	t	[cm]	25	25	20	20	20	20	20
Compression strenght (medium)	f _{cm}	[MPa]	25	25	25	25	25	25	25
Steel ribs profile	-	-	HEA140	HEA140	HEA140	HEA140	HEA140	HEA140	HEA140
Number of profiles	n	-	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00
Steel ribs spacing	s	[m]	1,20	1,20	1,20	1,20	1,20	1,00	1,00
DEFORMATION RESULTS									
Critical pressure	P _{cr}	[MPa]	0,20	0,41	0,25	0,41	0,26	0,38	0,54
Cavity def. at the face	u _f	[cm]	0,2	0,4	0,9	1,5	0,9	1,8	2,2
R _{pl} (Face)/R _o	R _{pface} /r _o	[-]	1,0	1,1	1,0	1,1	1,0	1,0	1,0
Deformation at (x) m	u(x)	[cm]	0,4	0,7	1,5	2,5	4,0	6,4	10,2
Def.at (x)m regarding gap	u'(x)	[cm]	0,4	0,7	1,5	2,5	4,0	6,4	10,2
Def.at equilibrium point	u _{eq}	[cm]	0,5	0,9	1,7	2,7	4,1	6,6	10,5
Conv.at equilibrium point	C _{eq}	[cm]	0,5	0,9	1,4	2,4	6,4	9,6	16,5
R _{pl} (eq)/R _o	R _{p_{eq}} /r _o	[-]	1,2	1,5	1,2	1,3	1,3	1,4	1,5
Equilibrium pressure	C ₁	[MPa]	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,2	0,2
TEMPORARY LINING RESULTS									
Steel ribs stress	σ_{st}	[MPa]	8,3	11,7	13,0	14,1	16,2	21,6	25,9
Shotcrete stress	σ_{sc}	[MPa]	0,8	1,2	1,3	1,4	1,6	2,2	2,6
SUPPORT RESULTS									
Concrete stress	σ_b	[MPa]	0,6	0,9	0,8	0,9	1,0	1,4	1,7
Reinforcement stress	σ_s	[MPa]	-	-	-	-	-	-	-

9.2.1 Verifica tensionale dei rivestimenti

Le verifiche agli stati limite sono state condotte confrontando le tensioni di calcolo, opportunamente amplificate secondo i coefficienti previsti da normativa ($\gamma_{G1} = 1.3$ - vedi tabella di seguito), con le resistenze di progetto.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

9.2.1.1 Verifica dei rivestimenti di prima fase

Di seguito si riportano i valori delle sollecitazioni agenti sul rivestimento di prima fase ottenuti dalle analisi delle linee caratteristiche, amplificate per il coefficiente moltiplicativo previsto da normativa.

GALLERIE AUTOSTRADALI LATO CALABRIA - BYPASS CD - SINTESI LC_TERAPIA - CONGLOMERATI DI PEZZO

VERIFICHE DEI RIVESTIMENTI DI PRIMA FASE

			GRUPPO 1		GRUPPO 2		GRUPPO 3		
Overburden	H	[m]	50	70	50	70	35	50	70
Steel ribs stress	$\sigma_{st} \cdot \gamma_{G1}$	[MPa]	10,8	15,2	16,9	18,4	21,0	28,1	18,7
Shotcrete stress	$\sigma_{sc} \cdot \gamma_{G1}$	[MPa]	1,1	1,5	1,7	1,8	2,1	2,8	1,9

γ_{G1} 1,3

Le sollecitazioni di progetto risultano compatibili con le resistenze dei materiali utilizzati:

- Acciaio: $f_{yd} = f_{yk} / 1.05 = 275 / 1.05 = 262 \text{ MPa}$
- Spritzbeton: $f_{Sb,d} = f_{ck} / 1.0 = 25 / 1.0 = 25 \text{ MPa}$

9.2.1.2 Verifica dei rivestimenti definitivi

Di seguito si riportano i valori delle sollecitazioni agenti sul rivestimento definitivo ottenuti dalle analisi delle linee caratteristiche.

Per le verifiche di resistenza delle sezioni non armate, si è fatto riferimento a quanto riportato nel paragrafo 4.1.11 delle NTC2008. Per effetto delle azioni di calcolo sotto la combinazione rara, le tensioni che insorgono nel calcestruzzo devono risultare inferiori a:

$$\sigma_{c,lim} = 0.25 \cdot f_{ck} = 0.25 \cdot 25 = 6.25 \text{ MPa}$$



GALLERIE AUTOSTRADALI LATO CALABRIA - BYPASS CD - SINTESI LC_TERAPIA - CONGLOMERATI DI PEZZO

VERIFICHE DEI RIVESTIMENTI DEFINITIVI

			GRUPPO 1		GRUPPO 2		GRUPPO 3		
Deformation moduls in elastic zone	H	[m]	50	70	50	70	35	50	70
Concrete stress	$\sigma_b \cdot \gamma_{G1}$	[MPa]	0,8	1,1	1,1	1,1	1,3	1,8	1,2
Reinforcement stress	$\sigma_s \cdot \gamma_{G1}$	[MPa]	-	-	-	-	-	-	-



γ_{G1} 1,3

Le sollecitazioni di progetto risultano inferiori a quanto prescritto dalla normativa vigente.

		<p align="center">Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO</p>		
<p>COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO</p>		<p><i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc</p>	<p><i>Rev</i> F0</p>	<p><i>Data</i> 20/06/2011</p>

9.3 **Analisi di stabilità del fronte**

I bypass pedonali in esame presentano tutti coperture superiori a tre diametri; pertanto non sono state effettuate analisi di stabilità del fronte.

		<p align="center">Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO</p>		
<p>COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO</p>	<p><i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc</p>		<p><i>Rev</i> F0</p>	<p><i>Data</i> 20/06/2011</p>

ALLEGATO – RIFERIMENTI TEORICI E DI CALCOLO

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

10 Metodo delle curve caratteristiche

10.1 Aspetti generali

Le curve caratteristiche consistono nel simulare lo scavo di una galleria nell'ipotesi di simmetria assiale e di stato di deformazione piana.

Per curve caratteristiche di una cavità si intendono delle curve che legano le pressioni di contenimento, esercitate in senso radiale sul bordo della galleria dalle opere di stabilizzazione e di rivestimento, agli spostamenti radiali al suo contorno (convergenze).

Lo scavo è rappresentato come una graduale riduzione di una pressione fittizia " p " applicata alle pareti della galleria, tramite cui si simula il progressivo deconfinamento dell'ammasso prodotto dall'avvicinarsi del fronte di scavo alla sezione di calcolo ed al successivo avanzamento del fronte stesso, cui corrisponde una convergenza radiale " u " crescente in funzione delle caratteristiche dell'ammasso. Questo fenomeno può essere descritto in un piano $p-u$ e la linea che ne risulta prende il nome di *curva caratteristica della cavità*.

Tali curve possono quindi essere utilizzate, oltre che per valutare il comportamento dell'ammasso allo scavo, anche per determinare lo stato di sollecitazione sui diversi interventi costituenti la galleria, mediante la sovrapposizione degli effetti delle curve caratteristiche della cavità e dei singoli interventi che la costituiscono.

Per ogni galleria è possibile costruire due curve caratteristiche principali:

- quella valida presso il fronte di scavo, detta curva caratteristica del fronte, che tiene conto dell'effetto tridimensionale delle tensioni vicino ad esso e che permette di risalire, mediante considerazioni sulla resistenza del nucleo, all'entità della convergenza già subita dalla galleria nella sezione in corrispondenza al fronte di scavo;
- quella valida per qualsiasi sezione sufficientemente lontana dal fronte, detta curva caratteristica della cavità, per la quale lo stato di tensione può considerarsi piano.

In generale, ove la curva caratteristica non intersechi in un valore finito l'asse delle deformazioni radiali, la galleria risulta instabile senza adeguati interventi di stabilizzazione.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO					
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: left;"><i>Rev</i></th> <th style="text-align: left;"><i>Data</i></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="text-align: left;">F0</td> <td style="text-align: left;">20/06/2011</td> </tr> </tbody> </table>	<i>Rev</i>	<i>Data</i>	F0	20/06/2011
<i>Rev</i>	<i>Data</i>						
F0	20/06/2011						

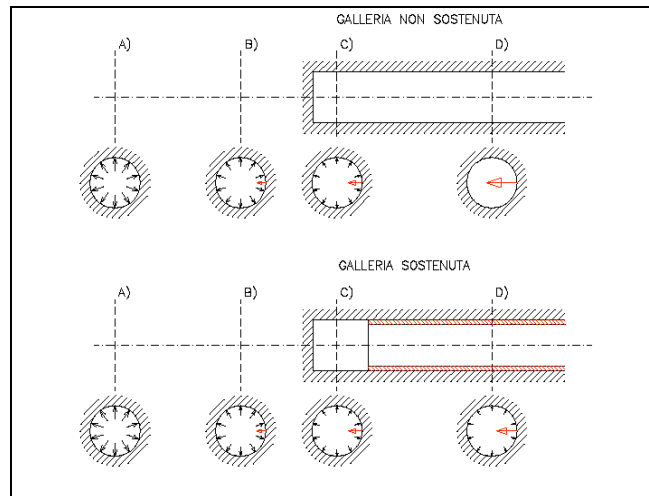



Figura 13 - Progressivo deconfinamento del bordo di scavo per simulare l'avanzamento della galleria

Se la galleria è scavata in assenza di sostegni, il valore finale della pressione di confinamento è pari a zero; in caso contrario allo stato finale è presente una pressione di confinamento maggiore di zero che rappresenta la pressione di equilibrio del cavo ottenuta dall'intersezione della curva caratteristica della cavità e dei rivestimenti impiegati. Quest'ultima curva, a sua volta, dipende dalle proprietà dei materiali impiegati e dalle deformazioni subite dall'ammasso prima della posa in opera dei sostegni provvisori e quindi, in ultima analisi, è legata al comportamento del fronte di scavo e al tipo di interventi previsti in avanzamento.

Mediante la sovrapposizione degli effetti delle curve "caratteristiche" della galleria, dei sostegni provvisori e definitivi e del fronte è possibile ridurre il problema tridimensionale in prossimità del fronte di scavo ad un problema bidimensionale; l'intersezione delle varie curve permette di determinare graficamente il comportamento della galleria allo scavo.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO					
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		Codice documento CS0198_F0.doc	<table border="1" style="width: 100%;"> <tr> <td style="width: 50%;">Rev</td> <td style="width: 50%;">Data</td> </tr> <tr> <td>F0</td> <td>20/06/2011</td> </tr> </table>	Rev	Data	F0	20/06/2011
Rev	Data						
F0	20/06/2011						

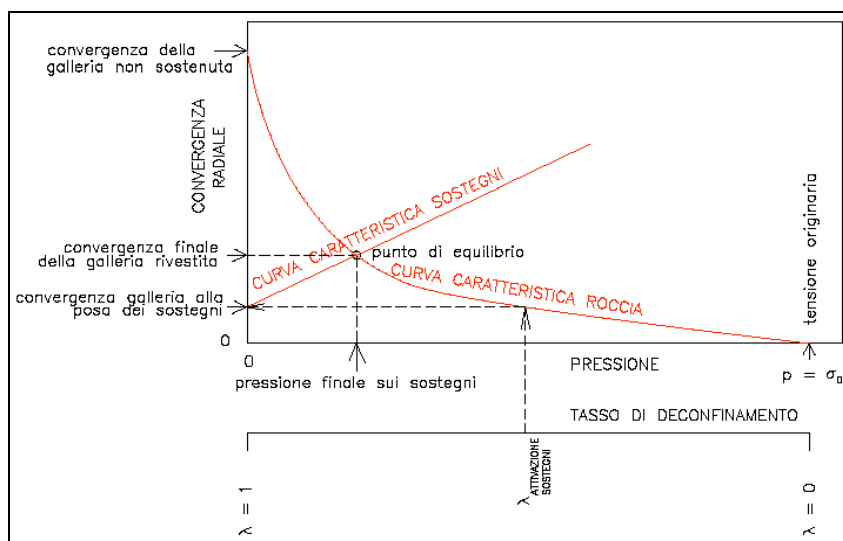


Figura 14 Curve caratteristiche

La curva caratteristica del rivestimento, o curva di confinamento, è individuata dalla rigidità della struttura K_{st} e dallo spostamento radiale u_{d0} che si è già generato nell'intorno del cavo prima dell'installazione del supporto, messo in opera a distanza d_0 dal fronte di avanzamento della galleria.

$$u_r = u_{d0} + R \frac{p}{K_{st}}$$

Il valore della convergenza alla distanza di posa in opera del rivestimento, u_{d0} , viene determinato simulando l'effetto di deconfinamento dovuto allo scavo e all'allontanamento del fronte per mezzo di una pressione fittizia applicata alla parete della galleria. Tale pressione, inizialmente pari allo stato di sforzo originario, viene ridotta fino ad un valore P^* definito da un tasso di rilascio λ :

$$P^* = (1 - \lambda) \cdot \sigma_0$$

In tutti i casi è necessario valutare lo spostamento al fronte u_f per risalire allo spostamento radiale alla distanza d_0 .

Tracciando la curva caratteristica del fronte, non solo si ricava il valore u_f (ovvero l'intersezione della curva del fronte con quella del nucleo), tenendo conto del tipo di preconsolidamento eventualmente effettuato in avanzamento dal fronte stesso, ma è anche possibile individuare a priori il comportamento della galleria, distinguendo tra fronte stabile (A), stabile a breve termine (B) ed instabile (C), secondo l'approccio A.De.Co.Rs.

Noto lo spostamento al fronte e determinato l'andamento della curva di convergenza longitudinale della galleria tramite la funzione che fornisce il tasso di deconfinamento λ , si calcola il valore della convergenza radiale già subita dal cavo, prima della posa in opera del rivestimento; la curva di

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

confinamento risulta a questo punto completamente definita.

La condizione di equilibrio, individuata dallo spostamento radiale u_{re} o dalla pressione radiale $P=P_e$, è determinata dall'intersezione della curva caratteristica del terreno e di quella del rivestimento. Tale condizione risulta verificata se la pressione di equilibrio è inferiore alla resistenza massima propria del rivestimento.

In virtù dei sistemi di avanzamento proposti, volti a conservare le caratteristiche meccaniche del terreno indisturbato, limitando al minimo il rimaneggiamento e l'alterazione dello stesso conseguente alle operazioni di scavo, diviene estremamente importante sapere quanto il terreno è effettivamente in grado di incassare nelle sue condizioni naturali e indisturbate, prima di giungere alla rottura. La conoscenza delle caratteristiche di resistenza al taglio del terreno nelle sue condizioni naturali è indispensabile per determinare con discreta accuratezza il contributo al contenimento del cavo che i vari interventi adottati saranno in grado di fornire.



Il discorso così impostato sulla sensibilità del terreno dovrà essere poi allargato per mettere in conto anche l'eterogeneità strutturale dell'ammasso, che in rapporto alle coperture in gioco, è determinante nella parametrizzazione geotecnica. Non essendo realmente praticabile l'ipotesi di una perfetta conoscenza delle condizioni del terreno ad ogni avanzamento sarà necessario individuare, anche facendo ipotesi di lavoro sulla base di esperienze maturate in casi analoghi, condizioni geotecniche standard in base alle quali svolgere i calcoli.

Si precisa inoltre che i calcoli svolti fanno riferimento a condizioni puramente statiche, considerando il consolidamento del fronte come un irrigidimento del nucleo e non come uno strumento di stabilizzazione del paramento, che pertanto rimane pur sempre una fonte di pericolo da tenere costantemente sotto controllo, evitando che le maestranze permangano entro il suo raggio di azione in particolare durante le operazioni di scavo.

La formulazione delle curve caratteristiche è stata desunta dall'articolo di G. Lombardi e A. Amberg: *"Une méthode de calcul élasto-plastique de l'état de tension et de déformation autour d'une cavité souterraine"*, mentre per il calcolo della convergenza a distanza x dal fronte $C(x)$, si è fatto riferimento a quanto descritto dall'articolo: Panet M., Guenet A.: *"Analysis of convergence behind the face of a tunnel"*.

10.2 Consolidamento del fronte di scavo

Nel caso di presenza di trattamenti di rinforzo del fronte (VTR, Jet-grouting ecc.) posti in opera in avanzamento, il loro effetto stabilizzante può utilmente essere tenuto in conto incrementando la resistenza coesiva dell'ammasso.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Infatti la chiodatura esercita un'azione di contenimento passivo del fronte, rappresentabile, nel caso di impiego di elementi strutturali in VTR, da una tensione di confinamento σ_3^{VTR} fittizia, funzione dei parametri tecnici del trattamento secondo le equazioni:

$$\sigma_3^{VTR_A} = \frac{\tau_A \cdot L_A \cdot 2p_A}{A_i}$$

$$\sigma_3^{VTR_B} = \frac{\sigma_T \cdot A_T}{A_i}$$

$$\sigma_3^{VTR} = \text{minimo} (\sigma_3^{VTR_A}, \sigma_3^{VTR_B})$$

dove:

- τ_a = tensione di aderenza ammasso-fondazione
- L_A = semi-lunghezza dell'elemento di rinforzo (si assume che mezzo elemento costituisca la fondazione)
- $2p_A$ = perimetro della sezione reagente a sfilamento

σ_t = resistenza a trazione dell'elemento di rinforzo

A_i = area di influenza di un elemento strutturale

A_t = sezione dell'elemento resistente a trazione

L'effetto di σ_3^{VTR} può essere considerato come incremento di coesione dell'ammasso:

$$\Delta\sigma_C^{\text{Fronte}} = \frac{\sigma_3^{VTR}}{2} * \sqrt{K_p}$$

Se il fronte di scavo è rinforzato con trattamenti colonnari in jet-grouting, allora i parametri di coesione sono migliorati specificando un incremento della coesione di picco pari alla differenza tra la coesione dell'ammasso non trattato e quella dell'ammasso trattato; quest'ultima è valutata come media pesata della coesione originaria del terreno e di quella del trattamento:

$$\Delta c = c_{\text{ammasso trattato}} - c_{\text{ammasso}} = \frac{c_{\text{jet}} \cdot A_{\text{jet}} + c_{\text{ammasso}} \cdot A_{\text{ammasso}}}{A_{\text{tot}}} - c_{\text{ammasso}}$$

dove:

- c_{jet} = coesione dei trattamenti colonnari in jet grouting
- c_{ammasso} = coesione dell'ammasso senza trattamenti
- $A_{\text{jet}}, A_{\text{ammasso}}, A_{\text{tot}}$ = sono le aree, rispettivamente, dei trattamenti colonnari, della sezione di scavo al netto dei trattamenti e della sezione di scavo.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

11 Analisi di stabilità del fronte

A partire dai parametri geotecnici e geomeccanici di caratterizzazione dei materiali interessati dallo scavo delle gallerie è doveroso effettuare analisi della risposta dell'ammasso roccioso allo scavo. Tali analisi di stabilità del fronte di scavo sono eseguibili mediante l'applicazione di criteri semiempirici e delle linee caratteristiche.

Si intende per instabilità del fronte la possibilità di collasso del nucleo. Lo scavo di una galleria comporta la modifica dello stato tensionale naturale. Al fronte l'ammasso subisce una forte decompressione verso la galleria con conseguente estrusione del materiale che costituisce il nucleo. Fintanto che si ammetta la presenza di un sufficiente sostegno radiale immediatamente a tergo del fronte, l'estrusione del nucleo costituisce l'unico elemento critico nel sistema. La deviazione verso l'esterno delle tensioni longitudinali lungo l'asse della galleria, dalla situazione naturale (non scavata) alla situazione equilibrata dello scavo sostenuto, provoca un particolare stato tensionale del nucleo. Esso subisce, infatti, una compressione radiale che, sommandosi all'assenza di un sufficiente contenimento verso lo scavo, ne può provocare il collasso similmente alla rottura di tipo passivo che si verifica in una cella triassiale con la diminuzione della tensione assiale lasciando invariata la compressione radiale.

La valutazione della stabilità del fronte di scavo può essere condotta mediante l'impiego di metodi analitici semplificati all'equilibrio limite.

Per casi di basse coperture (inferiori ai 3ϕ) si fa riferimento alle teorie di Tamez e) Cornejo che ipotizzano che esistano dei prismi di terreno in distacco secondo sezioni longitudinali, giungendo a definire un coefficiente di sicurezza FSF nei confronti della stabilità del fronte di scavo. Tali metodi consentono inoltre di tenere in conto degli interventi di preconsolidamento assumendo per il terreno trattato caratteristiche meccaniche incrementate rispetto a quelle del terreno naturale.

Si riporta nel seguito una breve sintesi di riepilogo del metodo adottato.

Il metodo dell'equilibrio limite proposto da Tamez tiene conto della riduzione dello stato di confinamento triassiale del nucleo di terreno oltre il fronte per mezzo di un meccanismo di rottura del tipo effetto volta, con il quale il volume di terreno gravante sulla corona della galleria è definito da un paraboloide, approssimato mediante tre solidi prismatici, come illustrato nelle figure seguenti.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO					
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<table border="1"> <tr> <td><i>Rev</i></td> <td><i>Data</i></td> </tr> <tr> <td>F0</td> <td>20/06/2011</td> </tr> </table>	<i>Rev</i>	<i>Data</i>	F0	20/06/2011
<i>Rev</i>	<i>Data</i>						
F0	20/06/2011						

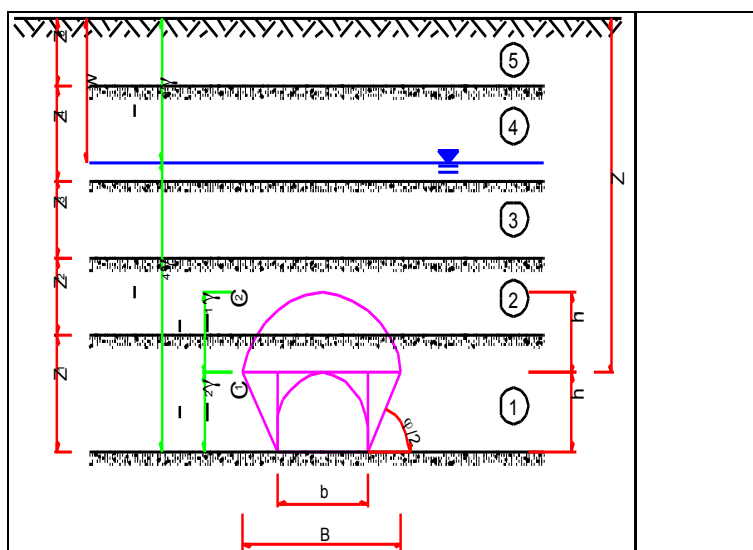


Figura 15 – Schema proposto da Tamez.

In questo modo si determinano le massime tensioni tangenziali che si possono sviluppare sulle facce di ogni prisma senza che avvengano scorrimenti (forze resistenti) e le forze di massa di ogni prisma (forze agenti). Il rapporto tra i momenti delle forze resistenti e delle forze agenti fornisce un coefficiente di sicurezza, denominato FSF (face security factor).

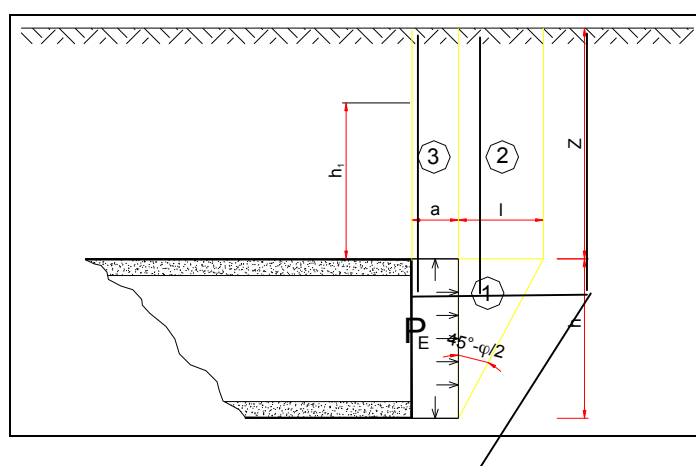




Figura 16 – Schema proposto da Tamez.

Anche per le analisi con il metodo dell'equilibrio limite è possibile tener conto di eventuali interventi di preconsolidamento del fronte mediante un approccio del tutto analogo a quanto illustrato per le linee caratteristiche.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO	<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011	

12 Software di calcolo

12.1 PLAXIS

Le analisi tensio-deformative riportate di seguito sono state condotte per mezzo del codice di calcolo *PLAXIS2D* versione 9, sviluppato dalla *Delft University of Technology & Plaxis bv*, Olanda, il quale consente di eseguire analisi di stabilità e di deformazione per applicazioni geotecniche in condizioni di deformazioni piane e condizioni assialsimmetriche.

Il problema in stato di deformazione piana viene studiato costruendo un modello agli elementi finiti, specificando le proprietà dei materiali e le condizioni al contorno.

Il modello in stato piano può essere adoperato nel caso in cui la geometria sia riconducibile ad una sezione trasversale (nel piano x,y) che si ripete in modo più o meno uniforme nella direzione ad essa normale. (direzione z) per una lunghezza significativa. In tal senso lo scavo della galleria viene simulato la definizione di una legge di rilassamento del nucleo in grado di simulare il progressivo incremento della deformazione della cavità, con conseguente diminuzione della pressione esercitata sui rivestimenti, attraverso un coefficiente $\Sigma Mstage$ che viene progressivamente incrementato da 0 ad 1.

Il rivestimento di prima fase è stato schematizzato con elementi BEAM, mentre il rivestimento definitivo è simulato con elementi di mesh a cui vengono attribuite le proprietà del calcestruzzo. Per entrambi i rivestimenti si è adottato un modello costitutivo elastico-lineare ed isotropo.

L'interazione tra terreno e struttura può essere simulata per mezzo di elementi interfaccia che consentono di modellare un comportamento intermedio tra un contatto perfettamente liscio ed un contatto perfettamente scabro. La scabrezza dell'interazione è modellata mediante un opportuno valore del fattore di riduzione della resistenza all'interfaccia (R_{inter}). Questo fattore mette in relazione la resistenza all'interfaccia (attrito ed adesione con il muro) con quella del terreno (angolo di resistenza a taglio e coesione).

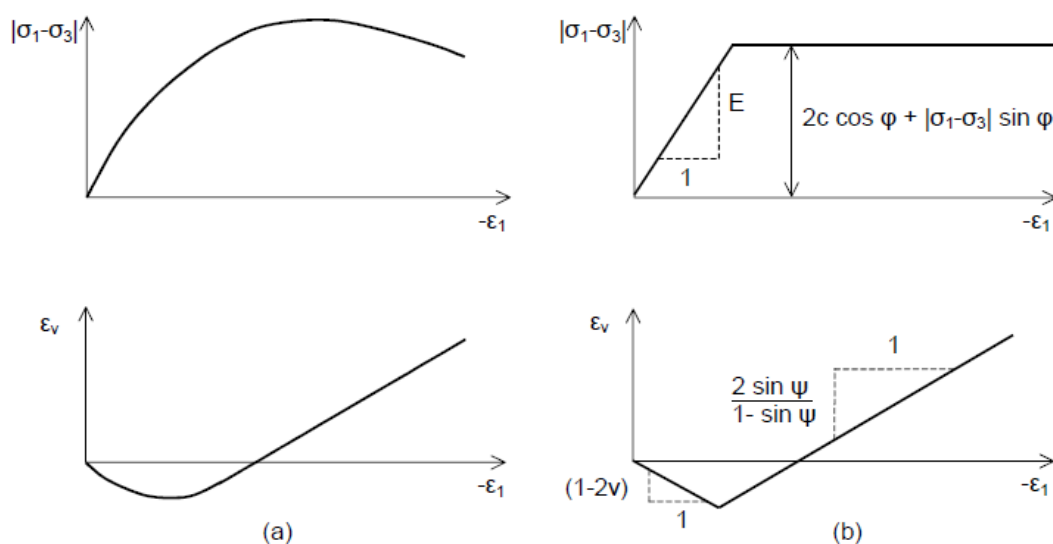
Il comportamento tensio-deformativo dei terreni può essere modellato per mezzo di vari legami costitutivi:

Modello Linear elastic (Elastico lineare): Questo modello rappresenta la legge di Hooke dell'elasticità isotropa lineare. Il modello richiede due parametri di rigidità elastici, che sono il modulo di Young E , ed il coefficiente di Poisson ν . Il modello elastico lineare è molto limitato nei riguardi della simulazione del comportamento del terreno; è utilizzato principalmente per simulare strutture rigide nel terreno.

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

Modello Mohr-Coulomb: Questo modello viene utilizzato come una prima approssimazione del comportamento del terreno in generale. Il modello richiede cinque parametri, che sono il modulo di Young E , il coefficiente di Poisson ν , la coesione c , l'angolo di attrito φ , e l'angolo di dilatanza ψ .

Modello Jointed Rock model (Roccia fratturata): E' un modello elasto-plastico anisotropo in cui può manifestarsi soltanto plasticizzazione per taglio lungo un limitato numero di direzioni (piani). Questo modello può essere adottato per simulare il comportamento di rocce stratificate o fratturate.



Modello Hardening Soil (Terreno incrudente): E' un modello elastoplastico incrudente che riproduce in condizioni di primo carico triassiale un legame tensioni deformazioni di tipo iperbolico. L'incrudimento è funzione sia delle deformazioni distorsionali plastiche sia delle deformazioni volumetriche plastiche. Il modello è quindi in grado di simulare, tra l'altro, la riduzione irreversibile di volume di un terreno sottoposto a compressione lungo percorsi di carico proporzionali (e.g. carico isotropo, edometrico) a partire da una condizione di normal-consolidazione. Questo modello di 'secondo livello' può essere utilizzato per simulare il comportamento sia di sabbie e di ghiaie sia di terreni più compressibili come argille e limi.

Modello Soft Soil (Terreno compressibile): E' un modello tipo Cam-clay che può essere utilizzato per simulare il comportamento di terreni compressibili quali argille normalmente consolidate e torba. Il modello è particolarmente adatto ad analizzare situazioni nelle quali il terreno è sollecitato lungo percorsi tensionali che lo mantengono in condizioni di normal-consolidazione.

Modello Soft Soil Creep (Creep per terreno compressibile): E' un modello di 'secondo livello'

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

formulato nell'ambito della viscoplasticità. Il modello può essere utilizzato per simulare il comportamento nel tempo di terreni molto compressibili come argille normalconsolidate e torba. Il modello riproduce in condizioni di primo carico edometrico il legame lineare tra deformazioni volumetriche e logaritmo della tensione principale massima.

I parametri del modello in PLAXIS sono intesi a rappresentare la risposta del terreno in termini di tensioni efficaci, e cioè la relazione tra le tensioni e le deformazioni associate allo scheletro solido del terreno. Per consentire di tenere conto, nella risposta del terreno, dell'interazione acqua-scheletro solido, è possibile scegliere tra tre tipi di comportamento:

- **Drained behaviour (Comportamento drenato)**: non vengono generate sovrappressioni neutre. Questo è il caso di terreni asciutti ed anche il caso in cui sia possibile un rapido drenaggio per l'elevata permeabilità dei terreni (sabbie) e/o per la bassa velocità di applicazione dei carichi. Questa scelta può anche essere utilizzata per simulare il comportamento del terreno a lungo termine senza la necessità di modellare l'esatta storia delle sollecitazioni in condizioni non drenate e della consolidazione.

- **Undrained behaviour (Comportamento non drenato)**: viene utilizzato per simulare la generazione di sovrappressioni neutre in condizioni di flusso idraulico impedito. Tali condizioni possono verificarsi per la bassa permeabilità dei terreni (argille) e/o per l'elevata velocità di applicazione dei carichi. Oltre alla rigidità ed alla resistenza dello scheletro solido del terreno, PLAXIS aggiunge un modulo di compressibilità volumetrica per l'acqua e distingue tra tensioni totali, tensioni efficaci e sovrappressioni neutre:

$$\text{Tensioni totali: } \Delta p = K_u \Delta \varepsilon_v$$

$$\text{Tensioni efficaci: } \Delta p' = (1 - B) \Delta p = K' \Delta \varepsilon_v$$

$$\text{Sovrappressioni neutre: } \Delta p_w = B \Delta p = K_w / n \Delta \varepsilon_v$$

dove Δp è un incremento della tensione totale media, $\Delta p'$ è un incremento della tensione efficace media e Δp_w è un incremento della sovrappressione neutra. B è il parametro di Skempton, che mette in relazione l'incremento della tensione totale media con l'incremento delle sovrappressioni neutre. K_u è il modulo di rigidità volumetrica non drenato, K' è il modulo di rigidità volumetrica dello scheletro solido del terreno, K_w è il modulo di rigidità volumetrica del fluido interstiziale, n è la porosità del terreno e $\Delta \varepsilon_v$ è l'incremento della deformazione volumetrica.

Per simulare il comportamento non drenato PLAXIS non usa un valore realistico per il modulo di rigidità volumetrica dell'acqua, in quanto questo potrebbe condurre al cattivo condizionamento della matrice delle rigidità ed a problemi numerici. Infatti, in caso di compressione isotropa, la

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO		<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011

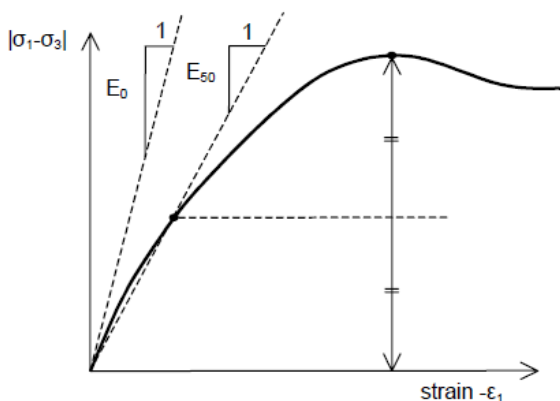
rigidezza del mezzo monofase equivalente è, per default, assunta pari ad un modulo di rigidezza volumetrica non drenato:

$$K_u = \frac{2G(1+\nu_u)}{3(1-2\nu_u)} \quad \text{dove} \quad G = \frac{E'}{2(1+\nu')} \quad \text{e} \quad \nu_u = 0.495$$

L'acqua interstiziale è quindi considerata leggermente compressibile ed il coefficiente B appena inferiore a 1,0. Quindi, in condizioni di carico isotrope, una piccola percentuale del carico sarà trasferito alle tensioni efficaci, almeno nel caso di piccoli valori del coefficiente di Poisson efficace.

- **Non-porous behaviour (Comportamento non poroso)**: non sono considerate né pressioni neutre iniziali né sovrappressioni neutre. Applicazioni possibili di questo caso sono la modellazione del comportamento del calcestruzzo o di elementi strutturali in genere. Il comportamento non poroso viene spesso utilizzato in combinazione con il modello Linear elastic (Elastico-lineare). L'introduzione di un peso dell'unità di volume saturo e della permeabilità non è rilevante per materiali non porosi. Il tipo di materiale non poroso può essere applicato anche alle interfacce.

Il modulo di Young è utilizzato come modulo di rigidezza fondamentale dei modelli Elastic e Mohr-Coulomb, ma è possibile anche adottare alcuni moduli di rigidezza alternativi. Nella meccanica dei terreni, la pendenza iniziale della curva tensione-deformazione è indicata con E_0 (modulo tangente iniziale) ed il modulo secante al 50% della resistenza è denotato con E_{50} . Per argille fortemente sovraconsolidate e per alcune rocce con un ampio intervallo di carico elastico-lineare, è realistico utilizzare E_0 , invece per sabbie ed argille pressoché normalconsolidate, soggette a carico, è più appropriato utilizzare E_{50} .



Per i terreni, sia il modulo tangente iniziale che il modulo secante tendono ad aumentare con la tensione media efficace. Quindi, gli strati profondi di terreno tendono ad avere una rigidezza maggiore degli strati superficiali. Inoltre, la rigidezza osservata dipende dal percorso di sollecitazione seguito. La rigidezza è molto più alta per la fase di scarico e di ricarico piuttosto che

		Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO		
COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO	<i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc	<i>Rev</i> F0	<i>Data</i> 20/06/2011	

per la fase di primo carico. Inoltre la rigidità del terreno osservata in termini di modulo di Young è generalmente più bassa per compressione in condizioni drenate piuttosto che per taglio. Quindi, se si utilizza un modulo di rigidità costante per rappresentare il comportamento del terreno sarebbe opportuno scegliere un valore che sia coerente con il livello tensionale e con il percorso di sollecitazione atteso. La dipendenza del comportamento dei terreni dal livello tensionale è portata in conto dal software. Per il modello Mohr-Coulomb, è possibile prevedere una rigidità che aumenta con la profondità.

Le tensioni iniziali in un ammasso di terreno sono determinate dal peso del materiale e dalla storia della sua formazione. Questo stato tensionale è di solito caratterizzato da una tensione verticale efficace iniziale $\sigma'_{v,0}$. La tensione efficace orizzontale iniziale $\sigma'_{h,0}$ è legata alla tensione efficace verticale iniziale attraverso il coefficiente di spinta a riposo, K_0 ($\sigma'_{h,0} = K_0 \sigma'_{v,0}$). In PLAXIS le tensioni iniziali possono essere generate specificando K_0 oppure utilizzando la procedura Gravity loading (Generazione delle tensioni iniziali per incremento della gravità).

Per il tipo di calcolo da adottare in una fase viene fatta una distinzione fra tre tipi fondamentali:



- **Plastic calculation (Calcolo plastico)**: utilizzato per eseguire un'analisi di deformazione elasto-plastica in cui non sia necessario prendere in considerazione la dissipazione delle sovrappressioni neutre nel tempo. La matrice di rigidità in un calcolo plastico normale è riferita alla geometria indeformata originaria. Questo tipo di calcolo è appropriato nella maggior parte delle applicazioni pratiche di tipo geotecnico.

- **Consolidation analysis (Analisi di consolidazione)**: Quando è necessario analizzare l'evoluzione o la dissipazione delle sovrappressioni neutre nel tempo in terreni saturi di tipo argilloso, si deve effettuare un'analisi di consolidazione. PLAXIS consente di effettuare analisi di consolidazione elasto-plastiche. In generale, un'analisi di consolidazione senza ulteriori sollecitazioni viene eseguita dopo un calcolo plastico non drenato.



- **Phi-c reduction (Analisi di stabilità per riduzione dei parametri di resistenza)**: Un'analisi di stabilità in PLAXIS può essere eseguita riducendo i parametri di resistenza del terreno; tale processo è denominato Phi-c reduction.

		<p align="center">Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO</p>		
<p>COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO</p>	<p><i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc</p>		<p><i>Rev</i> F0</p>	<p><i>Data</i> 20/06/2011</p>

ALLEGATO – LINEE CARATTERISTICHE

		<p align="center">Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO</p>		
<p>COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO</p>	<p><i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc</p>	<p><i>Rev</i> F0</p>	<p><i>Data</i> 20/06/2011</p>	

ALLEGATO – STABILITA' DEL FRONTE

		<p align="center">Ponte sullo Stretto di Messina PROGETTO DEFINITIVO</p>		
<p>COLLEGAMENTI STRADALI CALABRIA - "RAMO C" - RELAZIONE DI CALCOLO</p>	<p><i>Codice documento</i> CS0198_F0.doc</p>		<p><i>Rev</i> F0</p>	<p><i>Data</i> 20/06/2011</p>

ALLEGATO – ANALISI NUMERICHE