

Capitolo	Pagina	ERRATA	CORRIGE
1	2	Tab 1.1: GRANA (mm), 0,6	Tab 1.1: GRANA (mm), 60
4	130	Come mostra la Figura 4.5 le fratture aperte sono molto più efficaci di quelle riempite per la circolazione dell'acqua; inoltre discontinuità aperte e spaziate risultano più efficaci di discontinuità serrate e molto ravvicinate.	Come mostra la Figura 4.5 le fratture aperte sono molto più efficaci di quelle riempite per la circolazione dell'acqua. Inoltre, nel caso di assenza di riempimento, la dipendenza della permeabilità dal fattore $e^{3/s}$ (vedi rel. 4.12) comporta che discontinuità aperte e spaziate risultano più efficaci di discontinuità serrate e molto ravvicinate.
7	237	calcolata	è calcolata
7	242	[...] la seconda situazione, caratterizza modesti dissesti che interessano solo parte del fronte (ad esempio nello scavo di gallerie), può riguardare la stabilità di estesi versanti sotto l'azione di carichi trasmessi localmente da fondazioni di viadotti o dighe.	[...] la seconda situazione caratterizza modesti dissesti che interessano solo parte del fronte (ad esempio nello scavo di gallerie) o può riguardare la stabilità di estesi versanti sotto l'azione di carichi trasmessi localmente da fondazioni di viadotti o dighe.
7	242	[...] forma un angolo con la linea di intersezione maggiore di 90°	[...] forma un angolo maggiore di 90° con la linea di intersezione diretta verso l'interno
7	260	Fig. 7.35b	
7	265	Fig. 7.40	
7	266	Eq. (7.49)	$\sigma_{x,i} = \left[\frac{b_i}{2I_i} (M_{P_{i-1}} - M_{P_{i+1}} + M_{U_{S_{i-1}}} - M_{U_{S_{i+1}}} + M_{U_{B_i}} - \frac{h_i}{2} W_i \cos \alpha + M_{T_{i-1}} - M_{T_{i+1}}) \right] + \left[\frac{W_i \sin \alpha - U_{B_i} + T_{i+1} - T_{i-1}}{A_i} \right]$
8	295	Eq. (8.7)	$u_r = r \cdot \Delta \epsilon_\theta = r \frac{(\Delta \sigma_\theta - \nu' \Delta \sigma_r)}{E'} \quad (8.7)$
8	304	Fig. 8.12a	

Capitolo	Pagina	ERRATA	CORRIGE
8	304	Didascalìa Fig. 8.12: Stato di sforzo intorno a gallerie circolari e ovaloidi in condizioni di sforzo isotropo [...]	Didascalìa Fig. 8.12: Stato di sforzo scalato rispetto allo sforzo originale verticale intorno a gallerie circolari e ovaloidi in condizioni di sforzo isotropo [...]
8	305	Didascalìa Fig. 8.13: Stato di sforzo intorno a gallerie a ferro di cavallo [...]	Didascalìa Fig. 8.13: Stato di sforzo scalato rispetto allo sforzo originale verticale intorno a gallerie a ferro di cavallo [...]
8	309	Eq. (8.22)	$\frac{\partial \sigma_r}{\partial r} = \frac{\sigma_\theta - \sigma_r}{r} \quad (8.22a)$ $F_r(\sigma_\theta, \sigma_r) = 0 \quad (8.22b)$
8	334	[...] purché si trascurino i termini collegati alla deformabilità dello scheletro solido (rel. (8.63));	[...] purché si trascurino i termini collegati alla deformabilità della matrice solida (rel. (8.63)) (vedi par. 1.5, App. A);
8	342	Eq. (8.100)	$u_r = \frac{1}{E} \left\{ \frac{1+\nu}{2} \frac{(S+c_p \cotan \varphi_p) \sin \varphi_p}{0.75+0.25 \sin \varphi_p} \frac{R^{2N_\psi+1}}{r^{2N_\psi}} + \frac{1-4\nu N_\psi+2N_\psi-2\nu}{2N_\psi+1} (S+c_r \cotan \varphi_r) \left(\frac{R^{2N_\psi+1}}{r^{2N_\psi}} - r \right) + \frac{1-2N_\psi\nu+2N_r(N_\psi-N_\psi\nu-\nu)}{2(N_r+N_\psi)-1} \frac{(q+c_r \cotan \varphi_r)}{a^{2(N_r-1)}} \left(\frac{R^{2(N_r+N_\psi)-1}}{r^{2N_\psi}} - r^{2N_r-1} \right) \right\} \quad (8.100)$
8	343	Eq. (8.101)	$u_r = \frac{1}{E} \left\{ \frac{(1+\nu) R^3}{2} \frac{(S+c_p \cotan \varphi_p) \sin \varphi_p}{r^2} \frac{1}{0.75+0.25 \sin \varphi_p} + (1-2\nu) (S+c_r \cotan \varphi_r) \left(\frac{R^3}{r^2} - r \right) + (1-2\nu) \frac{(q+c_r \cotan \varphi_r)}{a^{2(N_r-1)}} \left(\frac{R^{2N_r+1}}{r^2} - r^{2N_r-1} \right) \right\} \quad (8.101)$
8	373	Eq. (8.146)	$n_0 = \left(1 + \frac{\alpha}{1+\nu} \right)^{-1} \quad (8.146)$
8	373	Eq. (8.147)	$n_1 = \left[1 + \frac{2\nu\beta + \alpha(1-\nu) \left(6 + \frac{\beta}{1-\nu^2} \right)}{(12(1+\nu) + \beta + 3\alpha)(3-4\nu)} \right]^{-1} \quad (8.147)$ $n_1 = \left(1 + \frac{2\nu\beta}{(12(1+\nu) + \beta)(3-4\nu)} \right)^{-1} \quad \beta < 100$
8	379	Per quanto riguarda i valori di Q_γ^- [...]	Per quanto riguarda i valori di Q_s^- [...]
8	382	Per quanto riguarda invece l'influenza del sovraccarico in superficie, la funzione Q_γ^- [...]	Per quanto riguarda invece l'influenza del sovraccarico in superficie, la funzione Q_s^- [...]
9	415	mobilitare	mobilitare
9	422	<p>Nell'ipotesi che si assuma $N_A=N_0$ si ricavano le relazioni seguenti, che identificano il taglio massimo rispettivamente nel caso di rottura per tranciamento sul giunto e per formazione di cerniere plastiche:</p> $S_0 = 0.58 d_s^2 \sqrt{p_u f_y \left(1 - (N_0/N_y)^2 \right)}$ $\frac{S_0}{N_y} = 0.74 \sqrt{\frac{p_u}{f_y} \left(1 - (N_0/N_y)^2 \right)}$ <p>Nella Figura 9.28 sono illustrati i domini di plasticizzazione secondo le due situazioni di crisi rappresentate dalle rel. (9.15): rottura a taglio in corrispondenza del giunto oppure formazione di cerniere plastiche.</p>	<p>La forza assiale in A è solo lievemente inferiore ad N_0, si può quindi assumere $N_A=N_0$. In definitiva, dalle rel. (9.10) e (9.14) si ottengono le relazioni seguenti, che identificano il taglio massimo nel caso, rispettivamente, di rottura per tranciamento sul giunto e di formazione di cerniera plastica:</p> $\frac{S_0}{N_y} = 0.5 \sqrt{1 - (N_0/N_y)^2} \quad (9.15a)$ (9.15) $\frac{S_0}{N_y} = 0.74 \sqrt{\frac{p_u}{f_y} \left(1 - (N_0/N_y)^2 \right)} \quad (9.15b)$ <p>Nella Figura 9.28 sono illustrati i domini di plasticizzazione secondo le due situazioni di crisi rappresentate dalle rel. (9.15).</p>