

Costruzioni in acciaio – Errata-corrige C1 alla norma SIA 263:2013

Il presente errata-corrige SIA 263-C1:2022 alla norma SIA 263:2013 è stata approvata dalla commissione SIA per le norme relative alle strutture portanti il 21 ottobre 2022.

Esso è valido a partire dal 1° novembre 2022.

Esso è disponibile su www.sia.ch/errata-corrige > SIA 263.

Errata-corrige C1 alla norma SIA 263:2013

Pagina	Cifra/ figura/ tabella	Finora (gli errori sono evidenziati in grassetto e barrati)	Correzione (le correzioni sono evidenziate in grassetto e corsivo)
50	5.1.10.1	<p>Nel caso di aste a sezione costante sollecitate a flessione biassiale e forza assiale la verifica della stabilità può essere eseguita come segue:</p> $\frac{N_{Ed}}{N_{K,Rd}} + \frac{\omega_y}{1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,y}}} \cdot \frac{M_{y,Ed}}{M_{D,Rd,min}} + \frac{\omega_z}{1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,z}}} \cdot \frac{M_{z,Ed}}{M_{z,Rd}} \leq 1,0; M_{y,Ed} \leq M_{D,Rd} \quad (50)$ <p>$N_{K,Rd}$ valore minimo tra $N_{Ky,Rd}$ e $N_{Kz,Rd}$ secondo la cifra 4.5.1.3 $M_{D,Rd}$ resistenza ultima allo sbandamento secondo la cifra 4.5.2 per momento costante lungo l'asta nel caso di flessione biassiale, per l'effettiva ripartizione di momento nel caso di flessione uniaxiale. Altri valori secondo la cifra 5.1.9.1 ω_y, ω_z coefficienti secondo la cifra 5.1.9.1</p>	<p>Nel caso di aste a sezione costante sollecitate a flessione biassiale e forza assiale la verifica della stabilità può essere eseguita come segue:</p> $\frac{N_{Ed}}{N_{K,Rd}} + \frac{\omega_y}{1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,y}}} \cdot \frac{M_{y,Ed}}{M_{D,Rd}} + \frac{\omega_z}{1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,z}}} \cdot \frac{M_{z,Ed}}{M_{z,Rd}} \leq 1,0 \quad (50)$ <p>$N_{K,Rd}$ $N_{Ky,Rd}$ o $N_{Kz,Rd}$ secondo la cifra 4.5.1.3. La formula (50) è da verificare in combinazione con il corrispondente coefficiente ω_y per entrambi i valori di $N_{K,Rd}$ $M_{D,Rd}$ resistenza ultima allo sbandamento secondo la cifra 4.5.2 ω_y coefficiente relativo alla ripartizione dei momenti per l'asse di flessione y. Per travi suscettibili di sbandamento ($M_{D,Rd} < M_{y,Rd}$) e utilizzo contemporaneo di $N_{Kz,Rd}$ vale $\omega_y = 1,0$. In tutti gli altri casi valgono i coefficienti secondo la cifra 5.1.9.1 ω_z coefficiente relativo alla ripartizione dei momenti per l'asse di flessione z secondo la cifra 5.1.9.1</p>

Pagina	Cifra/ figura/ tabella	Finora (gli errori sono evidenziati in grassetto e barrati)	Correzione (le correzioni sono evidenziate in grassetto e corsivo)
50	5.1.10.2	<p>Se non è impedito lo sbandamento fuori dal piano e lo svergolamento, la verifica della stabilità di profili ad I a doppia simmetria e di profili laminati chiusi sollecitati a compressione e flessione biassiale può essere eseguita con la seguente relazione di interazione:</p> $\left(\frac{\omega_y M_{y,Ed}}{M_{y,red,Rd}}\right)^\beta + \left(\frac{\omega_z M_{z,Ed}}{M_{z,red,Rd}}\right)^\beta \leq 1,0 \quad (51)$ <p>con $M_{y,red,Rd} = M_{D,Rd,\min} \left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{K,Rd,\min}}\right) \left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,y}}\right)$ comunque $M_{y,red,Rd} \leq \omega_y M_{Dr,Rd}$</p> <p>(...)</p> <p>$\omega_y, \omega_z$ coefficiente relativo all'asse di flessione y, rispettivamente z, per considerare in caso di variazione del momento lineare la ripartizione dei momenti lungo l'asta secondo la cifra 5.1.9.1</p> <p>(...)</p> <p>$N_{K,Rd,\min}$ minimo tra $[N_{Kz,Rd}, N_{Ky,Rd}]$</p> <p>$M_{D,Rd,\min}$ valore di dimensionamento del momento di svergolamento secondo la cifra 4.5.2, assumendo un momento costante lungo tutta la lunghezza dell'asta nel caso di sollecitazione a flessione biassiale, e per la ripartizione effettiva del momento nel caso di flessione uniassiale</p> <p>$M_{D,Rd}$ valore di dimensionamento del momento di svergolamento secondo la cifra 4.5.2 con la ripartizione effettiva dei momenti di flessione.</p>	<p>Se non è impedito lo sbandamento fuori dal piano e lo svergolamento, la verifica della stabilità di profili ad I a doppia simmetria e di profili a doppia simmetria chiusi sollecitati a compressione e flessione biassiale può essere eseguita con la seguente relazione di interazione:</p> $\left(\frac{\omega_y M_{y,Ed}}{M_{y,red,Rd}}\right)^\beta + \left(\frac{\omega_z M_{z,Ed}}{M_{z,red,Rd}}\right)^\beta \leq 1,0 \quad (51)$ <p>con $M_{y,red,Rd} = M_{D,Rd} \left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{K,Rd}}\right) \left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,y}}\right)$ comunque $M_{y,red,Rd} \leq \omega_y M_{Dr,Rd}$</p> <p>(...)</p> <p>$\omega_y, \omega_z$ coefficiente relativo all'asse di flessione y, rispettivamente z, per considerare in caso di variazione del momento lineare la ripartizione dei momenti lungo l'asta secondo la cifra 5.1.10.1</p> <p>(...)</p> <p>$N_{K,Rd}$ $N_{Kz,Rd}$ o $N_{Ky,Rd}$ secondo le cifre 4.5.1.3 e 5.1.10.1. La formula (51) è da verificare in combinazione con il corrispondente coefficiente ω_y per entrambi i valori di $N_{K,Rd}$</p> <p>$M_{D,Rd}$ valore di dimensionamento del momento di svergolamento secondo le cifre 4.5.2 e 5.1.10.1.</p>