

Structures en acier – Rectificatif C4 à la norme SIA 263:2013

Le présent rectificatif SIA 263-C4:2022 à la norme SIA 263:2013 a été approuvé par la Commission SIA «Normes de structures porteuses» le 21 octobre 2022.

Il est valable à partir du 1^{er} novembre 2022.

Il est mis à disposition sous www.sia.ch/rectificatif > SIA 263.

Rectificatif C4 à la norme SIA 263:2013

| Page | Chiffre/ figure/ tableau | jusqu'au présent (les passages erronés sont écrits en gras / biffé) | Correction (les passages corrigés sont écrits en gras / italique) |
|------|--------------------------------|---|--|
| 49 | 5.1.10.1 | <p>Dans le cas de barres à section constante, sollicitées en compression et en flexion selon les deux axes, la vérification de la stabilité peut être effectuée selon la formule:</p> $\frac{N_{Ed}}{N_{K,Rd}} + \frac{\omega_y}{1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,y}}} \cdot \frac{M_{y,Ed}}{M_{D,Rd,min}} + \frac{\omega_z}{1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,z}}} \cdot \frac{M_{z,Ed}}{M_{z,Rd}} \leq 1,0; \mathbf{M_{y,Ed} \leq M_{D,Rd}} \quad (50)$ <p>$N_{K,Rd}$ le minimum de $N_{Ky,Rd}$ et de $N_{Kz,Rd}$ selon le chiffre 4.5.1.3 $M_{D,Rd,min}$ valeur de calcul du moment de déversement selon le chiffre 4.5.2 avec un moment constant sur toute la longueur de la barre dans le cas d'une flexion selon les deux axes, avec la répartition effective des moments dans le cas d'une flexion selon un axe. Les autres valeurs selon le chiffre 5.1.9.1 ω_y, ω_z coefficients selon le chiffre 5.1.9.1</p> | <p>Dans le cas de barres à section constante, sollicitées en compression et en flexion selon les deux axes, la vérification de la stabilité peut être effectuée selon la formule:</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>$N_{K,Rd}$ $N_{Ky,Rd}$ ou $N_{Kz,Rd}$ selon le chiffre 4.5.1.3. La formule (50) doit être vérifiée en combinaison avec le coefficient correspondant ω_y pour les deux valeurs de $N_{K,Rd}$ $M_{D,Rd}$ valeur de calcul du moment de déversement selon le chiffre 4.5.2 coefficient relatif à la répartition des moments selon l'axe y. Pour des poutres susceptibles de déversement ($M_{D,Rd} < M_{y,Rd}$) et utilisation simultanée de $N_{Kz,Rd}$, on appliquera $\omega_y = 1,0$. Dans tous les autres cas, les coefficients selon le chiffre 5.1.9.1 s'appliquent. ω_y coefficient relatif à la répartition des moments selon l'axe z et selon le chiffre 5.1.9.1. ω_z</p> |

| Page | Chiffre/ figure/ tableau | jusqu'au présent (les passages erronés sont écrits en gras / biffé) | Correction (les passages corrigés sont écrits en gras / italique) |
|------|--------------------------------|---|---|
| 49 | 5.1.10.2 | <p>Dans le cas de sections I bisymétriques et de profilés creux rectangulaires la- minés, sollicitées en compression et en flexion selon les deux axes, si le flam- bage hors du plan et le déversement ne sont pas empêchés, la vérification de la stabilité peut être effectuée selon la formule d'interaction suivante:</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>où $M_{y,red,Rd} = M_{D,Rd,min} \left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{K,Rd,min}}\right) \left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,y}}\right)$ mais $M_{y,red,Rd} \leq \omega_y M_{Dr,Rd}$</p> <p>(...) ω_y, ω_z coefficients relatifs à la flexion selon les axes y et z, pour la prise en compte de la répartition des moments; en cas de répartition linéaire le long de la barre, selon le chiffre 5.1.9.1</p> <p>(...) $N_{K,Rd,min}$ valeur minimale de $N_{Kz,Rd}$; $N_{Ky,Rd}$ $M_{D,Rd,min}$ valeur de calcul du moment de déversement selon le chiffre 4.5.2 avec un moment constant sur toute la longueur de la barre effectif des moments dans le cas d'une flexion selon un axe avec la répartition effective des moments.</p> <p>$M_{D,Rd}$ valeur de calcul du moment de déversement selon le chiffre 4.5.2</p> | <p>Dans le cas de sections I bisymétriques et de profilés creux rectangulaires bi- symétriques, sollicitées en compression et en flexion selon les deux axes, si le flambage hors du plan et le déversement ne sont pas empêchés, la vérifica- tion de la stabilité peut être effectuée selon la formule d'interaction suivante:</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>où $M_{y,red,Rd} = M_{D,Rd} \left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{K,Rd}}\right) \left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,y}}\right)$ mais $M_{y,red,Rd} \leq \omega_y M_{Dr,Rd}$</p> <p>(...) ω_y, ω_z coefficients relatifs à la flexion selon les axes y et z, pour la prise en compte de la répartition des moments; en cas de répartition linéaire le long de la barre, selon le chiffre 5.1.10.1</p> <p>(...) $N_{K,Rd}$ $N_{Kz,Rd}$ ou $N_{Ky,Rd}$ selon les chiffres 4.5.1.3 et 5.1.10.1. La formule (51) doit être vérifiée en combinaison avec le coefficient corres- pondant ω_y pour les deux valeurs de $N_{K,Rd}$</p> <p>$M_{D,Rd}$ valeur de calcul du moment de déversement selon les chiffres 4.5.2 et 5.1.10.1.</p> |