"Scienza delle Costruzioni" – C. Majorana, V. Salomoni
CittàStudi Ed.

Errata-corrige

Cap. 4, § 4.2.2, pag. 57, 12^ riga: "… nella fattispecie, *iperstatica*".

Cap. 11, Eq. (11.2a): T* = … = -φ

Cap. 13, pag. 164, secondo paragrafo: "essendo infatti T simmetrico, *come dimostrato oltre dalla (13.4.14)*".

Cap 13, § 13.5, pag. 168, terzo paragrafo: "Nel caso più generale, nello spazio, le *direzioni* principali sono tre; …"

Cap 13, § 13.5, pag. 170, Figura 13.15: invertire σ_3 con σ_2.

Cap 13, § 13.6, pag. 180, Figura 13.23 (dx): invertire gli assi 1 e 2 per determinare la corrispondenza di cui all'Eq. (13.6.13), pag. 179.

Cap. 14, § 14.2, pag. 195, secondo paragrafo: "…tra le componenti di tensione e deformazione se $\frac{\partial^2\omega}{\partial\varepsilon_{ij}\partial\varepsilon_{kl}}$ è continua…"

Cap. 14, § 14.2, pag. 195, Eq. (14.2.2):

$$\frac{\partial\psi}{\partial\sigma_{ij}} = \sum_{k,l=1}^{3}\frac{\partial\sigma_{kl}}{\partial\sigma_{ij}}\varepsilon_{kl} + \sum_{k,l=1}^{3}\frac{\partial\varepsilon_{kl}}{\partial\sigma_{ij}}\sigma_{kl} - \frac{\partial\omega}{\partial\sigma_{ij}}$$

Cap. 14, § 14.4.2, pag. 203, Eq. (14.4.2.8):

$$\frac{1}{E} > 0, \qquad \frac{1-\nu^2}{E^2} > 0, \qquad \frac{(1+\nu)^2(1-2\nu)}{E^3} > 0$$

Cap. 17, pag. 263, primo paragrafo:

$$\xi^1_F = F/(3EJ)\cdot(\mathtt{l}/2)^3 = F\mathtt{l}^3/24EJ, \varphi^1_F = F/(2EJ)\cdot(\mathtt{l}/2)^2 = F\mathtt{l}^2/8EJ$$
$$\xi^2_F = \varphi^1_F\cdot\mathtt{l}/2 = \mathit{Fl^3/16EJ}$$
$$\Rightarrow \quad \xi_F = \xi^1_F + \xi^2_F = \Delta\xi^2_{DC}(F) = \boldsymbol{5/48\cdot F\mathtt{l}^3/EJ}\ (+)$$

Cap. 17, pag. 264, Eqq. (17.3.4.2-3):

$$-X\mathtt{l}^3/EJ - 2/3\cdot X\mathtt{l}^3/EJ + F\mathtt{l}^3/4EJ + \mathit{5/48\cdot F\mathtt{l}^3/EJ} + p\mathtt{l}^4/12EJ = X\mathtt{l}/(EA)_{DC} - \alpha\cdot\mathtt{l}\cdot\Delta t$$

$$X(5/3\cdot\mathtt{l}^2/EJ + 1/(EA)_{DC}) = \mathit{17/48\cdot F\mathtt{l}^2/EJ} + p\mathtt{l}^3/12EJ + \alpha\cdot\Delta t$$

Cap. 18, § 18.2.2, Eq. (18.2.2.1):

$$3J_2^{'} = J_1^2 - 3J_2 = \frac{1}{2}\left[(\sigma_I - \sigma_{II})^2 + (\sigma_I - \sigma_{III})^2 + (\sigma_{II} - \sigma_{III})^2\right] \le k^2$$

Cap. 20, § 20.7.1, pag. 379, formula dopo quinto paragrafo

$$\tau_{zs}(s) = \frac{M_t}{2\Omega b(s)} = \frac{1800000}{2 \cdot 27025 \cdot 5} \frac{N}{mm^2} = 66.6 \frac{N}{mm^2} = 66.6 \text{ MPa}$$

Cap. 20, § 20.7.1, pag. 381, formula dopo secondo paragrafo
$\boldsymbol{\tau_{zy\,P}}$ = 66.6 + 7.59 = 74.91 MPa

Cap. 20, § 20.7.2, pag. 385, la formula relativa alla tensione tangenziale massima è calcolata come se risultassero resistenti i singoli elementi rettangolari 1, 2 e 3 e dà luogo esclusivamente ad una stima in eccesso; essa non fornisce infatti il valore della tensione massima effettiva sulla sezione, da calcolarsi invece come

$$\tau_{max} = \frac{M_t}{J} b_{max} = \frac{90600}{21135} 6 \frac{N}{mm^2} = 25.72 \text{ MPa}$$