

Formulaire RDM

Loi de Hooke : $\sigma = E \cdot \varepsilon ; \quad \sigma = \frac{F}{S} ; \quad \varepsilon = \frac{\Delta}{L}$

Loi de Poisson : $\frac{\Delta a}{a} = -\nu \cdot \varepsilon$

Torseur de cohésion

$$\{T_{cohésion\ 1/2}\}_K = \begin{pmatrix} N & Mt \\ T_1 & Mf_1 \\ T_2 & Mf_2 \end{pmatrix} \vec{t} \quad \vec{i} \vec{j} \vec{k}$$

N effort normal ; T = $\sqrt{T_1^2 + T_2^2}$: effort tangentiel

Mt moment de torsion ; Mf = $\sqrt{Mf_1^2 + Mf_2^2}$: moment de flexion

Formule de Bresse : $y'' = \frac{Mfz(x)}{I_{GZ} \times E}$; $I_{GZ} = \int_{M \in \pi} y^2 \cdot dS$; moment quadratique de la section par rapport à G

\vec{z}

Contraintes

$$\begin{matrix} \vec{C}_{(M, \vec{x})} & \vec{C}_{(M, \vec{y})} & \vec{C}_{(M, \vec{z})} \\ \left[\sigma_{(M)} \right] = \begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\ \tau_{xy} & \sigma_y & \tau_{yz} \\ \tau_{xz} & \tau_{yz} & \sigma_z \end{bmatrix} \begin{matrix} \vec{x} \\ \vec{y} \\ \vec{z} \end{matrix} \end{matrix}$$

La **matrice des contraintes** est symétrique

Vecteur contrainte $\vec{C}_{(M, \vec{n})} = [\sigma_{(M)}] \cdot \vec{n}$

$$\begin{matrix} \vec{C}_{(M, \vec{X})} & \vec{C}_{(M, \vec{Y})} & \vec{C}_{(M, \vec{Z})} \\ \left[\sigma_{(M)} \right] = \begin{bmatrix} \sigma_X & 0 & 0 \\ 0 & \sigma_Y & 0 \\ 0 & 0 & \sigma_Z \end{bmatrix} \begin{matrix} \vec{X} \\ \vec{Y} \\ \vec{Z} \end{matrix} \end{matrix}$$

Il existe un repère $R'(M, \vec{X}, \vec{Y}, \vec{Z})$ tel que

$\sigma_X, \sigma_Y, \sigma_Z$ sont les contraintes principales (valeurs propres)

$\vec{X}, \vec{Y}, \vec{Z}$ sont les directions principales (vecteurs propres)

Tout vecteur contrainte en M suivant une des directions principales est porté par cette direction principale : la contrainte est purement normale : $\vec{C}_{(M, \vec{X})} = \sigma_X \cdot \vec{X}$

$(M, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ repère global, $(M, \vec{X}, \vec{Y}, \vec{Z})$ repère principal, $(M, \vec{n}_1, \vec{t}_1, \vec{Z})$ et $(M, \vec{n}_2, \vec{t}_2, \vec{Z})$ repères locaux

Contraintes liées aux sollicitations simples :

Contrainte de traction : $\sigma = \frac{F}{S}$; ($F > 0$ traction, $F < 0$ compression)

Contrainte de cisaillement : $\tau = \frac{-F}{S}$, le signe dépend du choix du repère

Contrainte de flexion : $\sigma_{fl} = \frac{-Mfz \cdot y}{I_{oz}}$ Contrainte de torsion $\tau_{torsion} = \frac{Mt \cdot r}{I_o}$

Contrainte de torsion idéale : $\tau_{torsion\ idéale} = \frac{Mt_i \cdot r}{I_o}$; $Mt_i = \sqrt{Mf^2 + Mt^2}$

Déformations

Matrice des déformations

$$[\varepsilon_{(M)}] = \begin{bmatrix} \varepsilon_x & \gamma_{xy} & \gamma_{xz} \\ \gamma_{xy} & \varepsilon_y & \gamma_{zy} \\ \gamma_{xz} & \gamma_{zy} & \varepsilon_z \end{bmatrix} ; \varepsilon_x \text{ dilatation linéique suivant } \vec{x} ; \gamma_{xy} \text{ demi variation angulaire}$$

Les γ de la matrice des déformations sont les demi variations angulaires des angles du repère.

Lois de comportements

$$s = tr[\sigma_{(M)}] = \sigma_x + \sigma_y + \sigma_z = \sigma_x + \sigma_y + \sigma_z$$

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{E} [(1+\nu) \cdot \sigma_{ij} - \nu \cdot s \cdot Id_{ij}]$$

$$e = tr[\varepsilon_{(M)}] = \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z = \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z$$

$$\sigma_{ij} = \underbrace{\frac{E}{(1+\nu)}}_{2 \cdot \mu} \cdot \varepsilon_{ij} + \underbrace{\frac{\nu \cdot E}{(1+\nu) \cdot (1-2\nu)}}_{\lambda} \cdot e \cdot Id_{ij}$$

Critères de dimensionnement

Critère de **Tresca** (utilisation plus large que Von Mises) : $\sigma_{eq} = 2 \cdot \left[\sup \left(\left| \frac{\sigma_I - \sigma_J}{2} \right| \right) \right]$ à comparer à $\sigma_{e\ traction}$ (limite élastique du matériau à la traction)

Critère de **Von Mises** (plus précis que Tresca pour la torsion pure et le cisaillement pur)

$\sigma_{eq} = \left[\sigma_x^2 + \sigma_y^2 + \sigma_z^2 - 2 \cdot \nu \cdot (\sigma_x \cdot \sigma_y + \sigma_x \cdot \sigma_z + \sigma_z \cdot \sigma_y) \right]^{1/2}$ à comparer à $\sigma_{e\ traction}$ (limite élastique du matériau à la traction)