



RESISTANCE DES MATERIAUX

Flexion

1 – SOLLICITATION

Une poutre est sollicitée à la flexion pure si le torseur de cohésion se réduit à :

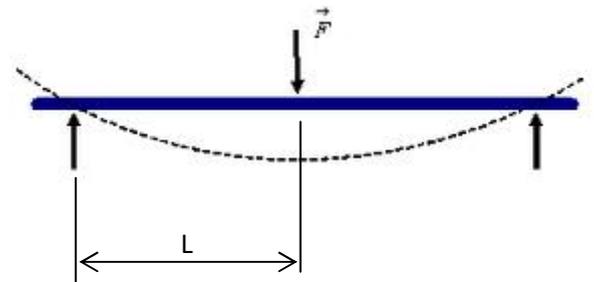
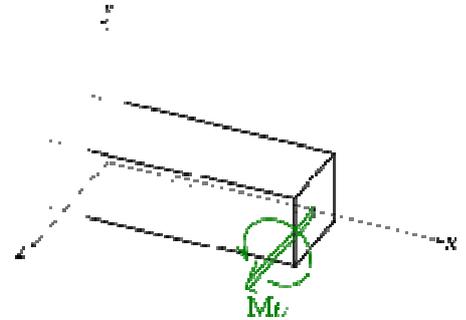
$$\{T_{coh}\}_G = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & M_{fz} \end{Bmatrix}_{(G, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})}$$

Ou M_{fy} ou les deux : $M_f = \sqrt{M_{fy}^2 + M_{fz}^2}$

On rencontre aussi très souvent la flexion simple :

$$\{T_{coh}\}_G = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ T_y & 0 \\ 0 & M_{fz} \end{Bmatrix}_{(G, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})}$$

Flexion simple = cisaillement + flexion pure

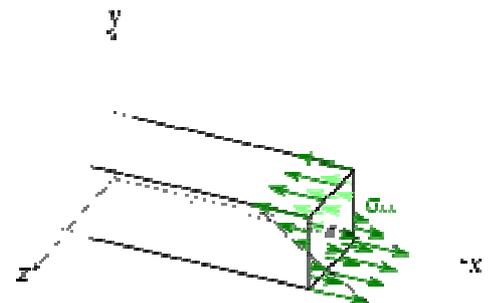


2 – CONTRAINTE DUE AU MOMENT DE FLEXION UNIQUEMENT

Partant de l'équation générale (6) : $M_{fz} = \int_S y \cdot \sigma \cdot ds$

on montre que la contrainte est :

$$\sigma = \frac{M_{fz} \cdot y}{I_{GZ}} \quad \text{avec} \quad \begin{cases} M_{fz} : \text{moment de flexion (N} \cdot \text{mm)} \\ I_{GZ} : \text{moment quadratique (mm}^4\text{)} \\ y : \text{rayon (mm)} \\ \sigma : \text{contrainte normale (MPa ou N} \cdot \text{mm}^{-2}\text{)} \end{cases}$$



On constate que la contrainte σ n'est pas uniforme dans la section mais dépend de la cote y du point M (en considérant un moment de flexion sur l'axe \vec{z}).

↪ La contrainte est nulle quand $y = 0$ (on est sur la ligne neutre)

↪ La contrainte est du signe du moment de flexion pour $y > 0$ (traction par exemple)

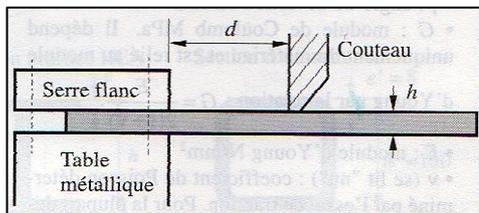
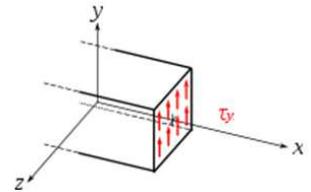
↪ La contrainte est du signe opposé à celui du moment de flexion pour $y < 0$ (compression par exemple)

↪ La contrainte est maximale pour $y = |y_{max}|$.

On trouve souvent cette formule écrite comme ceci : $\sigma = \frac{M_{fz}}{\left(\frac{I_{GZ}}{y}\right)}$ car on voit apparaître le rapport $\left(\frac{I_{GZ}}{y}\right)$ qui s'appelle le « **module de flexion** ».

Pour des profilés standards (poutrelles), il est directement donné dans les tableaux de caractéristiques ce qui est très pratique...

3 – CONTRAINTE DUE A LA FORCE DE CISAILLEMENT UNIQUEMENT



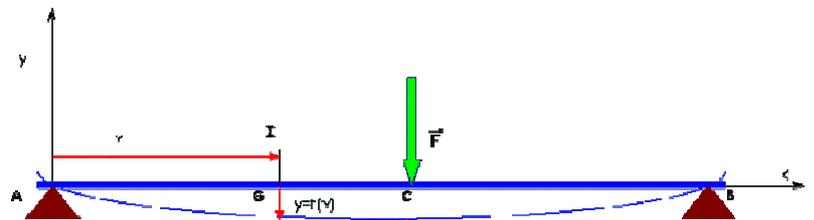
On a vu en étudiant le cisaillement que la contrainte est donnée par :

$$\tau_y = \frac{T_y}{S}$$

Remarque importante : on a donc une **sollicitation composée** mais, si la longueur d est suffisamment grande, on monte que **la contrainte de flexion est prépondérante face à celle du cisaillement** (si la poutre casse, c'est à cause de la flexion et non du cisaillement).

4 – DEFORMATION

On appelle « **déformée** » la courbe associée à la ligne neutre lorsque la poutre est chargée.



On montre que l'équation de la déformée est donnée par une équation différentielle :

$$y''(x) = \frac{M_{fz}(x)}{E \cdot I_{GZ}}$$

5 – CONDITION DE RESISTANCE

Le dimensionnement se fait toujours dans le domaine élastique.

Si on ne retient que la contrainte normale due à la flexion (on néglige le cisaillement), alors la condition de résistance est :

$$\sigma_{max} < R_{pe}$$



σ_{max} prend en compte un éventuel coefficient de concentration de contrainte.