

Chapitre 02

SOLLICITATIONS COMPOSEES

1.1 INTRODUCTION

Pour simplifier l'étude des effets des sollicitations, nous avons jusqu'ici considéré les différentes sollicitations séparément. Dans le cas général une section peut être soumise à l'action des six composantes de l'effort internes à savoir $(N, T_x, T_y, M_x, M_y, M_z)$ et qui ont été classées sous quatre catégories de sollicitation ou déformation simple: traction et compression (N), cisaillement (T_x, T_y) torsion M_x et flexion M_y, M_z . Dans la pratique courante, on rencontre rarement des cas où les sollicitations sont simples moins encore où les six composantes des efforts internes apparaissent en même temps au niveau d'une section.

On rencontre, cependant, différents types de leurs combinaisons. Sous les hypothèses de la résistance des matériaux ces combinaisons peuvent être analysées en utilisant le principe de superposition des efforts. Dans ce chapitre on étudiera la combinaison de deux flexions dite *flexion déviée* et la combinaison de la flexion déviée avec la traction ou la compression communément appelée *flexion composée*.

1.2 FLEXION DEVIEE

La flexion déviée est le résultat de l'action des forces extérieures agissant suivant un plan différent de ceux des axes principaux de la poutre. Par exemple une panne d'une toiture inclinée soumise à une charge verticale (Fig. 10.1).

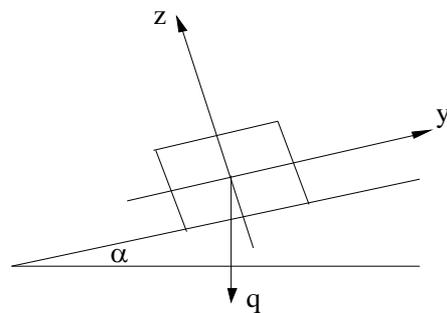


Fig. 1.1

L'étude de la flexion déviée revient à décomposer les sollicitations en deux flexions planes suivant les plans principaux.

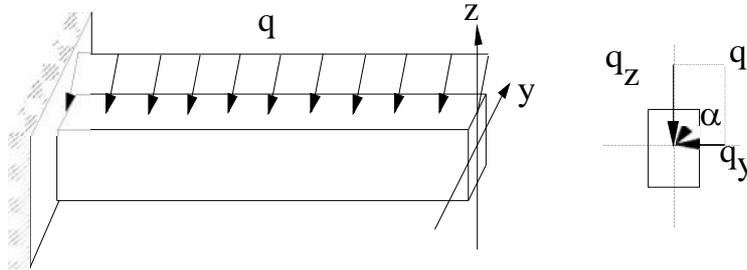


Fig. 1.2

Pour une action simultanée de M_y et M_z , les contraintes en un point de coordonnées y et z se déterminent par la formule :

$$\sigma = \frac{M_y}{I_y} z + \frac{M_z}{I_z} y \quad (1-1)$$

Ce résultat est établi directement en considérant que la flexion déviée comme la somme de deux flexions dirigées suivant les axes centraux d'inertie et en appliquant le principe de superposition.

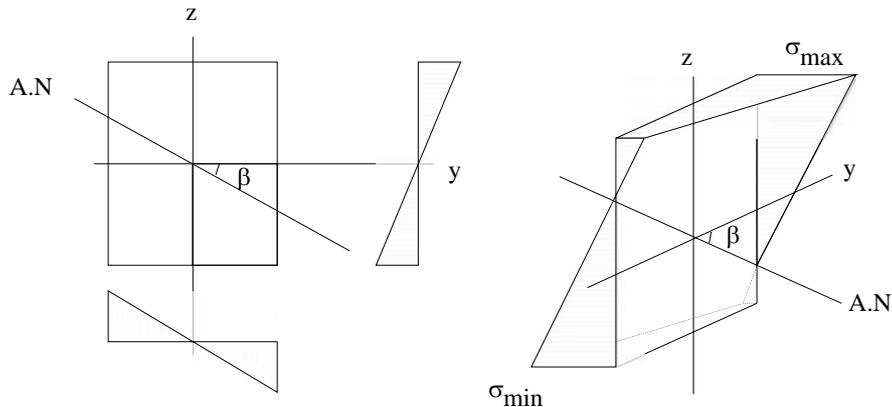


Fig. 1.3

L'axe neutre, défini par $\sigma = 0$, a pour équation:

$$\Rightarrow \frac{M_y}{I_y} z + \frac{M_z}{I_z} y = 0 \Rightarrow y = - \frac{M_y}{M_z} \times \frac{I_z}{I_y} z \quad (1-2)$$

En flexion déviée due à une charge inclinée de α par rapport à l'axe oy on a les relations:

$$\begin{aligned} M_y &= M \cos \alpha \\ M_z &= M \sin \alpha \end{aligned} \quad (1-3)$$

Où M est le moment suivant un axe orienté de α par rapport à y .

La tangente de l'axe neutre s'écrit alors:

$$\operatorname{tg} \alpha = - \frac{M_y \times I_z}{M_z \times I_y} = - \operatorname{ctgr} \alpha \quad (1-4)$$

Et l'expression (10-1) peut être mise sous la forme:

$$\Rightarrow \sigma = M \left(\frac{Z \cos \alpha}{I_y} + \frac{Y \sin \alpha}{I_z} \right) \quad (10-5)$$

1.2.1 Vérification à la résistance

Le calcul de vérification de la résistance s'effectue à la base des données sur la contrainte totale maximale.

D'après la formule (10-1) les contraintes maximales se localisent aux points les plus éloignés de l'axe neutre. Pour une section symétrique on a:

$$\sigma_{\max} = \left| M_{\max} \left(\frac{Y_{\max} \sin \alpha}{I_z} + \frac{Z_{\max} \cos \alpha}{I_y} \right) \right| \leq [\sigma_+] \quad (10-6)$$

$$\sigma_{\min} = - \left| M_{\max} \left(\frac{Y_{\max} \sin \alpha}{I_z} + \frac{Z_{\max} \cos \alpha}{I_y} \right) \right| \leq [\sigma_-] \quad (10-7)$$

10.2.1 Application 1

Dimensionner une poutre d'un toit simplement appuyé de longueur $L=4\text{m}$.

Le rapport $\frac{h}{b} = 2$, l'angle entre le toit et l'horizontale est de 25° . La charge verticale $q = 0.4 \text{ kN/m}$ est répartie sur toute la longueur. on donne $[\sigma] = 10 \text{ N/mm}^2$, et $E = 10^4 \text{ N/mm}^2$.

Solution :

$$\sigma_{\max} = M_{\max} \left(\frac{y_{\max}}{I_z} \sin \alpha + \frac{z_{\max}}{I_y} \cos \alpha \right) \leq [\sigma]$$

$$\text{Avec } y_{\max} = \frac{h}{2}, \quad z_{\max} = \frac{b}{2}, \quad I_z = \frac{bh^3}{12} \text{ et } I_y = \frac{hb^3}{12}$$

$$\Rightarrow M_{\max} \left(\frac{h \times 12}{2bh^3} \sin \alpha + \frac{12b}{hb^3} \cos \alpha \right) \leq [\sigma]$$

$$M_{\max} \left(\frac{6}{bh^2} \sin \alpha + \frac{6}{hb^2} \cos \alpha \right) \leq [\sigma]$$

Pour $h = 2b$

$$M_{\max} \left(\frac{6}{b \times 4b^2} \sin \alpha + \frac{6}{2b \times b^2} \cos \alpha \right) \leq [\sigma]$$

$$M_{\max} \left(\frac{3 \sin \alpha}{2b^3} + \frac{3 \cos \alpha}{b^3} \right) \leq [\sigma] \Rightarrow \frac{3M}{b^3} \left(\frac{1}{2} \sin \alpha + \cos \alpha \right) \leq [\sigma]$$

$$b \geq \sqrt[3]{\frac{3M}{[\sigma]} (0.5 \sin \alpha + \cos \alpha)} \Rightarrow b = 13 \text{ cm}$$

Et $h = 2 \times b = 26 \text{ cm}$

1.2.2 Application 2

Les poutres ayant un des moments d'inertie principaux très grand par rapport à l'autre sont très sensibles aux déviations des chargements par rapport à l'axe principal de chargement.

Calculer la variation de la contrainte due à une déviation de la charge de 2° .

Considérons le cas d'une console en IPE600 de longueur $L = 3.5 \text{ m}$ et ayant les caractéristiques géométriques suivantes:

$$I_z = 118.3 \times 10^7 \text{ mm}^4$$

$$I_y = 4520 \times 10^4 \text{ mm}^4$$

$$h = 610 \text{ mm}$$

$$b = 224 \text{ mm}$$

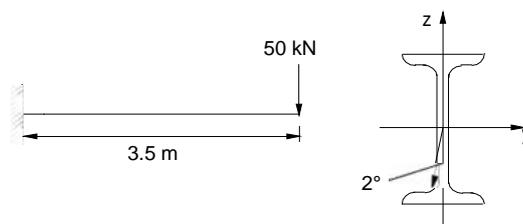


Fig. 1.4

La poutre est sollicitée par une charge $P = 50 \text{ kN}$ appliquée à son extrémité libre. Calculer la variation de la contrainte pour une déviation de P de 2° par rapport à l'axe $z-z$

Solution:

Pour une force axée :

On écrit l'équation de l'axe neutre pour déterminer son inclinaison par rapport à l'axe $y-y$ lorsque la force est déviée de 2° par rapport à l'axe de chargement vertical $z-z$.

$$\alpha = 90 - 2 = 88^\circ$$

$$\operatorname{tg} S = -\frac{I_Z}{I_Y} \operatorname{ctg} r = \frac{118.3 \times 10^7}{4.52 \times 10^7} \times \operatorname{ctg} 88^\circ = -0.913 \Rightarrow S = -42.4^\circ$$

On remarque que l'inclinaison de l'axe neutre est très importante pour une petite déviation de 2° . Les contraintes maximales se trouvent aux points extrêmes de la section.

$$M_{Z_{\max}} = (P \cos r)L \quad M_{Y_{\max}} = (P \sin r)L \quad \text{à l'encastrement}$$

$$M_{Z_{\max}} = 50 \times 10^3 (\cos 2^\circ) \times 3500$$

$$M_{Y_{\max}} = 50 \times 10^3 (\sin 2^\circ) \times 3500$$

$$M_{Z_{\max}} = 1.749 \times 10^8 \text{ N.mm}$$

$$M_{Y_{\max}} = 6.107 \times 10^6 \text{ N.m}$$

$$\begin{aligned} \sigma_{\max} &= \frac{M_{Z_{\max}} Y_{\max}}{I_Z} + \frac{M_{Y_{\max}} Z_{\max}}{I_Y} = \frac{1.749 \times 10^8 \times 305}{118.3 \times 10^7} + \frac{6.107 \times 10^6 \times 112}{4520 \times 10^4} \\ &= 60.23 \text{ N/mm}^2 \end{aligned}$$

L'augmentation en % de la contrainte due à la déviation de la force est:

$$\frac{\sigma_{\max \text{ déviée}} - \sigma_{\max \text{ centrée}}}{\sigma_{\max \text{ centrée}}} \times 100 = 33.5\%$$

1.3 FLEXION COMPOSÉE

La flexion composée provient de l'action conjuguée d'une flexion due à un chargement latérale et d'un effort axial (traction ou compression) ou seulement de l'effet d'un effort normal excentré par rapport à l'axe moyen de l'élément.

1.3.1 Flexion composée avec traction ou compression

C'est le cas général d'une poutre soumise à des chargements transversaux et longitudinaux, ou en une section arbitraire, les efforts M_Z , M_Y , T_X , T_Y ainsi que N sont présents.

En utilisant le principe de superposition, on peut déterminer la contrainte normale globale en un point quelconque de la section normale par:

$$\sigma = \frac{N_x}{S} + \frac{M_Z}{I_Z} y + \frac{M_Y}{I_Y} z \quad (1-8)$$

1.3.2 Vérification à la résistance

Pour une section symétrique, la condition de résistance s'écrit :

$$\sigma = \frac{F}{S} + \frac{M_Z}{W_Z} + \frac{M_Y}{W_Y} \leq [\sigma] \quad (1-20)$$

Ou pour le cas d'un effort normal excentré

$$\sigma_x = \frac{F}{S} \left(1 \pm \frac{z_P}{i_y^2} z_{\max} \pm \frac{y_P}{i_z^2} y_{\max} \right) \leq [\sigma] \quad (1-21)$$

1.3.3 Application

1/ Déterminer les contraintes normales σ_{\max} et σ_{\min} et la position de l'axe neutre dans la section dangereuse de la poutre ci-dessous :

2/ Si les angles que forme P avec les axes x-x, y-y et z-z sont 30° , 60° et 90° respectivement, déterminer la longueur L maximale de la poutre pour que la contrainte normale maximale ne dépasse pas celle provoquée par la force excentrée.

Solution :

1- Les contraintes, maximale et minimale sont données par:

$$\sigma_{\max/\min} = \frac{N}{S} \left(1 \pm \frac{z_P}{i_y^2} z_{\max} \pm \frac{y_P}{i_z^2} y_{\max} \right)$$

Application numérique

$$j_y^2 = \frac{b^2}{12} = \frac{(240)^2}{12} = 4800 \text{ mm}^2$$

$$I_y = \frac{hb^3}{12} = \frac{200 \times 240^3}{12} = 2.3 \times 10^8 \text{ mm}^4$$

$$i_z^2 = \frac{h^2}{12} = \frac{200^2}{12} = 3333.3 \text{ mm}^2$$

$$I_z = \frac{bh^3}{12} = \frac{240 \times 200^3}{12} = 1.6 \times 10^8 \text{ mm}^4$$

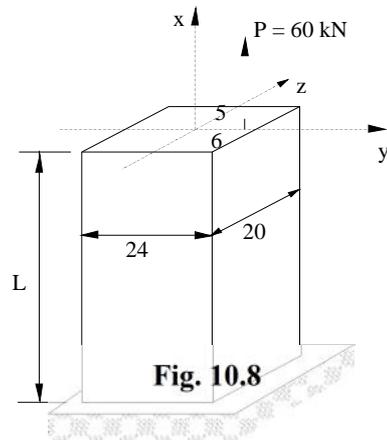
$$z_P = 60 \text{ mm} \quad z_{\max} = 120 \text{ mm}$$

$$y_P = 50 \text{ mm} \quad y_{\max} = 100 \text{ mm}$$

$$N = 60 \times 10^3 \text{ N}$$

$$S = 240 \times 200 = 48000 \text{ mm}^2$$

$$\sigma_{\max/\min} = \frac{60 \times 10^3}{48000} \left(1 \pm \frac{60 \times 120}{4800} \pm \frac{50 \times 100}{3333.3} \right) \Rightarrow \begin{cases} \sigma_{\max} = 5.0 \text{ N/mm}^2 \\ \sigma_{\min} = -2.5 \text{ N/mm}^2 \end{cases}$$



2- La force inclinée par rapport à l'axe moyen de la poutre provoque une flexion composée dont les moments et l'effort normal résultant des projections de la force sur les axes y-y, z-z et x-x sont respectivement:

$$P_x = P \cos \alpha$$

$$P_y = P \cos \beta$$

$$P_z = P \cos \gamma$$

$$N = P_x$$

$$M_y = P_z \cdot L = PL \cos \gamma$$

$$M_z = P_y \cdot L = PL \cos \beta$$

$$\sigma = \frac{N}{S} \pm \frac{M_z y_{\max}}{I_z} \pm \frac{M_y z_{\max}}{I_y}$$

$$\sigma_{\max} = \frac{P \cos \alpha}{S} + \frac{y_{\max} PL \cos \gamma}{I_x} + \frac{PL \cos \beta z_{\max}}{I_y}$$

$$\Rightarrow \sigma_{\max} = \frac{P \cos \alpha}{S} = L \left(\frac{P \cos \gamma z_{\max}}{I_x} + \frac{P \cos \beta z_{\max}}{I_y} \right)$$

Application numérique

avec $\sigma_{\max} = 5 \text{ N/mm}^2$

on obtient:

$$5 = \frac{60 \times 10^3 \cos 30}{48000} = L \left(\frac{60 \times 10^3 \cos 60 \times 100}{1.6 \times 10^8} + \frac{60 \times 10^3 \cos 90 \times 120}{2.3 \times 10^8} \right)$$

$$\Rightarrow L = \frac{3.92}{0.0188} = 209 \text{ mm}$$