

## 1/ Etats de contraintes

Proposer la forme théorique de la matrice des contraintes (correspondant à une sollicitation de traction / torsion) au point P.

### 2/ Eléments principaux - Cercles de Mohr

Représenter le cercle de Mohr des contraintes dans le plan (xy) après avoir précisé les points correspondant aux facettes orientées suivant x et suivant y.

Déterminer par une méthode de votre choix les contraintes principales ainsi que les directions principales (angle entre les directions X et x). Donner l'angle de la facette la plus cisaillée par rapport à l'orientation x.

### 3/ Critères de résistance

Calculer la contrainte équivalente de Tresca et la contrainte équivalente de Von-Mises.

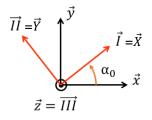
Déterminer le vecteur contrainte octaédrique (suivant la direction  $\vec{n} = \begin{pmatrix} 1/\sqrt{3} \\ 1/\sqrt{3} \end{pmatrix}_{XYZ}$ )

Calculer alors la contrainte normale et la contrainte tangentielle dans ce plan. Positionner ce point sur le tri cercle de Mohr

$$\sigma_{X} = \frac{(\sigma_{xx} + \sigma_{yy})}{2} + \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^{2} + 4 \cdot \tau_{xy}^{2}}$$

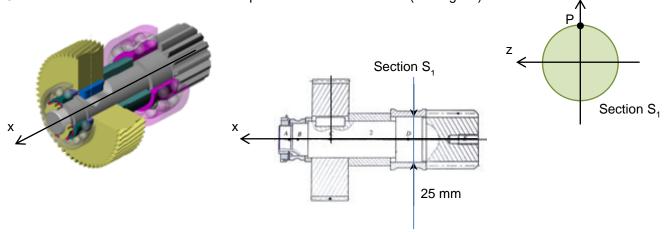
$$\sigma_{Y} = \frac{(\sigma_{xx} + \sigma_{yy})}{2} - \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^{2} + 4 \cdot \tau_{xy}^{2}}$$

$$tg(\alpha_{0}) = \frac{(\sigma_{X} - \sigma_{xx})}{\tau_{xy}}$$



L'arbre de réducteur ci-dessous travaille en torsion / flexion avec  $Mf_z=70N.m$  et Mt=20N.m La section étudiée est la section  $S_1$  de diamètre D=25mm

On s'intéresse dans cette section à un point P situé à l'extérieur (voir figure)



#### 1/ Etats de contraintes

Proposer la forme théorique de la matrice des contraintes (correspondant à une sollicitation de flexion / torsion) au point P.

### 2/ Eléments principaux - Cercles de Mohr

Représenter le cercle de Mohr des contraintes dans le plan (xz) après avoir précisé les points correspondant aux facettes orientées suivant x et suivant z.

Déterminer par une méthode de votre choix les contraintes principales ainsi que les directions principales (angle entre les directions X et x). Donner l'angle de la facette la plus cisaillée par rapport à l'orientation x.

#### 3/ Critères de résistance

Calculer la contrainte équivalente de Tresca et la contrainte équivalente de Von-Mises.

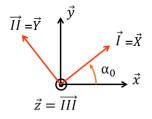
Déterminer le vecteur contrainte octaédrique (suivant la direction  $\vec{n} = \begin{pmatrix} 1/\sqrt{3} \\ 1/\sqrt{3} \\ 1/\sqrt{3} \end{pmatrix}_{xyz}$ )

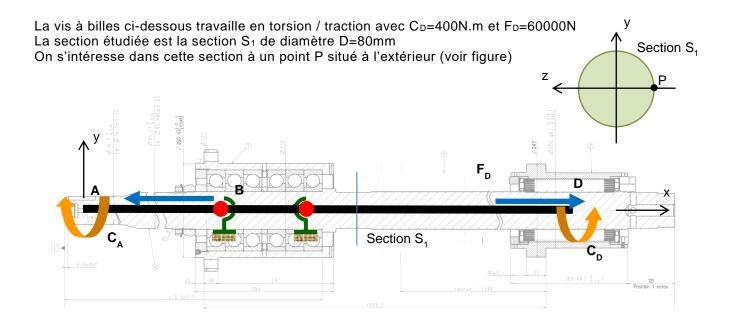
Calculer alors la contrainte normale et la contrainte tangentielle dans ce plan. Positionner ce point sur le tri cercle de Mohr

$$\sigma_X = \frac{(\sigma_{xx} + \sigma_{yy})}{2} + \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^2 + 4 \cdot \tau_{xy}^2}$$

$$\sigma_Y = \frac{(\sigma_{xx} + \sigma_{yy})}{2} - \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^2 + 4 \cdot \tau_{xy}^2}$$

$$tg(\alpha_0) = \frac{(\sigma_X - \sigma_{xx})}{\tau_{xy}}$$





### 1/ Etats de contraintes

Proposer la forme théorique de la matrice des contraintes (correspondant à une sollicitation de traction / torsion) au point P.

### 2/ Eléments principaux - Cercles de Mohr

Représenter le cercle de Mohr des contraintes dans le plan (xy) après avoir précisé les points correspondant aux facettes orientées suivant x et suivant y.

Déterminer par une méthode de votre choix les contraintes principales ainsi que les directions principales (angle entre les directions X et x). Donner l'angle de la facette la plus cisaillée par rapport à l'orientation x.

### 3/ Critères de résistance

Calculer la contrainte équivalente de Tresca et la contrainte équivalente de Von-Mises.

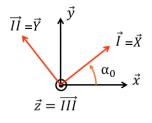
Déterminer le vecteur contrainte suivant la direction 
$$\vec{n} = \begin{pmatrix} 1/\sqrt{2} \\ 1/\sqrt{2} \\ 0 \end{pmatrix}_{XYZ}$$

Calculer alors la contrainte normale et la contrainte tangentielle dans ce plan. Retrouver ce point sur le cercle de Mohr et conclure.

$$\sigma_{X} = \frac{(\sigma_{xx} + \sigma_{yy})}{2} + \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^{2} + 4 \cdot \tau_{xy}^{2}}$$

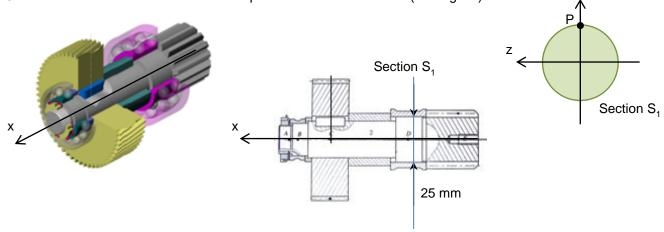
$$\sigma_{Y} = \frac{(\sigma_{xx} + \sigma_{yy})}{2} - \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^{2} + 4 \cdot \tau_{xy}^{2}}$$

$$tg(\alpha_{0}) = \frac{(\sigma_{X} - \sigma_{xx})}{\tau_{xy}}$$



L'arbre de réducteur ci-dessous travaille en torsion / flexion avec Mf₂=50N.m et Mt=40N.m La section étudiée est la section S₁ de diamètre D=25mm

On s'intéresse dans cette section à un point P situé à l'extérieur (voir figure)



### 1/ Etats de contraintes

Proposer la forme théorique de la matrice des contraintes (correspondant à une sollicitation de flexion / torsion) au point P.

### 2/ Eléments principaux - Cercles de Mohr

Représenter le cercle de Mohr des contraintes dans le plan (xy) après avoir précisé les points correspondant aux facettes orientées suivant x et suivant y.

Déterminer par une méthode de votre choix les contraintes principales ainsi que les directions principales (angle entre les directions X et x). Donner l'angle de la facette la plus cisaillée par rapport à l'orientation x.

### 3/ Critères de résistance

Calculer la contrainte équivalente de Tresca et la contrainte équivalente de Von-Mises.

Déterminer le vecteur contrainte suivant la direction 
$$\vec{n} = \begin{pmatrix} 1/\sqrt{2} \\ 1/\sqrt{2} \\ 0 \end{pmatrix}_{xyz}$$

Calculer alors la contrainte normale et la contrainte tangentielle dans ce plan. Retrouver ce point sur le cercle de Mohr et conclure.

$$\sigma_{X} = \frac{(\sigma_{xx} + \sigma_{yy})}{2} + \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^{2} + 4 \cdot \tau_{xy}^{2}}$$

$$\sigma_{Y} = \frac{(\sigma_{xx} + \sigma_{yy})}{2} - \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^{2} + 4 \cdot \tau_{xy}^{2}}$$

$$tg(\alpha_{0}) = \frac{(\sigma_{X} - \sigma_{xx})}{\tau_{xy}}$$

