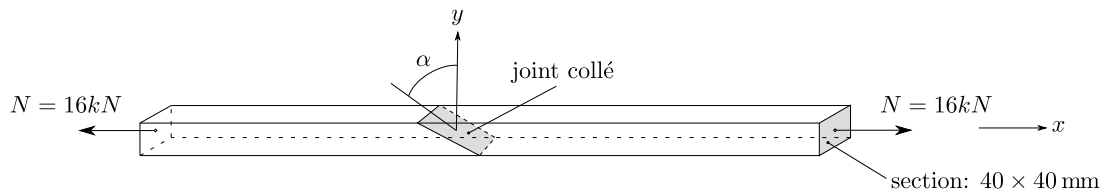


*Exercices en classe - Correction*

**Exercice 1 :**

Un barreau de section carrée  $40 \text{ mm} \times 40 \text{ mm}$  est soumis à une force de traction  $N = 16 \text{ kN}$ . Déterminer analytiquement l'orientation  $\alpha$  à donner à un joint collé pour que la contrainte de traction n'y excède pas  $2 \text{ N/mm}^2$ ; quelle est alors la contrainte tangentielle dans le joint ?



**Solution :**

Tout d'abord, on doit évaluer le tenseur des contraintes dans la base initiale liée à la barre :

$$\sigma_x = \frac{16000 \text{ N}}{40 \text{ mm} \cdot 40 \text{ mm}} = \frac{16000 \text{ N}}{1600 \text{ mm}^2} = 10 \text{ N/mm}^2, \quad \sigma_y = 0, \quad \tau_{xy} = 0$$

On remarque qu'on est déjà dans la base des contraintes principales, on a donc les contraintes principales égales à :

$$\sigma_1 = 10 \text{ N/mm}^2, \quad \sigma_2 = 0$$

Pour trouver l'orientation  $\alpha$  que l'on doit donner à un joint collé pour que la contrainte de traction n'excède pas  $2 \text{ N/mm}^2$ , on exprime le tenseur des contraintes dans une base d'orientation quelconque d'angle  $\alpha$  par :

$$\boldsymbol{\sigma}' = \mathbf{c}\boldsymbol{\sigma}\mathbf{c}^T$$

ce qui donne :

$$\boldsymbol{\sigma}' = \begin{bmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha \\ -\sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \sigma_1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos \alpha & -\sin \alpha \\ \sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma_1 \cos^2 \alpha & -\sigma_1 \cos \alpha \sin \alpha \\ -\sigma_1 \cos \alpha \sin \alpha & \sigma_1 \sin^2 \alpha \end{bmatrix}$$

par conséquent,

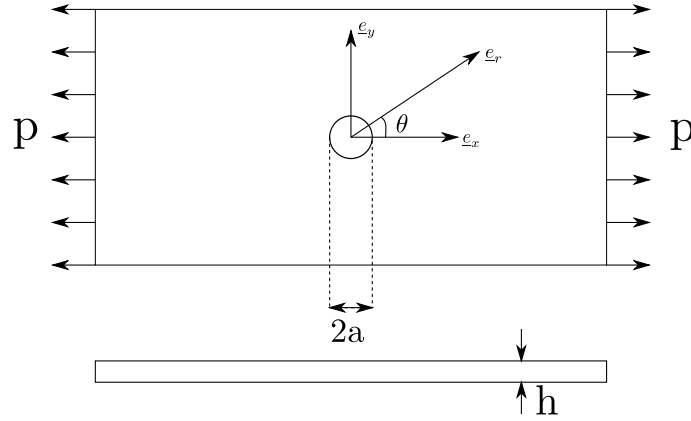
$$\begin{bmatrix} \sigma' \\ \tau' \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma_1 \cos^2 \alpha \\ -\sigma_1 \cos \alpha \sin \alpha \end{bmatrix}$$

pour  $\sigma' = 2 \text{ N/mm}^2$  on obtient que  $\alpha = \pm 63.43^\circ$  et  $\tau' = \pm 4.0 \text{ N/mm}^2$

(Ou simplement  $\sigma' = \underline{n}^t \boldsymbol{\sigma} \underline{n}$  avec  $\underline{n} = \begin{bmatrix} \cos \alpha \\ \sin \alpha \end{bmatrix}$  le vecteur normal à la surface, et  $\tau' = \underline{t}^t \boldsymbol{\sigma} \underline{n}$  avec  $\underline{t} = \begin{bmatrix} -\sin \alpha \\ \cos \alpha \end{bmatrix}$  le vecteur tangent à la surface.)

**Exercice 2 : Exercice 3, examen 2016**

Dans cet exercice, on s'intéresse à une plaque rectangulaire percée. Le trou est centré sur l'origine du repère et a un rayon de  $a$ . La plaque est d'épaisseur  $h$ . La plaque est soumise à une contrainte uniaxiale statique,  $\sigma_{xx} = \text{constante} = p$ , à ses extrémités.



La solution pour un matériau élastique linéaire isotrope est connue :

$$\begin{aligned}
 \sigma_{rr} &= \frac{p}{2} \left(1 - \frac{a^2}{r^2}\right) \left[1 + \left(1 - 3\frac{a^2}{r^2}\right) \cos 2\theta\right] \\
 \sigma_{\theta\theta} &= \frac{p}{2} \left[1 + \frac{a^2}{r^2} - \left(1 + 3\frac{a^4}{r^4}\right) \cos 2\theta\right] \\
 \tau_{r\theta} &= -\frac{p}{2} \left(1 - \frac{a^2}{r^2}\right) \left(1 + 3\frac{a^2}{r^2}\right) \sin 2\theta
 \end{aligned} \tag{1}$$

1. Vérifier que cette solution satisfait aux conditions aux limites en contraintes.
2. Où est-ce que  $\sigma_{\theta\theta}$  est maximale? Donner sa valeur.
3. Trouver où dans la plaque  $\tau_{r\theta}$  est maximale, et donner sa valeur.

Pour la suite, nous ne considérons que l'état de contrainte au bord du trou ( $r = a$ ).

4. Donner l'emplacement et la valeur de la contrainte maximale de cisaillement  $\tau_{\max}$ . Sur quel plan agit elle?
5. Quelle est la valeur du facteur d'intensité de contrainte  $K = \frac{\sigma_{\max}}{\sigma_{xx}}$  ?

**Solution :**

1. Sur le bord du trou, la structure est libre d'efforts. Ainsi, il faut vérifier que

$$\begin{aligned}
 \forall \theta, \underline{\underline{\sigma}}(r = a)\underline{\underline{e}}_r &= \underline{\underline{0}} \\
 \forall \theta, \sigma_{rr}(r = a) &= 0 \text{ et } \tau_{r\theta}(r = a) = 0
 \end{aligned} \tag{2}$$

C'est bien le cas puisque lorsque  $r = a$  le facteur  $\left(1 - \frac{a^2}{r^2}\right)$  s'annule.

Il faut également vérifier les conditions aux limites en effort sur le périmètre de la plaque, c'est-à-dire loin du trou. Ainsi, lorsque  $r$  tend vers l'infini et que  $\theta = 0$  ou  $\theta = \pi$ , on a bien  $\sigma_{rr} = p$ .

2. On sait que  $\cos 2\theta$  vaut -1 en  $\theta = \frac{\pi}{2}$ . Par conséquent,  $\sigma_{\theta\theta}$  est maximum en  $r = a$  et  $\theta = \pm \frac{\pi}{2}$  et vaut  $3p$ .
3. Cherchons l'endroit dans la plaque où  $\tau_{r\theta}$  est maximum.  $\sin 2\theta$  est maximum en  $\theta = \frac{\pi}{4} + k\pi$  et le produit  $\left(1 - \frac{a^2}{r^2}\right) \left(1 + 3\frac{a^2}{r^2}\right)$  est maximum en  $\frac{a^2}{r^2} = \frac{1}{3}$ , c'est-à-dire en  $r = a\sqrt{3}$ . A ce moment,  $\tau_{r\theta}(a\sqrt{3}, -\frac{\pi}{4} + k\pi) = \frac{2p}{3}$
4. A présent, on se place au bord du trou. Les champs de contraintes deviennent :

$$\begin{aligned}
 \sigma_{rr} &= 0 \\
 \sigma_{\theta\theta} &= p(1 - 2\cos 2\theta) \\
 \tau_{r\theta} &= 0
 \end{aligned} \tag{3}$$

Le cisaillement maximal est  $\tau_{max} = \frac{1}{2}(\sigma_I - \sigma_{II})$

$$\begin{aligned}\tau_{max} &= \frac{1}{2}(\sigma_I - \sigma_{II}) \\ \tau_{max} &= \frac{3p}{2}\end{aligned}\tag{4}$$

Elle agit sur le plan de normale  $-\sin\left(\frac{\pi}{4}\right)\underline{e}_x + \cos\left(\frac{\pi}{4}\right)\underline{e}_y$

5. La contrainte maximale  $\sigma_{max}$  est la contrainte calculée à la question 2. Ainsi

$$K = \frac{\sigma_{max}}{\sigma_{xx}} = \frac{\sigma_{\theta\theta}(a, \frac{\pi}{2})}{p} = 3\tag{5}$$