

### PLAQUE MINCE ENCASTREE SOUMISE A LA PESANTEUR

Soit un repère cartésien orthonormé  $R = (O_0, \vec{x}_1, \vec{x}_2, \vec{x}_3)$  où  $x = (x_i)_{i=1,2,3}$  est la position d'un point M. On considère une plaque trouée mince et circulaire de rayon extérieur b et de rayon intérieur a. L'axe perpendiculaire à son plan est l'axe  $x_3$ . La surface latérale extérieure est appelée  $\Sigma_2$ . La surface latérale intérieure est appelée  $\Sigma_3$ . Cette plaque est limitée en hauteur par  $\Sigma_0$  située à  $x_3 = 0$  et par  $\Sigma_1$  située à  $x_3 = e$ . On note O le centre d'inertie de la section courante  $\Sigma$  dont l'aire est S. Les points  $O_0$  et  $O_1$  sont les centres d'inertie des sections  $\Sigma_0$  et  $\Sigma_1$  et le repère R est principal d'inertie.

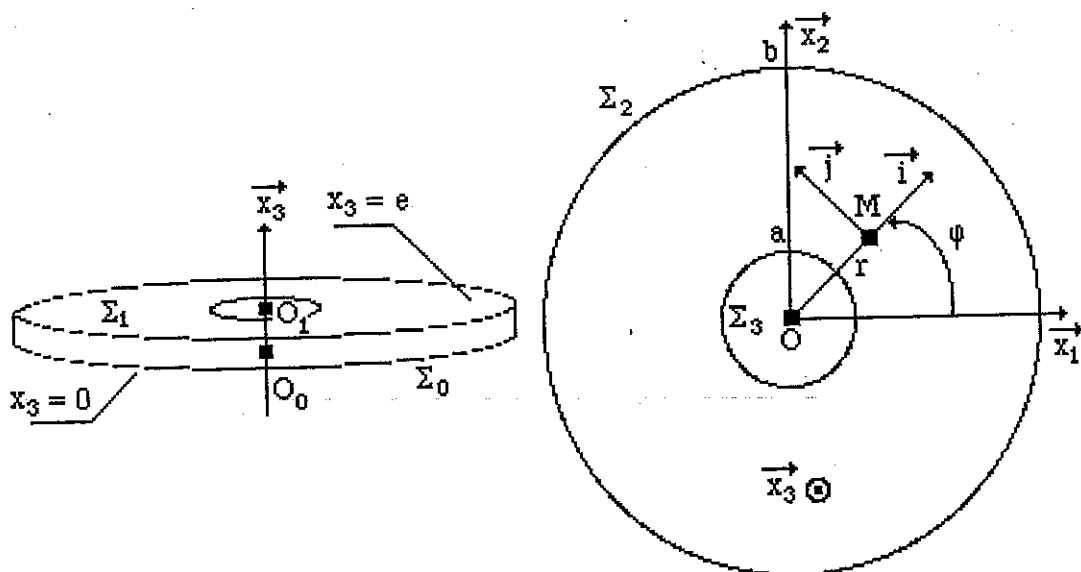
En tout point M de  $\Sigma$ , on définit le repère local en coordonnées cylindriques  $(r, \varphi, x_3)$  par :

$$R_c = (O_0, \vec{i}, \vec{j}, \vec{x}_3) \text{ avec } r = \|\vec{OM}\| = \sqrt{x_1^2 + x_2^2} \text{ et } \begin{cases} \vec{i} = \cos\varphi \vec{x}_1 + \sin\varphi \vec{x}_2 \\ \vec{j} = -\sin\varphi \vec{x}_1 + \cos\varphi \vec{x}_2 \end{cases}$$

On suppose que le domaine est constitué d'un matériau élastique linéaire homogène isotrope dont  $\rho$  désigne la masse volumique, E et  $\nu$  sont respectivement le module d'Young et le coefficient de Poisson et  $(\lambda, \mu)$  les coefficients de Lamé.

On se place dans le cadre de l'hypothèse des petites perturbations. On suppose que le domaine est en équilibre quasi-statique sous les conditions suivantes :

- une densité volumique d'effort  $-\rho g \vec{x}_3$  est induite par le champ de pesanteur ;
- la surface  $\Sigma_0$  est libre d'effort ;
- la surface  $\Sigma_1$  est libre d'effort ;
- la surface  $\Sigma_2$  est encastree dans un bâti fixe ;
- la surface  $\Sigma_3$  est encastree dans un bâti fixe.



1. Dans le repère  $R_c$ , écrire les équations du problème (P) à résoudre.
2. Le problème ainsi posé rentre-t-il dans le cadre des problèmes généraux d'élasticité ? Discuter l'existence et l'unicité des solutions.
3. Justifier pourquoi les solutions sont indépendantes de la variable  $\varphi$ .
4. On suppose que le déplacement à la forme suivante :
 
$$\vec{u} = u_r(r) \vec{i} + u_3(r) \vec{x}_3$$
 Que doit vérifier ce champ pour avoir la possibilité d'être solution du problème posé ? On explicitera très précisément les équations et conditions que cela impose à  $u_r$  et  $u_3$ .
5. En déduire la forme de  $u_r$  et  $u_3$ .
6. En déduire la forme des composantes du tenseur des contraintes (exprimées dans  $R_c$ ).
7. Le champ de déplacement intuité est-il finalement solution du problème ?

### FORMULAIRE

Equations d'équilibre dans le repère cylindrique

$$\frac{\partial \sigma_{rr}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{r\varphi}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{r3}}{\partial x_3} + \frac{\sigma_{rr} - \sigma_{\varphi\varphi}}{r} + \rho f_r = 0$$

$$\frac{\partial \sigma_{r\varphi}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{\varphi\varphi}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{\varphi 3}}{\partial x_3} + \frac{2\sigma_{r\varphi}}{r} + \rho f_\varphi = 0$$

$$\frac{\partial \sigma_{r3}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{\varphi 3}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{33}}{\partial x_3} + \frac{\sigma_{r3}}{r} + \rho f_3 = 0$$

Tenseur des déformations dans le repère cylindrique

$$\varepsilon(\vec{u}) = \begin{pmatrix} \varepsilon_{rr} = \frac{\partial u_r}{\partial r} & \varepsilon_{r\varphi} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_\varphi}{\partial r} - \frac{u_\varphi}{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial \varphi} \right) & \varepsilon_{r3} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_r}{\partial x_3} + \frac{\partial u_3}{\partial r} \right) \\ - \text{SYMETRIE} - & \varepsilon_{\varphi\varphi} = \frac{1}{r} \frac{\partial u_\varphi}{\partial \varphi} + \frac{u_r}{r} & \varepsilon_{\varphi 3} = \frac{1}{2} \left( \frac{1}{r} \frac{\partial u_3}{\partial \varphi} + \frac{\partial u_\varphi}{\partial x_3} \right) \\ & & \varepsilon_{33} = \frac{\partial u_3}{\partial x_3} \end{pmatrix}$$

Loi de Hooke

$$\vec{\varepsilon}(\vec{u}) = \frac{1+\nu}{E} \sigma - \frac{\nu}{E} \text{tr}(\sigma) \mathbf{I} \Leftrightarrow \sigma = \lambda \text{tr}\{\varepsilon(\vec{u})\} \mathbf{I} + 2\mu \varepsilon(\vec{u})$$

Solution d'équations différentielles simples ( $C_0$  et  $C_1$  sont des constantes)

$$\frac{d^2 x(t)}{dt^2} + \frac{1}{t} \frac{dx(t)}{dt} = 0 \Rightarrow x(t) = C_1 \ln t + C_0$$

$$\frac{d^2 x(t)}{dt^2} + \frac{1}{t} \frac{dx(t)}{dt} - \frac{K x(t)}{t^2} = 0 \quad (K > 0) \Rightarrow x(t) = C_1 e^{-\sqrt{K} \ln t} + C_0 e^{\sqrt{K} \ln t}$$

$$\frac{d^2 x(t)}{dt^2} + \frac{1}{t} \frac{dx(t)}{dt} - \frac{K x(t)}{t^2} = 0 \quad (K < 0) \Rightarrow x(t) = C_1 \cos(\sqrt{-K} \ln t) + C_0 \sin(\sqrt{-K} \ln t)$$