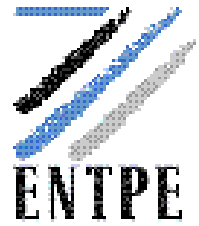


BRETT Tiphaine  
LONGUAR Zahia  
THIBAUT Emilie



# PROJET DE MODELISATION

Année scolaire 2006-2007

**Problème : cylindre creux infini  
sous pression**

# Position du problème.

Le cylindre creux est un solide déformable hypoélastique. Il est de longueur infini dans la direction Oz.

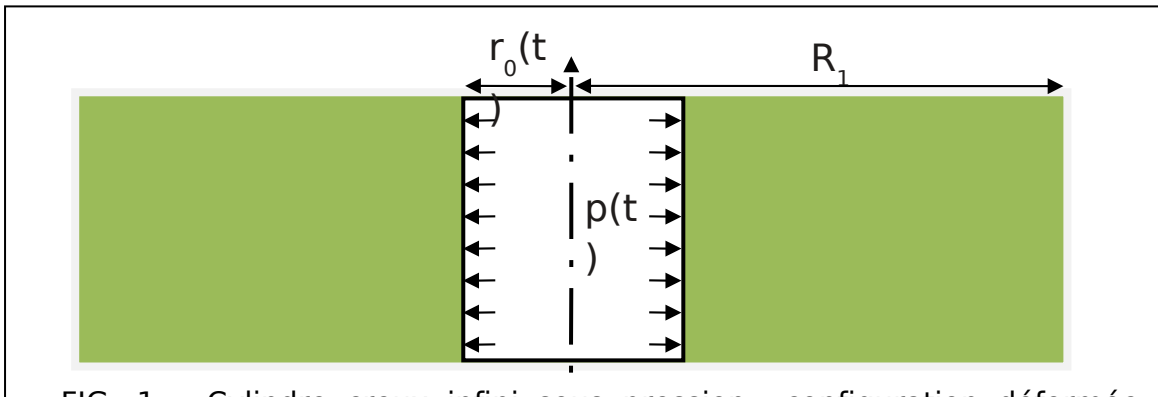


FIG. 1 - Cylindre creux infini sous pression : configuration déformée à l'instant t

La paroi extérieure du cylindre est fixe tandis que sa paroi intérieure est soumise, à chaque instant  $t > 0$ , à une pression uniforme  $p(t)$  donnée et telle que  $p(0) = 0$ . La transformation  $F$  de ce solide est supposée quasistatique.

# Modélisation mécanique.

1.

Dans le problème, l'axe Oz est axe de symétrie. Ainsi, la transformation ne varie pas selon z.

De plus,  $\theta$  est constant puisque il y a symétrie de centre axe Oz. Seul r varie selon le paramètre temps et  $R \in [R_0, R_1]$ .

En conclusion :

$$\begin{cases} z = Z = \text{constante} \\ \theta = \Theta = \text{constante} \\ r = f(R, t) \end{cases}$$

3.

On cherche à montrer que  $D$  et  $\sigma$  ne dépendent que de R et de t.

## Détermination de D

$$G = \text{grad}_x v = \begin{bmatrix} \partial_r v_r & \frac{1}{r} \partial_r v_r - \frac{1}{r} v_\theta & \partial_z v_r \\ \partial_r v_\theta & \frac{1}{r} \partial_\theta v_\theta + \frac{1}{r} v_r & \partial_z v_\theta \\ \partial_r v_z & \frac{1}{r} \partial_\theta v_z & \partial_z v_z \end{bmatrix}$$

On sait que  $D = \frac{1}{2} (G + tG)$  et que

Avec v la dérivée temporelle de f(R,t)

$$\text{Or } v = \begin{bmatrix} vr \\ v\theta \\ vZ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial r}{\partial t} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial f}{\partial t} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{f} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\text{Ainsi } G = \begin{bmatrix} \frac{\partial f}{\partial r} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{r} \dot{f} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\text{or } \frac{\partial f}{\partial r} = \frac{\partial}{\partial R} \cdot \dot{f} \cdot \frac{\partial R}{\partial r} + \frac{\partial}{\partial t} \cdot \dot{f} \cdot \frac{\partial t}{\partial r} = \frac{\partial f}{\partial R} \frac{1}{\frac{\partial f}{\partial R}} = \frac{\dot{f}}{\dot{f}} \quad \text{car } \frac{\partial t}{\partial r} = 0$$

$$G = \begin{bmatrix} \frac{\dot{f}}{\dot{f}} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{\dot{f}}{f} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

En remplaçant r par f, on obtient

Cela nous permet de calculer D :

$$D = \frac{1}{2} (G + tG)$$

$$D = \frac{1}{2} \left( \begin{bmatrix} \frac{\dot{f}}{\dot{f}} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{\dot{f}}{f} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{\dot{f}}{\dot{f}} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{\dot{f}}{f} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \right)$$

$$D = \begin{bmatrix} \frac{\dot{f}}{\dot{f}} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{\dot{f}}{f} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

D'où  $D = G$

On remarque que D ne dépend que de f, d'où D dépend seulement des variables R et t.

### **Détermination de $\sigma$**

Pour calculer  $\sigma$ , on se sert de la loi de comportement du solide qui est régi par la relation :  $\check{\sigma} = \lambda * trD * I + 2\mu * D$

Comme  $G=D+W$ , on en déduit que  $W=0$ . Ainsi on peut écrire que  $\check{\sigma} = \dot{\sigma} + \sigma.W - W.\sigma = \dot{\sigma}$ .

Ainsi  $\check{\sigma} = \dot{\sigma} = \lambda * trD * I + 2\mu * D$

$$\dot{\sigma} = \lambda \begin{bmatrix} \frac{f'}{f'} + \frac{f}{f} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{f'}{f'} + \frac{f}{f} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{f'}{f'} + \frac{f}{f} \end{bmatrix} + 2\mu \begin{bmatrix} \frac{f'}{f'} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{f}{f} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\dot{\sigma} = \begin{bmatrix} (\lambda + 2\mu)\frac{f'}{f'} + \lambda\frac{f}{f} & 0 & 0 \\ 0 & \lambda\frac{f'}{f'} + (\lambda + 2\mu)\frac{f}{f} & 0 \\ 0 & 0 & \lambda\frac{f'}{f'} + \lambda\frac{f}{f} \end{bmatrix}$$

Puis on intègre  $\dot{\sigma}$  sur  $t$ . Ce qui nous permet de trouver  $\sigma$ . On remarque que  $\sigma$  n'est fonction que de  $R$  et de  $t$ .

$$\sigma = \begin{bmatrix} (\lambda + 2\mu)\ln f'(R, t) + \lambda \ln f(R, t) - A & 0 & 0 \\ 0 & (\lambda + 2\mu)\ln f + \lambda \ln f' - B & 0 \\ 0 & 0 & \lambda \ln f' + \lambda \ln f - C \end{bmatrix}$$

Avec

$$A = (\lambda + 2\mu)\ln f'(R, t = 0) + \lambda \ln f(R, t = 0) = \lambda \ln R$$

$$B = (\lambda + 2\mu)\ln f(R, t = 0) + \lambda \ln f'(R, t = 0) = (\lambda + 2\mu) \ln R$$

$$C = \lambda \ln f'(R, t = 0) + \lambda \ln f(R, t = 0) = \lambda \ln R$$

Puisque  $f(R, t=0)=R$  et  $f'(R, t=0)=0$

$$\sigma = \begin{bmatrix} (\lambda + 2\mu)\ln f' + \lambda (\ln f - \ln R) & 0 & 0 \\ 0 & (\lambda + 2\mu) * (\ln f - \ln R) + \lambda \ln f' & 0 \\ 0 & 0 & \lambda (\ln f' + \ln f - \ln R) \end{bmatrix}$$

5.

On veut connaître  $w(x)$ . Pour cela, on calcule  $w'(x)$  :

$$w'(x) = \frac{\partial h(R)}{\partial x}$$

$$w'(x) = \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{f(R,t)}{R} \right)$$

$$w'(x) = \frac{\partial}{\partial R} \left( \frac{f(R,t)}{R} \right) \frac{\partial R}{\partial x} + \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{f(R,t)}{R} \right) \frac{\partial t}{\partial x}$$

$$w'(x) = \frac{\partial}{\partial R} \left( \frac{f(R,t)}{R} \right) \frac{\partial R}{\partial x} \quad \text{puisque} \quad \frac{\partial t}{\partial x} = 0$$

$$w'(x) = \frac{f'(R,t) * R + f(R,t)}{R^2} \frac{\partial R}{\partial x}$$

Comme  $x = \frac{R_0}{R}$  alors  $dx = -\frac{R_0}{R^2} * dR$  d'où  $\frac{dR}{dx} = -\frac{R^2}{R_0}$

On peut ainsi écrire que  $w'(x) = -\frac{f'(R,t) * R + f(R,t)}{R^2} * \frac{R^2}{R_0}$

$$w'(x) = -\frac{f'(R,t) * R + f(R,t)}{R_0}$$

$$w'(x) = -\frac{f'(R,t)}{x} + \frac{f(R,t)}{R_0}$$

$$w'(x) = \frac{1}{x} * \left( \frac{f(R,t)}{R} - f'(R,t) \right)$$

$$w'(x) = \frac{w(x)}{x} * \left( 1 - \frac{R f'(R,t)}{f(R,t)} \right) \quad \text{or} \quad v(x) = \frac{f(R,t)}{R f'(R,t)}$$

Donc  $w'(x) = \frac{w(x)}{x} * \left( 1 - \frac{1}{v(x)} \right)$

On obtient que  $\frac{w'(x)}{w(x)} = \frac{v(x)-1}{x*v(x)}$

En intégrant, on trouve que  $\ln|w(x)| = \int_a^x \frac{v(\varepsilon)-1}{\varepsilon*v(\varepsilon)} d\varepsilon$

Or  $\ln|w(a)| = 0$ , on en déduit que  $w(a) = 0$ . On sait que :

$$w(x_1) = \frac{f\left(\frac{R_0}{R_1}, t\right)}{\frac{R_0}{R_1}} = \frac{R_1}{R_0} * f\left(\frac{R_0}{R_1}, t\right) = \frac{R_1}{R_0} * \frac{R_0}{R_1} = 1$$

. Ainsi,  $a=x_1$ .

On peut écrire que  $w(x) = \exp\left(\int_{x_1}^x \frac{v(\varepsilon)-1}{\varepsilon*v(\varepsilon)} d\varepsilon\right)$

Pour calculer  $v(x)$ ,

**Modélisation mécanique.**

---