F. Pétrélis (cours) T. Jules (TD), theo.jules@ens.fr

TD $N^{o}4$: Correction

1 Cinématique du gonflement

1. Pour arriver au résultat on utilise la formule en fin de TD avec \underline{u} les coordonnées de n'importe quel point après déformation.

$$\underline{u} = (\lambda(R)R, \Theta, \Phi)$$

Toute les dérivations se font dans les coordonnées de la base avant la déformation. Une autre façon de le voir: soient des points M et M' du matériaux qui deviennent M_t et M'_t après déformation. On défini $\underline{da} = \underline{MM'}$ un vecteur matériel. Après la déformation, ce vecteur devient $\underline{dx} = M_t M'_t$. On aura alors:

$$dx = F da$$

avec $\underline{\underline{F}}$ le tenseur gradient de la déformation. Dans notre expérience, cela donne: $\lambda_R = \lambda' R + \lambda$, $\lambda_{\Theta} = \lambda$, $\lambda_{\Phi} = \lambda$.

2. L'incompressibilité se traduit par $Det(\underline{F})=1$. En utilisant l'expression de $\underline{\mathbf{F}}$:

$$\frac{d(\lambda R)}{dR}\lambda^2 = 1$$

$$\frac{d(\lambda R)}{dR} = \frac{1}{\lambda^2}$$

3. On a:

$$d(\lambda R)\lambda^2 R^2 = R^2 dR$$

Donc si on intègre entre R1 et R:

$$\lambda(R)^3 R^3 - \lambda_1^3 R_1^3 = R^3 - R_1^3$$

$$\lambda(R) = (1 + (\lambda_1^3 - 1)(\frac{R_1}{R})^3)^{1/3}$$

2 Analyse du gonflement

1.
$$\underline{\sigma} = \begin{bmatrix} \mu \frac{1}{\lambda^4} + \eta & 0 & 0\\ 0 & \mu \lambda^2 + \eta & 0\\ 0 & 0 & \mu \lambda^2 + \eta \end{bmatrix}$$

2. On a un équilibre des contraintes: $\underline{div \, \sigma} = \underline{0}$.

En utilisant les formules en annexes, on récupère:

$$\begin{split} \frac{\partial \sigma_{rr}}{\partial r} + 2 \frac{\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}}{r} &= 0 \\ \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{\theta\theta}}{\partial \theta} &= 0 \\ \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{\phi\phi}}{\partial \phi} &= 0 \end{split}$$

On rajoute les conditions aux limites pour les pressions:

$$\sigma_{rr}(r_1) = -p_i$$
$$\sigma_{rr}(r_2) = -p_e$$

L'intégration de la première équation entre r_1 et r_2 donne l'équilibre des pressions:

$$p_i = p_e - 2\int_{r_1}^{r_2} \frac{1}{r} (\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}) dr$$

3. Le changement de variable se prouvent facilement (en utilisant les questions du début). On fait d'abord le premier changement de variable:

$$p_i = p_e - 2 \int_{R1}^{R2} \frac{1}{\lambda(R)R} (\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}) \frac{1}{\lambda(R)^2} dR$$
$$= p_e - 2 \int_{R1}^{R2} \frac{dR}{R} (\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}) \frac{1}{\lambda(R)^3}$$

Puis on enchaîne sur le second:

$$p_i = p_e - 2 \int_{\lambda_1}^{\lambda_2} d\lambda (\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}) \frac{1}{\lambda^3} \frac{\lambda^2}{1 - \lambda^3}$$

$$= p_e - 2\mu \int_{\lambda_1}^{\lambda_2} d\lambda (\frac{1}{\lambda^4} - \lambda^2) \frac{1}{\lambda(1 - \lambda^3)}$$

$$= p_e - 2\mu \int_{\lambda_1}^{\lambda_2} d\lambda \frac{1 + \lambda^3}{\lambda^5}$$

$$= p_e - 2\mu (\frac{1}{4\lambda_1^4} - \frac{1}{4\lambda_2^4} + \frac{1}{\lambda_1} - \frac{1}{\lambda_2})$$

4. On considère une membrane mince, donc on peut simplifier l'intégrale en s'arretant après le premier changement de variable, en utilisant $\frac{R_2 - R_1}{R_1} = \alpha$ et en supposant $\lambda(R) \simeq \lambda$ une constante:

$$p_i = p_e - 2 \int_{R1}^{R2} \frac{dR}{R} (\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}) \frac{1}{\lambda(R)^3}$$
$$\approx p_e - 2\alpha (\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}) \frac{1}{\lambda^3}$$
$$\approx p_e + 2\alpha \mu (\frac{1}{\lambda} - \frac{1}{\lambda^7})$$

5.

