Ecole d'été Mécanique Théorique Quiberon

septembre 2015

Cours 4

le problème en vitesses

Equilibre:

$$\frac{\partial \dot{s}_{ij}}{\partial x_i} + \dot{g}_j = 0$$

Conditions aux limites

$$\dot{s}_{ij}n_i = \dot{f}_j \text{ sur } S_f$$

$$v_j = d_j \text{ sur } S_v$$

Elasticité

Cadre hyperélastique Densité d'énergie élastique $E(\mathbf{F})$

$$s_{ij} = \frac{\partial E}{\partial F_{ji}}$$

$$\dot{s}_{ij} = c_{ijkl} \dot{F}_{ji} = c_{ijkl} \frac{\partial v_l}{\partial x_k}$$

$$c_{ijkl} = c_{klij} = \frac{\partial^2 E}{\partial F j i \partial F_{lk}}$$

Elasto-plasticité

$$\hat{\sigma}_{ij} = H_{ijkl} D_{kl}$$

Charge ou décharge élastique

$$\mathbf{H} = \mathbf{C} \, \operatorname{si} \, \frac{\partial f}{\partial \boldsymbol{\sigma}} : \mathbf{C} : \mathbf{D} < 0$$

Charge plastique

$$\mathbf{H} = \mathbf{C} - \frac{\mathbf{C} : \frac{\partial f}{\partial \boldsymbol{\sigma}} \otimes \mathbf{C} : \frac{\partial f}{\partial \boldsymbol{\sigma}}}{h + \frac{\partial f}{\partial \boldsymbol{\sigma}} : \mathbf{C} : \frac{\partial f}{\partial \boldsymbol{\sigma}}} \text{ si } \frac{\partial f}{\partial \boldsymbol{\sigma}} : \mathbf{C} : \mathbf{D} \ge 0$$

Module tangent symétrique

Rappel

Problème en vitesse **linéaire** en élasticité

Problème en vitesses **non linéaire** en élastoplasticité mais dans le cas symétrique, on a vu que le problème de la première bifurcation est ramené à la recherche de la première bifurcation du **solide linéaire de comparaison**

condition de localisation **non affectée** par la symétrie du module tangent

Le problème en vitesses

$$\mathcal{A}_{i}(\mathbf{v}) = \frac{\partial \left[H_{ijkl}^{L}(\mathbf{x}) \frac{\partial v_{l}}{\partial x_{k}} \right]}{\partial x_{i}} + g_{j} = 0 \text{ dans } V$$

$$\mathcal{B}_j(\mathbf{v}) = L_{ijkl}^L(\mathbf{x}) \frac{\partial v_l}{\partial x_k} n_i = 0 \text{ sur } S_f$$

$$\mathcal{C}_j(\mathbf{v}) = v_j = d_j \text{ sur } S_v$$

Problème linéaire en dimension finie

T opérateur linéaire de E —> F dim E=rang(T)+ dim Ker(T)

Coker(T) = F/Im(T)dim Coker(T) = codim(Im T)

et donc

Ind(T) = dim Ker(T)-codim(Im T)=dim E - dim F indépendant de l'opérateur

T est injectif sis il est surjectif

Problème linéaire en dimension finie

A x = b

1) $det(A) \neq 0$ solution unique 2) det(A) = 0 nbre fini de solutions si A*b=0

Le cas de la dimension infinie: Alternative de Fredholm

K opérateur compact

u=Ku +f

1) La solution est unique pour tout f

 2) ou alors u-Ku=0 a un nombre fini (N) de solutions linéairement indépendantes et dans ce cas l'equation complète a N solutions linéairement indépendantes di f est dans le noyau de l'orthogonal de l-K*

Le cas de la dimension infinie: Opérateurs de Fredholm

A linéaire et continu est Fredholm si et seulement si

A a un noyau de dimension fini
 A a une image fermée de codimension finie

Le problème en vitesses

L'opérateur associé au problème en vitesses

 $\mathcal{T} = ((\mathcal{A}_j), (\mathcal{B}_j), (\mathcal{C}_j))$

est Fredholm si et seulement si

1) Le système différentiel A_j est elliptique en tout point de V

2) Les conditions aux limites \mathcal{B}_j et \mathcal{C}_j vérifient la condition complémentaire en tout point de la frontière de V

Ellipticité des équations d'équilibre (en vitesses)

Le système est dit elliptique si pour tout point $_{\mathbf{X}_0}$ de V il n'a aucune solution de la forme

$$\mathbf{v}(\mathbf{x}) = \mathbf{g}e^{i\xi\mathbf{n}.\mathbf{x}}$$

sur l'espace entier

 $Det[\mathbf{n}.\mathbf{H}.\mathbf{n}] \neq 0 \ \forall \ \mathbf{n}$ en tout point $\mathbf{x}_0 \ de \ V$

Condition complémentaire

Pour tout point de la frontière \mathbf{x}_0 , le problème linéaire sur le demi-espace

$$\frac{\partial \left[H_{ijkl}^{L}(\mathbf{x}_{0}) \frac{\partial v_{l}}{\partial x_{k}} \right]}{\partial x_{i}} = 0$$
$$L_{ijkl}^{L}(\mathbf{x}_{0}) \frac{\partial v_{l}}{\partial x_{k}} n_{i} = 0$$

n'a aucune solution bornée de la forme

$$\mathbf{v}(\mathbf{x}) = z(x_3) \exp i(k_1 x_1 + k_2 x_2)$$

Perte de la condition complémentaire -> Modes de surfaces longueur d'onde indéterminée

Exemple: Essai de traction en déformation plane (Hill, Hutchinson, 1975)

Loi de comportement linéaire en vitesses

$$\hat{\sigma}_{11} - \hat{\sigma}_{22} = 2\mu^* (D_{11} - D_{22})$$

 $\hat{\sigma}_{12} = 2\mu D_{12}$
Biot, 1965

$$\dot{s}_{11} = \hat{\sigma}_{11} - \sigma_1 \frac{\partial v_1}{\partial x_1}$$
$$\dot{s}_{22} = \hat{\sigma}_{11}$$
$$\dot{s}_{12} = \hat{\sigma}_{12} - \frac{1}{2}\sigma_1 \frac{\partial v_1}{\partial x_2} - \frac{1}{2}\sigma_1 \frac{\partial v_2}{\partial x_1}$$
$$\dot{s}_{21} = \hat{\sigma}_{21} - \frac{1}{2}\sigma_1 \frac{\partial v_1}{\partial x_2} - \frac{1}{2}\sigma_1 \frac{\partial v_2}{\partial x_1}$$

Equations du problème

$$\begin{aligned} \frac{\partial \dot{s}_{ij}}{\partial x_1} &= 0\\ \frac{\partial}{\partial x_1} \frac{1}{2} (\dot{s}_{11} - \dot{s}_{22}) + \frac{\partial}{\partial x_2} \dot{s}_{21} &= -\frac{\partial}{\partial x_1} \frac{1}{2} (\dot{s}_{11} + \dot{s}_{22})\\ \frac{\partial}{\partial x_1} \frac{1}{2} (\dot{s}_{11} - \dot{s}_{22}) - \frac{\partial}{\partial x_2} \dot{s}_{12} &= \frac{\partial}{\partial x_1} \frac{1}{2} (\dot{s}_{11} + \dot{s}_{22})\\ v_1 &= \frac{\partial \psi}{\partial x_2}\\ \end{aligned}$$
Incompressibilité
$$v_2 &= -\frac{\partial \psi}{\partial x_1} \end{aligned}$$

 $(\mu + \frac{1}{2}\sigma)\frac{\partial^4\psi}{\partial x_1^4} + 2(2\mu^* - \mu)\frac{\partial^4\psi}{\partial x_1^2\partial x_2^2} + (\mu - \frac{1}{2}\sigma)\frac{\partial^4\psi}{\partial x_2^4} = 0$

 ∂x_1

Solution

 $\psi = v(x_2) \cos (c_1 x_1)$ $v_1 = v'(x_2) \cos (c_1 x_1), \quad v_2 = c_1 v(x_2) \sin (c_1 x_1)$

condition aux limites en vitesses $c_1 = m\pi/2a_1, m = 1, 2, ...$

condition aux limites sur Les côtés $v'' + c_1^2 v = 0, \quad x_2 = \pm a_2$

$$(\mu - \frac{1}{2}\sigma)v''' = (4\mu^* - \mu - \frac{1}{2}\sigma)c_1^2v', \qquad x_2 = \pm a_2$$

Modes symétriques $v(x_2) = \operatorname{Re} \{A \sin (c_2 x_2)\}$

Modes antisymétriques $v(x_2) = \operatorname{Re} \{A \cos (c_2 x_2)\}$

Solution

$$(\mu + \frac{1}{2}\sigma)c_1^4 + 2(2\mu^* - \mu)c_1^2c_2^2 + (\mu - \frac{1}{2}\sigma)c_2^4 = 0$$

E: 4 racines complexes H: 4 racines réelles

P: 2 racines réèlles



Regime elliptique

$$\frac{q \sin (2pc_1 a_2)}{p \sinh (2qc_1 a_2)} = \pm \frac{\sqrt{\left(\frac{2\mu - \sigma}{2\mu + \sigma}\right) - \left(1 - \frac{4\mu^*}{\sigma}\right)}}{\sqrt{\left(\frac{2\mu - \sigma}{2\mu + \sigma}\right) + \left(1 - \frac{4\mu^*}{\sigma}\right)}}$$

$$p^{2}-q^{2} = \frac{2\mu - 4\mu^{*}}{2\mu - \sigma}, \qquad p^{2}+q^{2} = \sqrt{\left(\frac{2\mu + \sigma}{2\mu - \sigma}\right)}$$

$$\gamma = c_1 a_2 = m\pi a_2/2a_1$$

Régime hyperbolique

$$\frac{q \tan (pc_1 a_2)}{p \tan (qc_1 a_2)} = \left(\frac{q^2 - 1}{p^2 - 1}\right)^2$$
$$\frac{q \tan (qc_1 a_2)}{p \tan (qc_1 a_2)} = \left(\frac{q^2 - 1}{2}\right)^2$$

$$\frac{1}{p \tan(pc_1 a_2)} = \left(\frac{1}{p^2 - 1}\right)$$

$$\frac{1}{2}(p^2+q^2) = \frac{2\mu - 4\mu^*}{2\mu - \sigma}, \qquad \frac{1}{2}(p^2-q^2) = \frac{\sqrt{\{(4\mu^* - 2\mu)^2 + (\sigma^2 - 4\mu^2)\}}}{2\mu - \sigma}$$

 $\gamma = c_1 a_2 = m\pi a_2/2a_1$

Régime parabolique

$$\frac{q \tan (pc_1 a_2)}{p \tanh (qc_1 a_2)} = \left(\frac{q^2 + 1}{p^2 - 1}\right)^2$$
$$\frac{q \tanh (qc_1 a_2)}{p \tan (pc_1 a_2)} = -\left(\frac{q^2 + 1}{p^2 - 1}\right)^2$$
$$\frac{1}{2}(p^2 - q^2) = \frac{4\mu^* - 2\mu}{\sigma - 2\mu}, \quad \frac{1}{2}(p^2 + q^2) = \frac{\sqrt{\{(4\mu^* - 2\mu)^2 + (\sigma^2 - 4\mu^2)\}}}{\sigma - 2\mu}$$

$$\gamma = c_1 a_2 = m\pi a_2/2a_1$$

Modes de surface

$$\frac{\sigma}{4\mu^*} = 1 + \frac{\sigma}{4\mu^*} \sqrt{\left(\frac{2\mu - \sigma}{2\mu + \sigma}\right)}$$



Effets non locaux élasto-plasticité $D_{ij} = D^e_{ij} + D^p_{ij}$ $\hat{\sigma}_{ij} = C_{ijkl} (D_{kl} - D_{kl}^p)$ élasticité $f(\boldsymbol{\sigma}, R) \leq 0$ Fonction de charge $D_{ij}^p = \lambda \frac{\partial f}{\partial \boldsymbol{\sigma}}$ Loi d'écoulement $\dot{p} = \lambda \frac{\partial f}{\partial R}$ Loi d'écrouissage

 $\lambda \geq 0$, $f \leq 0$ and $\lambda \dot{f} = 0$