

Chapitre VII

Résolution des problèmes d'élasticité linéaire

VII-1 Problèmes d'élasticité linéaire

Soit un domaine (D) de volume (V) et de frontière (S), le problème d'élasticité linéaire (élastostatique) consiste à déterminer un état élastique $[\Sigma, U]$ en tout point de (D) correspondant aux forces de volume (f) dan (D) et vérifiant les conditions aux limites sur (S).

Les inconnues (15) : Σ (6) , \mathcal{E} (6) , U (3)

Les équations (15) : Loi de Hooke (6)

$$\mathcal{E} = \frac{1+\nu}{E} \Sigma - \frac{\nu}{E} s I \quad \text{ou} \quad \Sigma = 2\mu \mathcal{E} + \lambda e I$$

Relations déformations - déplacements (6)

$$\mathcal{E} = \frac{1}{2} [\text{Grad}(U) + \text{Grad}(U)^T]$$

(ou les équations de compatibilité)

Equations d'équilibre (3)

$$\vec{f} + \text{div}(\Sigma) = \vec{0}$$

Les conditions aux limites : il existe deux types :

(a) Champs de forces surfaciques imposées sur S_σ : $\vec{t}(P, \vec{n}) = \Sigma \cdot \vec{n}$

(b) Champs de déplacements imposés sur S_u : $\vec{u}(P) = \vec{u}_0$

VII-2 Méthodes de résolution

a) Méthode des déplacements :

Dans cette méthode les inconnues sont les déplacements U(3). Elle est utilisée dans le cas de champ de déplacement imposé. On doit vérifier dans ce cas les trois équations d'équilibre :

$$\vec{f} + \text{div}(\Sigma) = \vec{0}$$

En utilisant la loi de Hooke et les relations déformations - déplacements on obtient les trois **équations de Navier** (ou Lamé-Navier) :

$$\vec{f} + (\lambda + 2\mu) \overrightarrow{\text{grad}}(\text{div } \vec{U}) - \mu \overrightarrow{\text{rot}}(\text{rot } \vec{U}) = \vec{0}$$

b) Méthode des forces :

Dans cette méthode les inconnues sont les contraintes $\Sigma(6)$. Elle est utilisée dans le cas de champ de contraintes imposé. On doit vérifier dans ce cas les six équations de compatibilité :

$$\overrightarrow{\text{grad}} \text{div}(\mathcal{E}) + \text{grad}^t \overrightarrow{\text{div}}(\mathcal{E}) - \text{grad} \text{grad}(\text{tr}(\mathcal{E})) - \Delta \mathcal{E} = 0$$

En utilisant la loi de Hooke et les équations d'équilibre on obtient les six **équations de Beltrami** :

$$\text{grad } \vec{f} + \text{grad}^t \vec{f} + \frac{\nu}{1-\nu} (\text{div } \vec{f}) \mathbf{I} + \Delta \Sigma + \frac{1}{1+\nu} \text{grad } \overrightarrow{\text{grad}}(\text{tr}(\Sigma)) = 0$$

VII-3 Problèmes d'élasticité linéaire plane

Les forces de volume, les déplacements imposés, les charges appliquées sont supposés indépendants de x_3 , et parallèles au plan (x_1, x_2) .

a) Déformations planes

$$\mathcal{E} = \begin{pmatrix} \varepsilon_{11} & \varepsilon_{12} & 0 \\ \varepsilon_{12} & \varepsilon_{22} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad \Sigma = \begin{pmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{12} & 0 \\ \sigma_{12} & \sigma_{22} & 0 \\ 0 & 0 & \sigma_{33} \end{pmatrix} \quad \begin{matrix} \varepsilon_{33} = 0 \\ \sigma_{33} \neq 0 \end{matrix}$$

$$\sigma_{33} = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{33} - \frac{\nu}{E} (\sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33}) = 0$$

$$\sigma_{33} = \nu [\sigma_{11} + \sigma_{22}]$$

$$\varepsilon_{11} = \frac{\partial u_1}{\partial x_1} = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{11} - \frac{\nu}{E} (\sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33})$$

$$\varepsilon_{11} = \frac{\partial u_1}{\partial x_1} = \frac{1+\nu}{E} [(1-\nu)\sigma_{11} - \nu\sigma_{22}]$$

$$\varepsilon_{22} = \frac{\partial u_2}{\partial x_2} = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{22} - \frac{\nu}{E} (\sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33}) \implies$$

$$\varepsilon_{22} = \frac{\partial u_2}{\partial x_2} = \frac{1+\nu}{E} [(1-\nu)\sigma_{22} - \nu\sigma_{11}]$$

$$\varepsilon_{12} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_1}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_1} \right) = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{12}$$

$$\varepsilon_{12} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_1}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_1} \right) = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{12}$$

Il suffit donc de trouver $(\sigma_{11}, \sigma_{22}, \sigma_{12})$ pour résoudre le problème d'élasticité en déformation plane.

Il faut trois équations : une équation de Beltrami et deux équations d'équilibre :

$$\Delta(\sigma_{11} + \sigma_{22}) + \frac{1}{1-\nu} \operatorname{div}(\vec{f}) = 0$$

$$\frac{\partial \sigma_{11}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{12}}{\partial x_2} + f_1 = 0$$

$$\frac{\partial \sigma_{12}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{22}}{\partial x_2} + f_2 = 0$$

avec $\Delta = \frac{\partial^2}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2}{\partial x_2^2}$

b) Contraintes planes

$$\Sigma = \begin{pmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{12} & 0 \\ \sigma_{12} & \sigma_{22} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad \mathcal{E} = \begin{pmatrix} \varepsilon_{11} & \varepsilon_{12} & 0 \\ \varepsilon_{12} & \varepsilon_{22} & 0 \\ 0 & 0 & \varepsilon_{33} \end{pmatrix} \quad \begin{array}{l} \sigma_{33} = 0 \\ \varepsilon_{33} \neq 0 \end{array}$$

$$\varepsilon_{11} = \frac{\partial u_1}{\partial x_1} = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{11} - \frac{\nu}{E} (\sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33})$$

$$\varepsilon_{22} = \frac{\partial u_2}{\partial x_2} = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{22} - \frac{\nu}{E} (\sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33})$$

$$\sigma_{33} = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{33} - \frac{\nu}{E} (\sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33}) \quad \implies \quad \varepsilon_{33} = \frac{\partial u_3}{\partial x_3} = -\frac{\nu}{E} (\sigma_{11} + \sigma_{22})$$

$$\varepsilon_{12} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_1}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_1} \right) = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{12}$$

$$\varepsilon_{11} = \frac{\partial u_1}{\partial x_1} = \frac{1}{E} (\sigma_{11} - \nu \sigma_{22})$$

$$\varepsilon_{22} = \frac{\partial u_2}{\partial x_2} = \frac{1}{E} (\sigma_{22} - \nu \sigma_{11})$$

$$\varepsilon_{12} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_1}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_1} \right) = \frac{1+\nu}{E} \sigma_{12}$$

Il suffit donc de trouver $(\sigma_{11}, \sigma_{22}, \sigma_{12})$ pour résoudre le problème d'élasticité en déformation plane.

Il faut trois équations : une équation de Beltrami et deux équations d'équilibre :

$$\Delta(\sigma_{11} + \sigma_{22}) + (1+\nu) \operatorname{div}(\vec{f}) = 0$$

$$\frac{\partial \sigma_{11}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{12}}{\partial x_2} + f_1 = 0$$

$$\frac{\partial \sigma_{12}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{22}}{\partial x_2} + f_2 = 0$$

avec $\Delta = \frac{\partial^2}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2}{\partial x_2^2}$

VII-4 Solution par la fonction d'Airy (élasticité linéaire plane)

Lorsque le champ des forces de volume (f) dérive d'un potentiel (V) ($\vec{f} = -\vec{\text{grad}}V$), la détermination des trois inconnues peut se ramener à la recherche d'une fonction $\phi(x_1, x_2)$, dite fonction de contrainte ou fonction d'Airy, dans le cas de déformation plane comme le cas de contrainte plane.

$$\sigma_{11} = \frac{\partial^2 \phi}{\partial x_2^2} + V \quad \sigma_{22} = \frac{\partial^2 \phi}{\partial x_1^2} + V \quad \sigma_{12} = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x_1 \partial x_2}$$

ϕ : fonction de contrainte ou fonction d'Airy

Les deux équations d'équilibre sont automatiquement vérifiées tandis que l'équation de Beltrami donne :

$$\text{En déformation plane :} \quad \Delta \Delta \phi = -\frac{1-2\nu}{1-\nu} \Delta V$$

$$\text{En contrainte plane :} \quad \Delta \Delta \phi = -(1-\nu) \Delta V$$

$$\text{Avec} \quad \Delta \Delta \phi = \frac{\partial^4 \phi}{\partial x_1^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x_1^2 \partial x_2^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial x_2^4} \quad \text{et} \quad \Delta V = \frac{\partial^2 V}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial x_2^2}$$

Remarque : cas de forces de volume nulles

Dans le cas des forces de volume nulles ou constantes ($\Delta V = 0$) on obtient la même équation pour le cas de déformation plane et le cas de contrainte plane :

$$\Delta \Delta \Phi = 0$$

Les étapes de résolution seront alors :

- choisir la fonction d'Airy $\phi(x_1, x_2)$ qui vérifie l'équation ($\Delta \Delta \Phi = 0$) et les conditions aux limites en contraintes imposées sur S_σ .

- déterminer les déformations en fonction de $\phi(x_1, x_2)$.

- déterminer les déplacements par intégration :

$$u_1 = \int \varepsilon_{11} dx_1 + F(x_2) \quad \text{et} \quad u_2 = \int \varepsilon_{22} dx_2 + G(x_1)$$

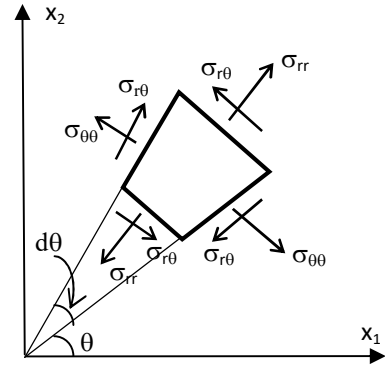
- déterminer les fonctions $F(x_2)$ et $G(x_1)$ en utilisant les conditions aux limites en déplacements imposés :

$$\varepsilon_{12} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_1}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_1} \right) = -\frac{1+\nu}{E} \frac{\partial^2 \phi}{\partial x_1 \partial x_2}$$

VII-5 Utilisation des coordonnées cylindriques

$$\begin{aligned} x_1 &= r \cos(\theta) \\ x_2 &= r \sin(\theta) \\ x_3 &= x_3 \end{aligned} \quad \text{et} \quad U = \begin{cases} u_1 = u_1(r, \theta) \\ u_2 = u_2(r, \theta) \\ u_3 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \varepsilon_{rr} &= \frac{\partial u_1}{\partial r} & ; & & \varepsilon_{\theta\theta} &= \frac{u_1}{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_2}{\partial \theta} \\ \varepsilon_{r\theta} &= \frac{1}{r} \frac{\partial u_1}{\partial \theta} + \frac{\partial u_2}{\partial r} - \frac{u_2}{r} \end{aligned}$$



a) Déformations planes

$$\mathcal{E} = \begin{pmatrix} \varepsilon_{rr} & \varepsilon_{r\theta} & 0 \\ \varepsilon_{r\theta} & \varepsilon_{\theta\theta} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad \Sigma = \begin{pmatrix} \sigma_{rr} & \sigma_{r\theta} & 0 \\ \sigma_{r\theta} & \sigma_{\theta\theta} & 0 \\ 0 & 0 & \sigma_{33} \end{pmatrix}$$

$$\begin{aligned} \varepsilon_{33} &= 0 \\ \sigma_{33} &= \nu(\sigma_{rr} + \sigma_{\theta\theta}) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta(\sigma_{rr} + \sigma_{\theta\theta}) + \frac{1}{1-\nu} \operatorname{div}(\vec{f}) &= 0 \\ \frac{\partial \sigma_{rr}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{r\theta}}{\partial \theta} + \frac{\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}}{r} + f_r &= 0 \\ \frac{\partial \sigma_{r\theta}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{\theta\theta}}{\partial \theta} + \frac{2}{r} \sigma_{r\theta} + f_\theta &= 0 \end{aligned}$$

avec

$$\begin{aligned} \Delta &= \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \\ \operatorname{div}(\vec{f}) &= \frac{\partial f_r}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial f_\theta}{\partial \theta} + \frac{f_r}{r} \end{aligned}$$

b) Contraintes planes

$$\Sigma = \begin{pmatrix} \sigma_{rr} & \sigma_{r\theta} & 0 \\ \sigma_{r\theta} & \sigma_{\theta\theta} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad \mathcal{E} = \begin{pmatrix} \varepsilon_{rr} & \varepsilon_{r\theta} & 0 \\ \varepsilon_{r\theta} & \varepsilon_{\theta\theta} & 0 \\ 0 & 0 & \varepsilon_{33} \end{pmatrix}$$

$$\begin{aligned} \sigma_{33} &= 0 \\ \varepsilon_{33} &= -\frac{\nu}{E}(\sigma_{rr} + \sigma_{\theta\theta}) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta(\sigma_{rr} + \sigma_{\theta\theta}) + (1+\nu) \operatorname{div}(\vec{f}) &= 0 \\ \frac{\partial \sigma_{rr}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{r\theta}}{\partial \theta} + \frac{\sigma_{rr} - \sigma_{\theta\theta}}{r} + f_r &= 0 \\ \frac{\partial \sigma_{r\theta}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{\theta\theta}}{\partial \theta} + \frac{2}{r} \sigma_{r\theta} + f_\theta &= 0 \end{aligned}$$

avec

$$\begin{aligned} \Delta &= \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \\ \operatorname{div}(\vec{f}) &= \frac{\partial f_r}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial f_\theta}{\partial \theta} + \frac{f_r}{r} \end{aligned}$$

Fonction d'Airy : $\Phi(r, \theta)$

$$\sigma_{rr} = \frac{1}{r} \frac{\partial \Phi}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \theta^2} \quad ; \quad \sigma_{\theta\theta} = \frac{\partial^2 \Phi}{\partial r^2} \quad ; \quad \sigma_{r\theta} = -\frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial \Phi}{\partial \theta} \right) = \frac{1}{r^2} \frac{\partial \Phi}{\partial \theta} - \frac{1}{r} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial r \partial \theta}$$