

## Chapitre 4

### Théorèmes énergétiques en élasticité linearisée

#### ■ 1 Formulations fortes et faibles d'un problème d'élasticité linearisé

##### • 1.1 Equations locales et conditions aux limites

On considère dans ce chapitre des milieux élastiques, bidimensionnels ou élancés (au sens du chapitre 3) dans le cadre de l'hypothèse des petites perturbations qui permet :

- la linearisation physique et géométrique de la loi de comportement

- l'enlèvement linearisé du problème sur la configuration de référence connue.

On suppose également que :

- les effets d'inerie sont négligeables
- l'état de référence est naturel.

les équations et conditions aux limites d'un tel problème s'écrivent :

- Équations d'équilibre et condition aux limites en effet :

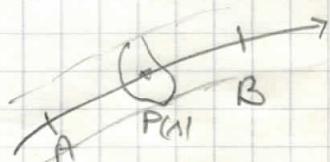
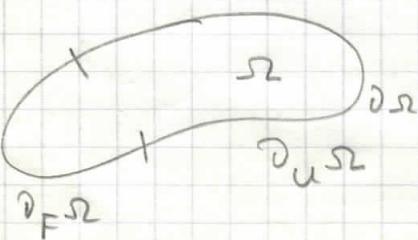
équation du milieu 3D      équation des limites

$$\bullet \text{div } \underline{\underline{\sigma}}(u) + \rho \underline{\underline{f}}(u) = 0 \text{ dans } \Omega$$

$$\frac{d}{ds} (\int G(A) \gamma_s + \int f_s) = \int \underline{\underline{f}}_s$$

$$\bullet \underline{\underline{\sigma}}(u) \cdot \underline{n} = \underline{\underline{F}}^d \text{ sur } \partial_F \Omega$$

$$\int G \gamma_s(A) = \int F^d \Big|_A$$



## • Relation de comportement

$$\underline{\underline{\sigma}} = \frac{\partial}{\partial \underline{\underline{\epsilon}}} (\mathcal{W}(\underline{\underline{\epsilon}})) = \underline{\underline{\mathbb{I}}} : \underline{\underline{\epsilon}}(u)$$

$$\underline{\underline{\epsilon}}(u) = \frac{1}{2} (\nabla u + \nabla u^T) \quad \forall u \in \mathbb{U}$$

$$\{\underline{\underline{\epsilon}}(1)\} = \frac{\partial \mathcal{W}(\underline{\underline{\epsilon}})}{\partial \underline{\underline{\epsilon}}}$$

$$\{\underline{\underline{\epsilon}}\} = \frac{\partial \mathcal{W}(u)}{\partial u}$$

## • liaisons cinématiques

$$u_{fix} = u^d \quad \forall u \in \mathbb{U}_{fix}$$

$$\{u(s=B)\} = \{u^d\}$$

Pour une présentation unifiée des résultats de ce chapitre qui seront valables qu'il s'agisse d'un milieu 3D ou élancé, nous adoptons les notations suivantes :

- Domaine géométrique occupé par le milieu dans sa configuration non déformée  $\Omega$ ,  $\partial\Omega$  sa frontière =  $\partial_u\Omega + \partial_B\Omega$

- Déplacement scalaire, vecteur tenseur. =  $u$

- Déformation  $\underline{\underline{\epsilon}} = \underline{\underline{\epsilon}}(u)$

- Vitesse virtuelle  $v^*$ , déplacement virtuel  $u^*$

Effets extérieurs :  $f^d$ ,  $F^d$  traction surfacique

Effets intérieurs  $\mathcal{G}$

avec  $\mathcal{G}$  est associé à  $\mathcal{J}$  comme  $\mathcal{T} = \underline{\underline{\sigma}} \cdot \mathbf{n}$  est associé à  $\underline{\underline{\sigma}}$

Condition aux limites :  $u = u^d$  sur  $\partial_u\Omega$

$\mathcal{G} = F^d$  sur  $\partial_B\Omega$

Tenseur délasticité  $C$  ( $\mathcal{J} = C \underline{\underline{\epsilon}}$ )

## • 1.2 Principe des travaux virtuels

Comme indiqué précédemment, l'hypothèse des petites perturbations adoptée dans ce chapitre, permet une écriture des équations sur la configuration non déformée du milieu. En conséquence,

-3-

l'énoncé du principe des puissances virtuelles est également ramené sur la configuration non déformée.

On rappelle que pour un milieu tridimensionnel, ce principe s'écrit :

$\forall \underline{\underline{\sigma}}$  continue, symétrique vérifiant l'équilibre (et régulier)

$\forall \underline{u}^*$  continue et régulier sur  $\Omega$

$$-\int_{\Omega} \underline{\underline{\sigma}} : \underline{\underline{d}}(u^*) \, d\Omega + \int_{\Omega} f \cdot \underline{u}^* \, d\Omega + \int_{\partial\Omega} \underline{\underline{\sigma}} \cdot \underline{n} \cdot \underline{u}^* \, ds = 0$$

avec  $\underline{\underline{d}}(u^*) = \frac{1}{2} (\underline{\nabla} \underline{u}^* + \underline{\underline{\nabla}} \underline{u}^{*T})$

Compte-tenu que l'on considère des problèmes quasi-statiques et que  $\mathbf{P}_0(u^*) = 0$ .

Dans ce cas,  $\underline{u}^*$  est un champ de déplacement virtuel et  $\underline{\underline{d}}(u^*)$  s'écrit  $\underline{\underline{E}}(u^*)$ .

Par ailleurs pour éviter des confusions par la suite, le champ  $\underline{\underline{\sigma}}$  ici correspondant à un tenseur symétrique quelconque vérifiant l'équilibre mais pas nécessairement la solution du problème sera noté  $\underline{\underline{\sigma}}^*$ .

On énonce alors le théorème dit des travaux virtuels :  
 (au lieu de puissance du fait que les intégrales correspondent ici à des energies et non des puissances avec des champs de déplacements virtuels  $\underline{u}^*$  et non de vitesse)

$\forall \underline{\underline{\sigma}}^*$  symétrique, régulier, satisfaisant l'équilibre

$$\operatorname{div} \underline{\underline{\sigma}}^* + \rho \dot{f}^d = 0$$

$\forall \underline{u}^*$  continue et régulier sur  $\Omega$ :

$$-\int_{\Omega} \underline{\underline{\sigma}}^* : \underline{\underline{E}}(u^*) \, d\Omega + \int_{\Omega} \rho \dot{f}^d \cdot \underline{u}^* + \int_{\partial\Omega} \underline{\underline{\sigma}}^* \cdot \underline{n} \cdot \underline{u}^* \, ds = 0$$

avec les notations génériques introduites précédemment, le principe des travaux virtuels pour un milieu élastique (3D ou élancé) s'écrit :

$$\left\{ \begin{array}{l} \forall \mathcal{F}^* \text{ continu, régulier satisfaisant l'équilibre local.} \\ \forall u^* \text{ régulier} \\ - \int_{\Omega} \mathcal{F}^* \cdot \boldsymbol{\varepsilon}(u^*) \, d\Omega + \int_{\Omega} f^d u^* \, d\Omega + \int_{\partial\Omega} \boldsymbol{\sigma}^* u^* \, ds = 0 \end{array} \right.$$

ou encore :

$\forall \mathcal{F}^*$  continu, régulier satisfaisant l'équilibre local  
et la condition aux limites en effet sur  $\partial\Omega$

$\forall u^*$  régulier

$$0 = - \int_{\Omega} \mathcal{F}^* \cdot \boldsymbol{\varepsilon}(u^*) \, d\Omega + \int_{\Omega} f^d u^* \, d\Omega + \int_{\partial\Omega} F^d u^* \, ds + \int_{\partial\Omega} \boldsymbol{\sigma}^* u^* \, ds$$

Il s'agit d'une équation globale qui traduit l'équilibre et la condition aux limites en effet.

### • 1.3 Formulations "globales" des équations et conditions aux limites

Réoudre le problème d'équilibre local énoncé au § 1.1 revient à trouver : un couple  $(\mathcal{F}, U)$  tel que l'on vérifie :

1. les liaisons cinématiques

$$U = U^d \text{ sur } \partial_U \Omega$$

2. l'équilibre et condition aux limites en effet :

$$0 = - \int_{\Omega} \mathcal{F} \cdot \boldsymbol{\varepsilon}(u^*) \, d\Omega + \int_{\Omega} f u^* \, d\Omega + \int_{\partial\Omega} F u^* \, ds + \int_{\partial\Omega} \boldsymbol{\sigma} u^* \, ds$$

$\forall u^* \text{ quelconque}$

3- loi de comportement  
 $\mathcal{S} = C \mathcal{E}(U)$  dans  $\Omega$ .

- On introduit les espaces de champs admissibles suivants

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathcal{U}_{ad} = \mathcal{U}_{ad}(u^d) = \{ u^* \text{, continu régulier sur } \Omega / u^* = u^d \text{ sur } \partial\Omega \} \\ \mathcal{U}_{ad}^0 = \mathcal{U}_{ad}(0) = \{ u^* \text{, continu régulier sur } \Omega / u^* = 0 \text{ sur } \partial\Omega \} \end{array} \right.$$

$\mathcal{U}_{ad}(u^d)$  espace des champs de déplacements cinématiquement admissibles par le problème avec les déplacements imposés  $u^d$

$\mathcal{U}_{ad}(0)$  espace des champs de déplacement cinématiquement admissible à zéro

Remarque :  $\mathcal{U}_{ad}(u^d)$  est un espace affine

-  $\mathcal{U}_{ad}$  un espace vectoriel

→ Tout champ  $u^* \in \mathcal{U}_{ad}(u^d)$  s'écrit

$$u^* = \underline{\lambda u^0} + \underline{u^*} \in \mathcal{U}_{ad}(0) \in \mathcal{U}_{ad}(u^d)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathcal{S}_{ad} = \mathcal{S}_{ad}(f^d, F^d) = \{ \mathcal{S}^* \text{, continu dans } \Omega \text{ et régulier tels que } 0 = \int_{\Omega} -\mathcal{S}^* \mathcal{E}(u^*) d\Omega + \int_{\Omega} f^d u^* d\Omega + \int_{\partial\Omega} F^d \cdot u^* dS \\ \quad + \int_{\partial\Omega} C^* u^* dS \quad \forall u^* \in \mathcal{U}_{ad}(0) \} \end{array} \right.$$

ou encore de façon équivalente :

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathcal{S}_{ad} = \mathcal{S}_{ad}(f^d, F^d) = \{ \mathcal{S}^* \text{, continu et régulier sur les pme} \\ \quad 0 = - \int_{\Omega} \mathcal{S}^* \mathcal{E}(u^*) d\Omega + \int_{\Omega} f^d u^* d\Omega + \int_{\partial\Omega} F^d u^* dS \\ \quad \forall u^* \in \mathcal{U}_{ad}(0) \} \end{array} \right.$$

$\mathcal{S}_{ad}$  espace des champs statiquement admissibles pour le problème avec  $f^d, F^d$  imposés.

Comme précédemment, on définit également

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{Yad}^0 = \text{Yad}(0,0) = \{ \mathcal{T}^0 \text{ continus et réguliers sur } \Omega \text{ satisfaisant} \\ 0 = - \int_{\Omega} \mathcal{T}^0 \cdot \mathbf{E}(\mathbf{u}^0) \, dx \quad \forall \mathbf{u}^0 \in \text{Uad}^0 \} \\ \text{espace des champs statiquement admissibles à zéro.} \end{array} \right.$$

Réssoudre le problème local équivaut avec ces notations

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{à trouver : } (\mathbf{u}, \mathcal{T}) \in \text{Uad}(\mathbf{u}^0) \times \text{Yad}(\mathbf{f}^0, \mathbf{F}^0) \text{ tel} \\ \text{que } \mathcal{T} = C \cdot \mathbf{E}(\mathbf{u}). \text{ en tout point de } \Omega \end{array} \right.$$

soit donc trouver un couple de champs de déplacement et d'efforts internes cinématiquement admissibles qui sont associés par la loi de comportement.

#### • 1.4. Propriétés de l'opérateur d'élasticité

- On supposera dans toute la suite que l'opérateur d'élasticité  $C$  est symétrique et défini positif, c'est à dire
  - $\forall \mathbf{E} \quad (C \mathbf{E}) \cdot \mathbf{E} = \mathbf{E} \cdot (C \mathbf{E}) = \mathbf{E}^T C \mathbf{E}$
  - $\exists \alpha_0 > 0$  tel que  $\mathbf{E}^T C \mathbf{E} \geq \alpha_0 \mathbf{E}^T \mathbf{E} \quad \forall \mathbf{E}$  et en tout point
- $C$  est inversible, de sorte que la loi de comportement s'écrit
 
$$\mathcal{T} = C \mathbf{E} \quad \text{ou} \quad \mathbf{E} = C^{-1} \mathcal{T}$$

$C^{-1}$  est appelé opérateur de souplesse, de compliance.

$C^{-1}$  est "de raideur".

$C^{-1}$  est également symétrique et défini positif.
- On admettra l'existence d'une densité d'énergie élastique (potentiel)  $w(\mathbf{E})$  telle que  $\mathcal{T} = \frac{\partial w}{\partial \mathbf{E}}$ .

$$\left\{ \text{soit } w(\mathcal{E}) = \frac{1}{2} \mathcal{E} \cdot \mathcal{E} \right.$$

$w(\mathcal{E})$  est une forme quadratique définie positive  
ainsi que l'existence d'un potentiel "dual"

$$\left\{ w^*(\mathcal{S}) \text{ tel que } \mathcal{E} = \frac{\partial w^*(\mathcal{S})}{\partial \mathcal{S}} \right.$$

$$\left\{ \text{soit } w^*(\mathcal{S}) = \frac{1}{2} \mathcal{S} C^{-1} \mathcal{S} \right.$$

$$\text{ou encore } w^*(\mathcal{S}) = \mathcal{S} \mathcal{E} - w(\mathcal{E}) \quad (\text{transformée de Legendre-Fenchel de } \psi).$$

- les potentiels sont des fonctions strictement convexes

$$\text{i.e vérifient } \forall \mathcal{E}^1 \forall \mathcal{E}^2 \quad \forall \lambda^1 > 0 \quad \forall \lambda^2 > 0 / \lambda^1 + \lambda^2 = 1$$

$$w(\lambda^1 \mathcal{E}^1 + \lambda^2 \mathcal{E}^2) < \lambda^1 w(\mathcal{E}^1) + \lambda^2 w(\mathcal{E}^2)$$

$$\text{et } \forall \mathcal{S}^1 \forall \mathcal{S}^2 \quad \forall \lambda^1 > 0 \quad \forall \lambda^2 > 0 / \lambda^1 + \lambda^2 = 1$$

$$w^*(\lambda^1 \mathcal{S}^1 + \lambda^2 \mathcal{S}^2) < \lambda^1 w^*(\mathcal{S}^1) + \lambda^2 w^*(\mathcal{S}^2)$$

ou encore pour des fonctions deux fois continûment différentiables

ce qui est le cas ici

$$\frac{\partial^2 w}{\partial \mathcal{E} \partial \mathcal{E}} \mathcal{E} \mathcal{E} > 0 \quad \forall \mathcal{E}, \quad \frac{\partial^2 w^*}{\partial \mathcal{S} \partial \mathcal{S}} \mathcal{S} \mathcal{S} > 0 \quad \forall \mathcal{S}$$

Remarque: en élastique 3D isotrope ces propriétés se traduisent par

$$w(\mathcal{E}) = \frac{1}{2} [\lambda (\text{trace } \mathcal{E})^2 + 2\mu \mathcal{E} : \mathcal{E}] = \frac{1}{2} [\lambda (\text{trace } \mathcal{E})^2 + \frac{\mu}{2} \text{trace } (\mathcal{E}^2)]$$

$$\text{avec } \mu > 0 \quad \text{et} \quad 3\lambda + 2\mu > 0$$

### 15. Existence et unicité de la solution

Admettons l'existence de la solution à ce stade et intervenons nous à l'unite. Considérons deux couples solutions du problème formulé précédemment

$(u^1, \mathcal{S}^1)$  et  $(u^2, \mathcal{S}^2)$ . Ces couples satisfont =

$$u^1 = u^2 = u^3 \text{ sur } \partial_{\Omega} \cup \Sigma$$

$$\begin{aligned} & - \int_{\Omega} \gamma^1 \mathcal{E}(u^1) dr + \int_{\Omega} f^1 u^1 dr + \int_{\partial_{\Omega}} F^1 u^1 ds = \forall u^1 \in \text{Uad}(0) \\ & - \int_{\Omega} \gamma^2 \mathcal{E}(u^2) dr + \int_{\Omega} f^2 u^2 dr + \int_{\partial_{\Omega}} F^2 u^2 ds = " " \end{aligned}$$

d'où en soustrayant ces deux égalités

$$\int_{\Omega} (\gamma^1 - \gamma^2) \mathcal{E}(u^1) dr = 0 \quad \forall u^1 \in \text{Uad}(0)$$

en prenant  $u^1 = u^1 - u^2 \in \text{Uad}(0)$  on a :

$$\int_{\Omega} (\gamma^1 - \gamma^2) \mathcal{E}(u^1 - u^2) dr = 0$$

$$\text{or } \mathcal{E}(u^1 - u^2) = C^{-1} (\gamma^1 - \gamma^2) \text{ car } \mathcal{E}(u^1) = C^{-1} \gamma^1 \\ \mathcal{E}(u^2) = C^{-1} \gamma^2$$

$$\text{d'où } 0 = \int_{\Omega} (\gamma^1 - \gamma^2) C^{-1} (\gamma^1 - \gamma^2) dr \geq \beta_0 \int_{\Omega} (\gamma^1 - \gamma^2)^2 dr \geq 0$$

$$\text{et donc } \int_{\Omega} (\gamma^1 - \gamma^2)^2 dr = 0 \Rightarrow \gamma^1 = \gamma^2$$

On obtient donc l'unicité des "contraintes"

$$\text{Par ailleurs } \gamma^2 = \gamma^1 = C (\mathcal{E}(u^1) - \mathcal{E}(u^2))$$

$$\text{d'où } \int_{\Omega} \mathcal{E}(u^1 - u^2) C \mathcal{E}(u^1 - u^2) dr = 0$$

$$\text{et de façon analogue } \mathcal{E}(u^1) - \mathcal{E}(u^2) = 0 \text{ en tout point} \\ \text{d'où } \underline{\text{unicité des déformations}}$$

En revanche l'unicité du champ de déplacement n'est pas toujours assurée. De l'unicité des déformations, on déduit seulement  $\{ u^1 - u^2 \in R^0 \}$

$$\text{avec } R^0 = R \cap \text{Uad}(0)$$

$$\text{et } R = \{ \text{déplacement tel que } \mathcal{E}(\varrho) = 0 \}$$

$\}$  le déplacement est donc non unique, défini à un déplacement de corps rigide près (rigidifiant) admis à zéro.

L'existence est admise (Voir cours de L3 EDP, théorème de LAX-MILGRAM) et est rappelée ici :

- si mesure  $(\partial_u \Sigma) > 0$ , c'est à dire comporte au moins deux points non alignés, on peut établir l'existence de la solution en déplacement et en contrainte et plus généralement en  $\mathcal{U}$  et  $\mathcal{T}$

- si mes  $(\partial_u \Sigma) = 0$ , soit  $\partial \Sigma = \partial_+ \Sigma$  alors la solution existe sous une condition nécessaire :

$$\left\{ - \int_{\Sigma} \mathcal{T} \cdot \mathcal{E}(\underline{\epsilon}) \, d\Sigma + \int_{\Sigma} f^d \underline{\epsilon} \, d\Sigma + \int_{\partial \Sigma} F^d \underline{\epsilon} \, dS = 0 \quad \forall \underline{\epsilon} \in R^0 \right.$$

comme  $\mathcal{E}(\underline{\epsilon}) = 0$  par caractérisation même des champs  $\underline{\epsilon} \in R^0$   
(et donc  $\underline{\epsilon} \in R$ )

la condition nécessaire s'écrit :

$$\left\{ \int_{\Sigma} f^d \underline{\epsilon} \, d\Sigma + \int_{\partial \Sigma} F^d \underline{\epsilon} \, dS = 0 \quad \forall \underline{\epsilon} \in R^0 = R \cap \mathcal{U}_{\text{ad}}(0) \right.$$

Remarque: Pour un milieu continu 3D cette condition s'interprète de la façon suivante  $\underline{\epsilon} = \underline{a} + \underline{b} \wedge \underline{M}$ , soit

$$\left( \int_{\Sigma} f^d \, d\Sigma + \int_{\partial \Sigma} F^d \, dS \right) \cdot \underline{a} + \underline{b} \cdot \left( \int_{\Sigma} \underline{M} \wedge f^d \, d\Sigma + \int_{\partial \Sigma} \underline{M} \wedge F^d \, dS \right) = 0$$

et  $\underline{a}$  et  $\underline{b}$  soit

$$\int_{\Sigma} f^d \, d\Sigma + \int_{\partial \Sigma} F^d \, dS = 0$$

$$\text{et } \int_{\Sigma} \underline{M} \wedge f^d \, d\Sigma + \int_{\partial \Sigma} \underline{M} \wedge F^d \, dS = 0$$

Les deux conditions traduisent en fait l'équilibre global de la structure :  $\sum [\mathcal{C}] \text{efforts extérieurs} = [0]$

L'ensemble de ces résultats d'existence et d'unicité suivent sous la forme.

Théorème :

1) si mesure  $(\partial_u \mathcal{R}) > 0$  (avec sur  $\partial_u \mathcal{R}$   $u = u^d$ )

il existe une solution en déplacement et en contraintes  
et cette solution est unique

2) si mesure  $(\partial_u \mathcal{R}) = 0$

et si:  $\int_{\Omega} f^d \varphi \, dr + \int_{\partial\Omega} F^d \varphi \, ds = 0 \quad \forall \varphi \in R^0 = RN(\text{Mod})$

la solution existe, elle est unique en contrainte  
le déplacement solution  $u$  est défini à un mouvement  
de corps rigide près admissible à zéro

$u + \varphi$  avec  $\varphi \in R^0$  est aussi solution

3) Si il existe  $\varphi_0 \in R^0$  tel que

$$\int_{\Omega} f^d \varphi_0 \, dr + \int_{\partial\Omega} F^d \varphi_0 \, ds \neq 0$$

alors le problème n'admet pas de solution

• 1.6. Formulation en erreur en loi de comportement

Introduisons la fonctionnelle  $\phi(u^*, \gamma^*)$  définie par

$$\Psi(u^*, \gamma^*) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} (\gamma^* - C \varepsilon(u^*)) C^{-1} (\gamma^* - C \varepsilon(u^*)) \, dx$$

Cette fonctionnelle représente une mesure (au sens de l'énergie) de l'écart à la loi de comportement

Compte-tenu des propriétés du tenseur de compliance  $C^{-1}$

- $\Psi(u^*, \gamma^*) \geq 0 \quad \forall u^* \forall \gamma^*$
- $\Psi(u^*, \gamma^*) = 0 \iff \gamma^* = C \varepsilon(u^*)$

De sorte que le problème d'élasticité formulé précédemment s'écrit encore sous la forme globale

$$\left\{ \begin{array}{l} (u, \gamma) \in \text{Uad}(u^d) \times \text{Sad}(f^d, F^d) \text{ tels que} \\ \Psi(u, \gamma) = 0 \end{array} \right.$$

ou encore en exploitant le fait que  $\Psi(u^*, \gamma^*) \geq 0 \quad \forall u^* \forall \gamma^*$

$$\left\{ \begin{array}{l} (u, \gamma) \in \text{Uad}(u^d) \times \text{Sad}(f^d, F^d) / \\ \Psi(u, \gamma) = \min_{\substack{u^* \in \text{Uad}(u^d) \\ \gamma^* \in \text{Sad}(f^d, F^d)}} (\Psi(u^*, \gamma^*)) \end{array} \right.$$

le couple solution du problème minimise l'erreur en loi de comportement sur les espaces admissibles  $\text{Uad} \times \text{Sad}$

■ 2- Théorèmes de l'énergie

• 2.1 Energies potentielles et complémentaire

Définitions : Soient  $W(u^*) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \varepsilon(u^*) C \varepsilon(u^*) \, dx = \frac{1}{2} \int_{\Omega} w(\varepsilon) \, dx$

énergie élastique de déformation

$$\phi(u^*) = \int_{\Omega} f u^* \, dx + \int_{\partial\Omega} F^* u^* \, ds$$

Travail des effets imposés dans le déplacement  $u^*$  donné

et  $E_p(u^*) = W(u^*) - \phi(u^*)$  énergie potentielle totale

$$\text{Définition Soient } W^*(\mathcal{S}^*) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \mathcal{S}^* C^{-1} \mathcal{S}^* \, dx = \frac{1}{2} \int_{\Omega} W^*(\mathcal{S}^*) \, dx$$

énergie élastique complémentaire.

$$\phi^*(\mathcal{S}^*) = \int_{\partial\Omega} \mathcal{S}^* u^* \, ds$$

travail des effets dans le champ de déplacement donné

$$\text{et } E_c(\mathcal{S}^*) = W^*(\mathcal{S}^*) - \phi^*(\mathcal{S}^*)$$

énergie complémentaire totale  
ou énergie élastique en contrainte totale

Propriété de découplage de la formulation en vertu à la loi de comportement

la formulation globale en vertu à la loi de comportement

$$u \in \mathbb{U}_{ad}(u^d) \quad \mathcal{S} \in \mathbb{S}_{ad}(f^d, F^d)$$

$$\Psi(u, \mathcal{S}) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} (\mathcal{S} - C \mathcal{E}(u)) C^{-1} (\mathcal{S} - C \mathcal{E}(u)) \, dx \\ = \min_{\substack{u^* \in \mathbb{U}_{ad} \\ \mathcal{S}^* \in \mathbb{S}_{ad}}} \Psi(u^*, \mathcal{S}^*)$$

iciut également de façon équivalente

$$u \in \mathbb{U}_{ad}(u^d), \quad \mathcal{S} \in \mathbb{S}_{ad}(f^d, F^d)$$

$$\Psi(u, \mathcal{S}) = \min_{u^* \in \mathbb{U}_{ad}(u^d)} (E_p(u^*)) + \min_{\mathcal{S}^* \in \mathbb{S}_{ad}(f^d, F^d)} (E_c(\mathcal{S}^*))$$

preuve. = Par définition de  $\Psi$  et des différentes énergies, on a :

$$\Psi(u^*, \mathcal{S}^*) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \mathcal{S}^* C^{-1} \mathcal{S}^* \, dx = \int_{\Omega} \mathcal{S}^* \mathcal{E}(u^*) \, dx + \frac{1}{2} \int_{\Omega} \mathcal{E}(u^*) C \mathcal{E}(u^*) \, dx$$

de par les propriétés de symétrie de  $C$  et  $C^{-1}$

$$\forall u^* \in \mathbb{U}_{ad}(u^d) \quad \forall \mathcal{S}^* \in \mathbb{S}_{ad}(f^d, F^d)$$

$$\text{de sorte que } \Psi(u^*, \mathcal{S}^*) = W^*(\mathcal{S}^*) + W(u^*) - \int_{\Omega} \mathcal{S}^* \mathcal{E}(u^*) \, dx.$$

$$\text{or } \int_{\Omega} \Psi^* \mathcal{E}(u^*) \, dx = \int_{\Omega} \mathcal{F}^d u^* \, dx + \int_{\partial\Omega} F^d u^* \, ds + \int_{\Omega} \mathcal{C}^* u^* \, ds \quad ^{13}$$

d'après le principe des travaux virtuels (§ 1.2)

$$\text{d'où } \int_{\Omega} \Psi^* \mathcal{E}(u^*) \, dx = \Phi(u^*) + \Phi^*(\Psi^*)$$

$$\text{et donc } \Psi(u^*, \Psi^*) = \underbrace{W(u^*) - \Phi(u^*)}_{E_p(u^*)} + \underbrace{W^*(\Psi^*) - \Phi^*(\Psi^*)}_{E_c(\Psi^*)}$$

$\forall u^* \in \text{Uad}(u^d)$  et  $\forall \Psi^* \in \text{Sad}(\mathcal{F}^d, \mathcal{F}^d)$

## • 2.2 Théorème de minimisation de l'énergie potentielle

De la propriété de découplage établie précédemment, on peut enoncer le résultat suivant :

- Théorème : Parmi tous les champs de déplacement cinématiquement admissibles ( $u \in \text{Uad}(u^d)$ ), le champ de déplacement solution ( $u$ ) du problème minimise la fonctionnelle énergie potentielle totale, soit :

$$\left\{ \begin{array}{l} u \in \text{Uad}(u^d) \\ E_p(u) = \min_{u^* \in \text{Uad}(u^d)} E_p(u^*) = \min_{u^* \in \text{Uad}(u^d)} [W(u^*) - \Phi(u^*)] \end{array} \right.$$

ou encore

$$\left\{ \begin{array}{l} u \in \text{Uad}(u^d) \\ W(u) - \Phi(u) \leq W(u^*) - \Phi(u^*) \quad \forall u^* \in \text{Uad}(u^d) \end{array} \right.$$

Ce résultat se déduit de la formulation globale en état à la loi de comportement :

$$\Psi(u, \Psi) = E_p(u) + E_c(\Psi) \leq \min_{u \in \text{Uad}(u^d)} E_p(u^*) + \min_{\Psi^* \in \text{Sad}} E_c(\Psi^*)$$

Le résultat peut également s'obtenir en exploitant des propriétés de convexité de la densité d'énergie  $\mathcal{E}$

On revenant aux expressions des énergies on a :

$$\left\{ \begin{array}{l} u \in \text{Vad}(u^d) \\ \frac{1}{2} \int_{\Omega} \mathcal{E}(u) \leq \mathcal{E}(u) - \int_{\Omega} f^d \cdot u \, dx - \int_{\partial\Omega} F^d \cdot u \, ds \\ \leq \frac{1}{2} \int_{\Omega} \mathcal{E}(u^*) \leq \mathcal{E}(u^*) - \int_{\Omega} f^d \cdot u^* \, dx - \int_{\partial\Omega} F^d \cdot u^* \, ds \\ \forall u^* \in \text{Vad}(u^d) \end{array} \right.$$

En élasticité 3D isotrope cela s'écrit

$$\left\{ \begin{array}{l} u \in \text{Vad}(u^d) \\ \frac{1}{2} \int_{\Omega} \frac{\lambda}{2} (\text{trace } \mathcal{E}(u))^2 + \mu \text{trace}(\mathcal{E}(u)^2) \, dx - \int_{\Omega} f^d \cdot u \, dx - \int_{\partial\Omega} F^d \cdot u \, ds \\ \leq \int_{\Omega} \frac{1}{2} (\text{trace } \mathcal{E}(u^*)^2 + \mu \text{trace}(\mathcal{E}(u^*)^2)) \, dx - \int_{\Omega} f^d \cdot u^* \, dx - \int_{\partial\Omega} F^d \cdot u^* \, ds \\ \forall u^* \in \text{Vad}(u^d) = \{ u \text{ continue dans } \Omega \text{ et régulier} / u^d = u \text{ sur } \partial\Omega \} \end{array} \right.$$

ou encore on peut utiliser l'expression suivante pour l'énergie potententielle

$$W(u) = \int_{\Omega} \frac{E}{2(1+\nu)} \left[ \frac{V}{1-2\nu} (\text{trace } \mathcal{E})^2 + \text{trace}(\mathcal{E}^2) \right]$$

### • 2.3 Théorème de minimisation de l'énergie complémentaire

Théorème : Parmi tous les champs de contraintes statiquement admissible, le champ solution  $\mathfrak{S}$  du problème minimise l'énergie complémentaire totale, soit :

$$\mathfrak{S} \in \text{Sad}(f^d, F^d)$$

$$E_c(\mathfrak{S}) = \min_{\mathfrak{S}^* \in \text{Sad}(f^d, F^d)} E_c(\mathfrak{S}^*)$$

ou encore

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathcal{L} \in \text{Sad}(f^d, F^d) \\ W^*(\mathcal{S}) - \Phi^*(\mathcal{S}) \leq \tilde{W}(\mathcal{S}^*) - \Phi^*(\mathcal{S}^*) \end{array} \right.$$

$$W^*(\mathcal{S}) - \Phi^*(\mathcal{S}) \leq \tilde{W}(\mathcal{S}^*) - \Phi^*(\mathcal{S}^*) \quad \forall \mathcal{S}^* \in \text{Sad}(f^d, F^d)$$

ou encore

$$\mathcal{L} \in \text{Sad}(f^d, F^d)$$

$$\frac{1}{2} \int_{\Omega} \mathcal{S} C^{-1} \mathcal{S} d\Omega - \int_{\partial\Omega} \mathcal{S} u^d ds \leq \frac{1}{2} \int_{\Omega} \mathcal{S}^* C^{-1} \mathcal{S}^* d\Omega - \int_{\partial\Omega} \mathcal{S}^* u^d ds$$

$$\forall \mathcal{S}^* \in \text{Sad}(f^d, F^d)$$

En élasticité 3D isotrope, ce résultat s'écrit

$$\mathcal{L} \in \text{Sad}(f^d, F^d)$$

$$\int_{\Omega} \frac{1+\nu}{2E} \text{tr} \mathcal{U}^2 - \frac{\nu}{2E} (\text{tr} \mathcal{U})^2 d\Omega - \int_{\partial\Omega} \mathcal{U} \cdot n \cdot u^d ds$$

$$\leq \int_{\Omega} \frac{1+\nu}{2E} \text{tr} \mathcal{U}^* (\mathcal{U}^*)^2 - \frac{\nu}{2E} (\text{tr} \mathcal{U}^*)^2 d\Omega - \int_{\partial\Omega} \mathcal{U}^* \cdot n \cdot u^d ds$$

$$\forall \mathcal{U}^* \in \text{Sad}(f^d, F^d)$$

ou encore on peut utiliser l'expression de

$$\tilde{W}(\mathcal{U}) = \int_{\Omega} \frac{1}{4\mu} \text{tr} \mathcal{U} (\mathcal{U}^2) - \frac{\lambda}{3(1+\nu)} (\text{tr} \mathcal{U})^2 d\Omega$$

## • 2.4 Théorème de la double inégalité et formule de Clapeyron

En exploitant le fait que  $\Psi(u, \mathcal{S}) = 0 = E_p(u) + E_c(\mathcal{S})$

(déroulage de l'énergie en écart à la loi de comportement)

et le fait que le couple solution annule cette énergie cf 2.1)

on obtient la double inégalité suivante :

Théorème : le couple solution  $(u, \mathfrak{S})$  d'un problème d'élasticité

satisfait la double inégalité suivante :

$u \in \text{Uad}(u^0)$ ,  $\mathfrak{S} \in \text{Sad}(f^d, F^d)$  et

$$-E_c(\mathfrak{S}^*) \leq -E_c(\mathfrak{S}) = E_p(u) \leq E_p(u^*) \quad \forall u^* \in \text{Uad}(u^0) \quad \forall \mathfrak{S}^* \in \text{Sad}(f^d, F^d)$$

ou encore

$u \in \text{Uad}(u^0)$ ,  $\mathfrak{S} \in \text{Sad}(f^d, F^d)$  et

$$-W^*(\mathfrak{S}^*) + \phi^*(\mathfrak{S}^*) \leq -W^*(\mathfrak{S}) + \phi^*(\mathfrak{S}) = W(u) - \phi(u) \leq W(u^*) - \phi(u^*)$$

L'énergie potentielle totale de tout champ de déplacement admissible uniaxesquement est supérieure ou égale à l'énergie potentielle totale en contrainte de tout champ statiquement admissible.

Remarques : 1) Ces inégalités permettent de construire des encadrements de certains modules élastiques (rigidité à la torsion, comprimé, en choisissant des champs tests admissibles optimaux).

2) On peut également construire des solutions approchées en recherchant la meilleure solution dans un espace de fonctions de forme donnée (Méthode de Ritz, éléments finis, spéciales).

Enfin, on peut également énoncer le résultat suivant :

Théorème Formule de Clapeyron.

Pour toute solution  $(u, \mathfrak{S})$  du problème d'équilibre élastique l'énergie élastique  $W(u)$  du champ de déplacement est égale à l'énergie complémentaire  $W^*(\mathfrak{S})$  (énergie élastique du champ de contrainte (solution)) :

$$W(u) = W^*(\mathfrak{S})$$

et est égale à la moitié du travail de tous les efforts

extérieurs dans le champ de déplacement solution.

$$\left\{ \begin{array}{l} W(u) = W^*(\bar{s}) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} f^d u \, d\Omega + \frac{1}{2} \int_{\partial\Omega} F^d u \, ds + \frac{1}{2} \int_{\Omega} G u^d \, ds \\ \quad = \frac{1}{2} \phi(u) + \frac{1}{2} \phi^*(\bar{s}) \end{array} \right.$$

preuve : On utilise le principe des travaux virtuels rappelé en début de chapitre en utilisant  $\bar{u} = u$  solution, on a

$$-\int_{\Omega} \mathcal{L} \cdot \mathcal{E}(u) \, d\Omega + \int_{\Omega} f^d u \, d\Omega + \int_{\partial\Omega} F^d u \, ds + \int_{\Omega} G u^d \, ds = 0$$

soit  $\int_{\Omega} \mathcal{E}(u) \cdot \mathcal{E}(u) \, d\Omega = \phi(u) + \phi^*(\bar{s})$  car  $\mathcal{L} = C \cdot \mathcal{E}(u)$

ou encore  $\int_{\Omega} \mathcal{L} \cdot C^{-1} \mathcal{L} \, d\Omega = \phi(u) + \phi^*(\bar{s})$  car  $\mathcal{E}(u) = C^{-1} \mathcal{L}$

d'où  $2W(u) = \phi(u) + \phi^*(\bar{s})$

et  $2W^*(\bar{s}) = \phi(u) + \phi^*(\bar{s})$

d'où la formule de Clapeyron.