

Mécanique Physique des Matériaux

Comportement des polymères et des élastomères



École des Ponts

Daniel Weisz-Patrault

Ecole des Ponts

- Séance 1 Classification et choix des matériaux
- Séance 2 Méthode générale de modélisation en mécanique
- Séance 3 Exemple : mécanique de milieux continus classique
- Séance 4 Écriture générale des relations constitutives
- Séance 5 Comportement des polymères et des élastomères
- Séance 6 Étude de cas
- Séance 7 Origine physique de la plasticité
- Séance 8 Élastoplasticité HPP
- Séance 9 Élastoplasticité en grandes transformation
- Séance 10 Étude de cas
- Séance 11 Microstructures et transitions de phase
- Séance 12 Contraintes résiduelles
- Séance 13 Examen

Objectifs généraux

Culture fondamentale

- Concepts de mécanique en **grandes déformations**
- Ecriture des comportements
- Théorie qui sous-tend le calcul numérique

Objectifs de la séance

- Elasticité entropique
- Elasticité enthalpique
- Comportement hyperélastique
- Identification expérimentale

Plan de la séance

- 1| Rappels
- 2| Relations constitutives en thermoélasticité
- 3| Comportement thermoélastique linéaire HPP
- 4| Comportement hyperélastique (grandes transformations)

Plan de la séance

1| Rappels

2| Relations constitutives en thermoélasticité

3| Comportement thermoélastique linéaire HPP

4| Comportement hyperélastique (grandes transformations)

Comportement indépendant de l'observateur

- Choix fréquent

$$\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \cancel{\nabla T_{\underline{X}}} \right] = e_0(\underline{X}, t)$$

$$\mathcal{S}_{\underline{X},t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \cancel{\nabla T_{\underline{X}}} \right] = s_0(\underline{X}, t)$$

$$\mathcal{P}_{\underline{X},t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \nabla T_{\underline{X}} \right] = p_0(\underline{X}, t)$$

$$\mathcal{Q}_{\underline{X},t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \nabla T_{\underline{X}} \right] = q_0(\underline{X}, t)$$

$$\Pi_{\underline{X},t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \cancel{\nabla T_{\underline{X}}} \right] = \underline{\pi}(\underline{X}, t)$$

- Comportement matériel : $\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{S}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{P}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{Q}_{\underline{X},t}^0, \Pi_{\underline{X},t}^0$

Comportement indépendant de l'observateur

- Densité massique d'énergie libre

$$\psi_0(\underline{X}, t) = e_0(\underline{X}, t) - T(\underline{X}, t)s(\underline{X}, t)$$

$$\mathcal{E}_{\underline{X}, t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, \underline{T}_{\underline{X}} \right] = e_0(\underline{X}, t)$$

$$\mathcal{S}_{\underline{X}, t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, \underline{T}_{\underline{X}} \right] = s_0(\underline{X}, t)$$

- D'où

$$\boxed{\Psi_{\underline{X}, t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, \underline{T}_{\underline{X}} \right] = \psi_0(\underline{X}, t)}$$

Comportement indépendant de l'observateur

- **Grandeurs constitutives**
- **Observables**

$$\underbrace{\underline{\underline{\sigma}} : \underline{\underline{d}} - \rho (\dot{\Psi} + \dot{T}s)}_{D_I} - \underbrace{\frac{\underline{q} \cdot \nabla T}{T}}_{D_T} = D \geq 0$$

$$\underline{\underline{\pi}} : \underline{\underline{\dot{e}}} - \rho_0 (\dot{\Psi}_0 + \dot{T}s_0) - \frac{\underline{q}_0 \cdot \nabla_X T}{T} \geq 0$$

- Comportement matériau : $\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{S}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{P}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{Q}_{\underline{X},t}^0, \Pi_{\underline{X},t}^0$
- **Doit vérifier l'équation des bilans pour** toute évolution possible

Plan de la séance

- 1| Rappels
- 2| Relations constitutives en thermoélasticité
- 3| Comportement thermoélastique linéaire HPP
- 4| Comportement hyperélastique (grandes transformations)

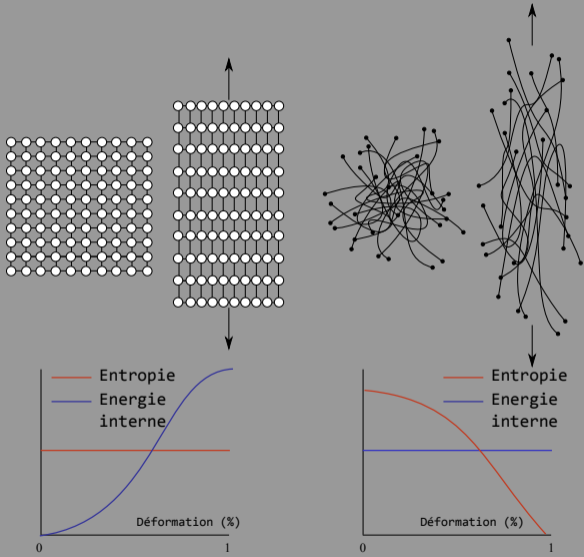
Relations constitutives en thermoélasticité

- | Deux origines physiques

- | Hypothèses de la thermoélasticité

- | Contraintes de l'équation des bilans

Deux origines physiques



Relations constitutives en thermoélasticité

- | Deux origines physiques
- | Hypothèses de la thermoélasticité
- | Contraintes de l'équation des bilans

Hypothèses de la thermoélasticité

Hypothèse 1

- Le matériau est non vieillissant
- Comportement matériau

$$\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{S}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{P}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{Q}_{\underline{X},t}^0, \Pi_{\underline{X},t}^0$$

- Comportement : fonctions classique de l'état

Hypothèses de la thermoélasticité

Hypothèse 2

- Energie interne e_0 et entropie s_0 fonctions de la valeur actuelle de \underline{e} et T et non de toute l'histoire
- Le matériau ne dépend que de l'état actuel

$$\mathcal{E}_{\underline{X}}^0(\underline{e}(\underline{X}, t), T(\underline{X}, t)) = e_0(\underline{X}, t)$$

$$\mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}(\underline{X}, t), T(\underline{X}, t)) = s_0(\underline{X}, t)$$

- D'où

$$\Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}(\underline{X}, t), T(\underline{X}, t)) = \psi_0(\underline{X}, t)$$

- Comportement : fonctions classique de l'état (7 variables)

Relations constitutives en thermoélasticité

- | Deux origines physiques
- | Hypothèses de la thermoélasticité
- | Contraintes de l'équation des bilans

Contraintes de l'équation des bilans

Inégalité de Clausius Duhem

$$\underline{\underline{\pi}} : \underline{\underline{\dot{\epsilon}}} - \rho_0 (\dot{\psi}_0 + \dot{T}s_0) - \frac{\underline{q}_0 \cdot \underline{\nabla}_X T}{T} \geq 0$$

Vraie pour tout solide, tout état et toute évolution possible.
Choisissons de considérer des solides dans des états uniformes

D'où : $\underline{\underline{\nabla}}_X T(\underline{X}, t) = 0$

D'où :

$$D_I = \underline{\underline{\pi}} : \underline{\underline{\dot{\epsilon}}} - \rho_0 (\dot{\psi}_0 + \dot{T}s_0) \geq 0$$

Vraie pour toute évolution possible de la situation uniforme.

Contraintes de l'équation des bilans

Inégalité de Clausius Duhem

□ Inégalité de Clausius Duhem

$$\underline{\pi} : \dot{\underline{e}}(\underline{X}, t) - \rho_0 \left(\dot{\psi}_0(\underline{X}, t) + \dot{T}(\underline{X}, t) s_0(\underline{X}, t) \right) \geq 0$$

□ Relations constitutives

$$\mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}(\underline{X}, t), T(\underline{X}, t)) = s_0(\underline{X}, t)$$

$$\Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}(\underline{X}, t), T(\underline{X}, t)) = \psi_0(\underline{X}, t)$$

$$\Rightarrow \Pi_{\underline{X}, t}^0(\underline{e}(\underline{X}, t), T(\underline{X}, t)) = \underline{\pi}(\underline{X}, t) ?$$

Contraintes de l'équation des bilans

Inégalité de Clausius Duhem

□ Dérivée de l'énergie libre

$$\dot{\psi}_0(\underline{X}, t) = \frac{d\Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}(\underline{X}, t), T(\underline{X}, t))}{dt} = \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} : \dot{\underline{e}} + \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial T} \dot{T}$$

□ Inégalité de Clausius Duhem

$$\left(\underline{\pi} - \rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right) : \dot{\underline{e}} - \rho_0 \left(\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial T} + \mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) \right) \dot{T} \geq 0$$

□ Valable $\forall \dot{\underline{e}}, \forall \dot{T}$ possibles

Contraintes de l'équation des bilans

Inégalité de Clausius Duhem

- **Premier choix** possible

$$\underline{\dot{e}} = 0 \text{ et } \forall \dot{T} > 0$$

- Inégalité de Clausius Duhem

$$\left(\cancel{\underline{\pi} - \rho_0 \frac{\partial \Psi_X^0}{\partial \underline{e}}} \right) : \underline{\dot{e}} - \underbrace{\rho_0 \left(\frac{\partial \Psi_X^0}{\partial T} + \mathcal{S}_X^0(\underline{e}, T) \right)}_{\text{ne dépend que de l'état}} \underbrace{\dot{T}}_{>0} \geq 0$$

Contraintes de l'équation des bilans

Inégalité de Clausius Duhem

- **Deuxième choix** possible

$$\underline{\dot{e}} = 0 \text{ et } \forall \dot{T} < 0$$

- Inégalité de Clausius Duhem

$$\left(\cancel{\underline{\pi} - \rho_0 \frac{\partial \Psi_X^0}{\partial \underline{e}}} \right) : \underline{\dot{e}} - \underbrace{\rho_0 \left(\frac{\partial \Psi_X^0}{\partial T} + \mathcal{S}_X^0(\underline{e}, T) \right)}_{\text{ne dépend que de l'état}} \underbrace{\dot{T}}_{<0} \geq 0$$

- Conclusion : pour chaque état \underline{e}, T

$$\mathcal{S}_X^0(\underline{e}, T) = - \frac{\partial \Psi_X^0(\underline{e}, T)}{\partial T}$$

Contraintes de l'équation des bilans

Inégalité de Clausius Duhem

- **Troisième choix** évolutions compressibles et isothermes

$$\dot{T} = 0 \text{ et } \forall \underline{\dot{e}} \text{ symétrique}$$

- Inégalité de Clausius Duhem ($\underline{\dot{e}}$, $-\underline{\dot{e}}$)

$$\underbrace{\left(\underline{\pi}(\underline{X}, t) - \rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right)}_{\text{ne dépend que de l'état}} : \underline{\dot{e}} - \rho_0 \left(\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial T} + \mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) \right) \dot{T} \geq 0$$

- Conclusion : pour chaque état \underline{e}, T

$$\underline{\pi}(\underline{X}, t) - \rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \text{ anti-symétrique}$$

Contraintes de l'équation des bilans

Inégalité de Clausius Duhem

- Conclusion : pour chaque état \underline{e}, T

$$\underline{\pi}(\underline{X}, t) - \rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \text{ anti-symétrique}$$

- Par ailleurs $\underline{\pi}(\underline{X}) = \Pi_{\underline{X}, t}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}} \right]$

- D'où

$$\Pi_{\underline{X}}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}} \right] = \text{sym} \left[\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right]$$

- D'où $\Pi_{\underline{X}}^0$ ne dépend que de $\underline{e}(\underline{X}, t)$ et $T(\underline{X}, t)$

$$\underline{\pi}(\underline{X}, t) = \Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \text{sym} \left[\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right]$$

Contraintes de l'équation des bilans

Inégalité de Clausius Duhem

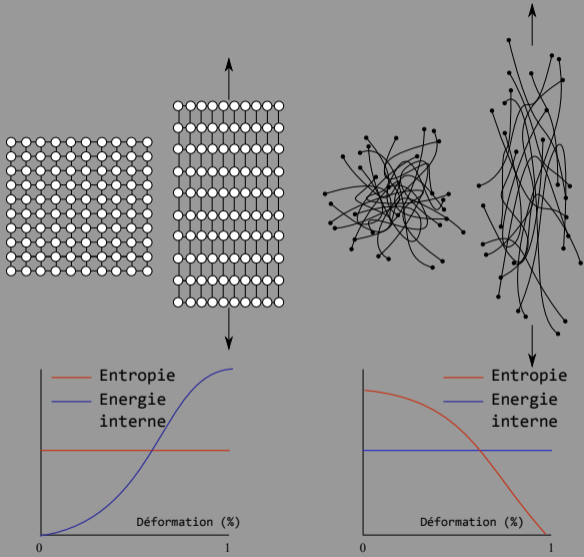
- On peut choisir $\Psi_{\underline{X}}^0$ tel que

$$\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} = \text{sym} \left[\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right]$$

- $\Psi_{\underline{X}}^0$ fonction des $e_{ij} = e_{ji}$
- Remplace e_{ij} par $(e_{ij} + e_{ji})/2$ sans changer $\Psi_{\underline{X}}^0$
- D'où

$$\underline{\pi}(\underline{X}, t) = \Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}}$$

Contraintes de l'équation des bilans



Contraintes de l'équation des bilans

$$\underline{\pi}(\underline{X}, t) = \rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}}$$
$$\underline{\pi}(\underline{X}, t) = \underbrace{\rho_0 \frac{\partial \mathcal{E}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}}}_{\text{élasticité enthalpique}} - \underbrace{\rho_0 T(\underline{X}, t) \frac{\partial \mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}}}_{\text{élasticité entropique}}$$

- Baisse de l'entropie = apport d'entropie négatif
- Echange de chaleur avec l'extérieur

Contraintes de l'équation des bilans

Relations constitutives

□ Le choix de $\Psi_{\underline{X}}^0$ donne (pour $\underline{e} = \underline{e}(\underline{X}, T)$ et $T = T(\underline{X}, t)$)

$$\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}] = e_0(\underline{X}, t) \quad \mathcal{E}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) + T\mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)$$

$$\mathcal{S}_{\underline{X}}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}] = s_0(\underline{X}, t) \quad \mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = -\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial T}(\underline{e}, T)$$

$$\mathcal{P}_{\underline{X}}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \nabla T_{\underline{X}}] = p_0(\underline{X}, t)$$

Contraintes de l'équation des bilans

Relations constitutives

$$\mathcal{Q}_{\underline{X}}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, \underline{T}_{\underline{X}}, \nabla \underline{T}_{\underline{X}}] = \underline{q}_0(\underline{X}, t)$$

$$\Pi_{\underline{X}}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, \underline{T}_{\underline{X}}] = \underline{\pi}(\underline{X}, t) \quad \boxed{\Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \mathbf{sym} \left(\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial \underline{e}}(\underline{e}, T) \right)}$$

□ Comportement matériel : $\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{S}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{P}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{Q}_{\underline{X},t}^0, \Pi_{\underline{X},t}^0$

Contraintes de l'équation des bilans

- **Liaisons interne** : matériaux incompressibles
- $J = 1 \Rightarrow \dot{J} = 0 \Rightarrow \operatorname{div}_{\underline{x}} \underline{V} = \dot{J} J^{-1} = 0$
- $\operatorname{tr}(\underline{\underline{d}}) = \operatorname{tr}(\operatorname{sym}(\underline{\underline{\nabla}}_{\underline{x}} \underline{V})) = \operatorname{div}_{\underline{x}} \underline{V} = 0$
- $\underline{\underline{d}} = {}^t \underline{\underline{F}}^{-1} \cdot \underline{\underline{\dot{e}}} \cdot \underline{\underline{F}}^{-1} \Rightarrow \operatorname{tr}(\underline{\underline{d}}) = \operatorname{tr}({}^t \underline{\underline{F}}^{-1} \cdot \underline{\underline{\dot{e}}} \cdot \underline{\underline{F}}^{-1}) = \operatorname{tr}(\underline{\underline{F}}^{-1} \cdot {}^t \underline{\underline{F}}^{-1} \cdot \underline{\underline{\dot{e}}})$
- $\operatorname{tr}(\underline{\underline{d}}) = \underline{\underline{C}}^{-1} : \underline{\underline{\dot{e}}} = 0$
- Forme linéaire $f: \underline{\underline{z}}$ symétrique $\mapsto \underline{\underline{C}}^{-1} : \underline{\underline{z}}$

$$\dot{T} = 0 \text{ et } \forall \underline{\underline{\dot{e}}} \in \ker [f]$$

- Inégalité de Clausius Duhem

$$\underbrace{\left(\underline{\underline{\pi}}(\underline{X}, t) - \rho_0 \frac{\partial \Psi_X^0(\underline{\underline{e}}, T)}{\partial \underline{\underline{e}}} \right)}_{\text{ne dépend que de l'état}} : \underline{\underline{\dot{e}}} = 0$$

Contraintes de l'équation des bilans

- **Liaisons interne** : matériaux incompressibles
- $\forall \underline{\dot{e}} \in \ker [f]$
- Inégalité de Clausius Duhem

$$\text{sym} \left(\underline{\pi}(\underline{X}, t) - \rho_0 \frac{\partial \Psi_X^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right) : \underline{\dot{e}} = 0$$

- **Forme linéaire** $g : \underline{z}$ symétrique $\mapsto \text{sym} \left(\underline{\pi}(\underline{X}, t) - \rho_0 \frac{\partial \Psi_X^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right) : \underline{z}$
- $\underline{\dot{e}} \in \ker [g] \Rightarrow \ker [f] \subset \ker [g]$
- $\dim [\ker [f]] = \dim [\ker [g]] \Rightarrow \boxed{\ker [f] = \ker [g]}$

$$\exists c \in \mathbb{R}, g - cf = 0 \Rightarrow \left(\text{sym} \left(\underline{\pi}(\underline{X}, t) - \rho_0 \frac{\partial \Psi_X^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right) - c \underline{\underline{C}}^{-1} \right) : \underline{z} = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\Pi_X^0(\underline{e}, T) = \text{sym} \left(\rho_0 \frac{\partial \Psi_X^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right) + c \underline{\underline{C}}^{-1}} \quad c \text{ indéterminé}$$

Contraintes de l'équation des bilans

Relations constitutives matériaux incompressibles

□ Le choix de $\Psi_{\underline{X}}^0$ donne (pour $\underline{e} = \underline{e}(\underline{X}, T)$ et $T = T(\underline{X}, t)$)

$$\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}] = e_0(\underline{X}, t) \quad \mathcal{E}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) + T\mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)$$

$$\mathcal{S}_{\underline{X}}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}] = s_0(\underline{X}, t) \quad \mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = -\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial T}(\underline{e}, T)$$

$$\mathcal{P}_{\underline{X}}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \underline{\nabla} T_{\underline{X}}] = p_0(\underline{X}, t)$$

Contraintes de l'équation des bilans

Relations constitutives matériaux incompressibles

$$Q_{\underline{X}}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \nabla T_{\underline{X}}] = \underline{q}_0(\underline{X}, t)$$

$$\Pi_{\underline{X}}^0[\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}] = \underline{\pi}(\underline{X}, t) \quad \Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \mathbf{sym} \left(\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial \underline{e}}(\underline{e}, T) \right) + c \underline{\underline{C}}^{-1}$$

□ Comportement matériau : $\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{S}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{P}_{\underline{X},t}^0, \mathcal{Q}_{\underline{X},t}^0, \Pi_{\underline{X},t}^0$

Contraintes de l'équation des bilans

- Matériaux compressibles

$$\Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \mathbf{sym} \left(\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right)$$

- Contrainte de Piola Kirchoff

$$\Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = J \underline{F}^{-1} \cdot \underline{\sigma} \cdot {}^t \underline{F}^{-1}$$

- Contrainte de Cauchy matériaux compressibles

$$\underline{\sigma} = \rho \underline{F} \cdot \mathbf{sym} \left(\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right) \cdot {}^t \underline{F}$$

Contraintes de l'équation des bilans

- Matériaux **incompressibles**

$$\Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \text{sym} \left(\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right) + c \underbrace{\underline{C}^{-1}}_{\underline{F}^{-1} \cdot {}^t \underline{F}^{-1}}$$

- Contrainte de Piola Kirchoff

$$\Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = J \underline{F}^{-1} \cdot \underline{\sigma} \cdot {}^t \underline{F}^{-1}$$

- Contrainte de Cauchy **matériaux incompressibles**

$$\underline{\sigma} = \rho \underline{F} \cdot \text{sym} \left(\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T)}{\partial \underline{e}} \right) \cdot {}^t \underline{F} + c \underline{I} \quad c \text{ indéterminé}$$

Contraintes de l'équation des bilans

Equation des bilans

- Dissipation intrinsèque

$$\underline{\underline{\pi}} : \underline{\underline{\dot{e}}} - \rho_0 (\dot{\psi}_0 + \dot{T}s_0) - \frac{\underline{q}_0 \cdot \underline{\nabla}_X T}{T} = T p_0(\underline{X}, t)$$

- Dissipation

$$T(\underline{X}, t) p_0(\underline{X}, t) = \frac{\underline{\nabla}_X T \cdot \underline{k}_X(\underline{e}, T) \cdot \underline{\nabla}_X T}{T} \geq 0$$

- Loi de Fourier

$$\underline{q}_0 = -\underline{k}_X(\underline{e}, T) \cdot \underline{\nabla}_X T$$

Contraintes de l'équation des bilans

Conduction

- Loi de Fourier

$$\mathcal{Q}_{\underline{X}}^0[\underline{e}, T, \underline{\nabla}_{\underline{X}}T] = \underline{q}_0 = -\underline{k}_{\underline{X}}(\underline{e}, T) \cdot \underline{\nabla}_{\underline{X}}T$$

- Tenseur de conductivité $\underline{k}_{\underline{X}}$ de la particule \underline{X}
- Comportement thermique isotrope homogène

$$\forall \underline{X}, \quad \underline{k}_{\underline{X}}(\underline{e}, T) = k(\underline{e}, T)\underline{I}$$

Contraintes de l'équation des bilans

Relations constitutives

Le choix de $\Psi_{\underline{X}}^0$ et $\underline{k}_{\underline{X}}$ donne

$$\mathcal{E}_{\underline{X},t}^0 [\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}] = e_0(\underline{X}, t) \quad \mathcal{E}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) - T \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial T}(\underline{e}, T)$$

$$\mathcal{S}_{\underline{X}}^0 [\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}] = s_0(\underline{X}, t) \quad \mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = -\frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial T}(\underline{e}, T)$$

$$\mathcal{P}_{\underline{X}}^0 [\underline{C}_{\underline{X}}, T_{\underline{X}}, \underline{\nabla} T_{\underline{X}}] = p_0(\underline{X}, t) \quad \mathcal{P}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T, \underline{\nabla}_{\underline{X}} T) = \frac{\underline{\nabla}_{\underline{X}} T \cdot \underline{k}_{\underline{X}}(\underline{e}, T) \cdot \underline{\nabla}_{\underline{X}} T}{T^2}$$

Contraintes de l'équation des bilans

Relations constitutives

Le choix de $\Psi_{\underline{X}}^0$ et $\underline{k}_{\underline{X}}$ donne

$$\mathcal{Q}_{\underline{X}}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, \underline{T}_{\underline{X}}, \nabla \underline{T}_{\underline{X}} \right] = \underline{q}_0(\underline{X}, t) \quad \boxed{\mathcal{Q}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T, \nabla_{\underline{X}} T) = -\underline{k}_{\underline{X}}(\underline{e}, T) \cdot \nabla_{\underline{X}} T}$$

$$\Pi_{\underline{X}}^0 \left[\underline{C}_{\underline{X}}, \underline{T}_{\underline{X}} \right] = \underline{\pi}(\underline{X}, t) \quad \boxed{\Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \mathbf{sym} \left(\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial \underline{e}}(\underline{e}, T) \right)}$$

Contraintes de l'équation des bilans

Relations constitutives des matériaux incompressibles

Le choix de $\Psi_{\underline{X}}^0$ et $\underline{k}_{\underline{X}}$ donne

$$\mathcal{E}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \Psi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) - T \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial T}(\underline{e}, T)$$

$$\mathcal{S}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = - \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial T}(\underline{e}, T)$$

$$\mathcal{P}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T, \underline{\nabla}_{\underline{X}} T) = \frac{\underline{\nabla}_{\underline{X}} T \cdot \underline{k}_{\underline{X}}(\underline{e}, T) \cdot \underline{\nabla}_{\underline{X}} T}{T^2}$$

Contraintes de l'équation des bilans

Relations constitutives des matériaux incompressibles

Le choix de $\Psi_{\underline{X}}^0$ et $\underline{k}_{\underline{X}}$ donne

$$\mathcal{Q}_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T, \underline{\nabla}_{\underline{X}}T) = -\underline{k}_{\underline{X}}(\underline{e}, T) \cdot \underline{\nabla}_{\underline{X}}T$$

$$\Pi_{\underline{X}}^0(\underline{e}, T) = \text{sym} \left(\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{X}}^0}{\partial \underline{e}}(\underline{e}, T) \right) + c(\underline{I} + 2\underline{e})^{-1}$$

Plan de la séance

- 1| Rappels
- 2| Relations constitutives en thermoélasticité
- 3| **Comportement thermoélastique linéaire HPP**
- 4| Comportement hyperélastique (grandes transformations)

Comportement thermoélastique linéaire HPP

| Hypothèses

| Matériaux isotropes

Hypothèses

HPP

Faibles variation de température au voisinage de T_0

$$T = T_0 + \Delta T$$

Energie libre développée au deuxième ordre

$$\rho\Psi(\underline{\underline{\varepsilon}}, \Delta T) = \rho\Psi_0 + \underline{\underline{\sigma}}_0 : \underline{\underline{\varepsilon}} - \rho s_0 \Delta T + \frac{1}{2} \underline{\underline{\varepsilon}} : \underline{\underline{R}} : \underline{\underline{\varepsilon}} - \Delta T \underline{\underline{\beta}} : \underline{\underline{\varepsilon}} - \frac{1}{2} \rho \gamma \Delta T^2$$

Relation constitutive

$$\underline{\underline{S}}_X^0(\underline{\underline{e}}, T) = -\frac{\partial \Psi_X^0}{\partial T}(\underline{\underline{e}}, T)$$

Entropie

$$\rho s(\underline{\underline{\varepsilon}}, \Delta T) = \rho s_0 + \underline{\underline{\beta}} : \underline{\underline{\varepsilon}} + \rho \gamma \Delta T$$

s_0 est l'entropie initiale

Hypothèses

- Entropie

$$\rho s(\underline{\underline{\varepsilon}}, \Delta T) = \rho s_0 + \underline{\underline{\beta}} : \underline{\underline{\varepsilon}} + \rho \gamma \Delta T$$

- Chaleur massique

$$T \dot{s}(\underline{\underline{\varepsilon}}, \Delta T) = \frac{T}{\rho} \underline{\underline{\beta}} : \dot{\underline{\underline{\varepsilon}}} + T \gamma \dot{T}$$

- $T \gamma$: chaleur massique du matériau
- $\frac{T}{\rho} \underline{\underline{\beta}}$: tenseur des chaleurs latentes massique de déformation

Hypothèses

- Energie libre développée au deuxième ordre

$$\rho\Psi(\underline{\underline{\varepsilon}}, \Delta T) = \rho\Psi_0 + \underline{\underline{\sigma}}_0 : \underline{\underline{\varepsilon}} - \rho s_0 \Delta T + \frac{1}{2} \underline{\underline{\varepsilon}} : \underline{\underline{R}} : \underline{\underline{\varepsilon}} - \Delta T \underline{\underline{\beta}} : \underline{\underline{\varepsilon}} - \frac{1}{2} \gamma \Delta T^2$$

- Relation constitutive

$$\Pi_{\underline{\underline{X}}}^0(\underline{\underline{e}}, T) = \text{sym} \left(\rho_0 \frac{\partial \Psi_{\underline{\underline{X}}}^0}{\partial \underline{\underline{e}}}(\underline{\underline{e}}, T) \right) \Rightarrow \underline{\underline{\sigma}} = \rho \frac{\partial \Psi}{\partial \underline{\underline{\varepsilon}}}$$

- Contrainte de Cauchy

$$\underline{\underline{\sigma}} = \underline{\underline{\sigma}}_0 + \underline{\underline{R}} : \underline{\underline{\varepsilon}} - \Delta T \underline{\underline{\beta}}$$

- On pose le tenseur de dilatation thermique

$$\underline{\underline{\alpha}} = \underline{\underline{R}}^{-1} : \underline{\underline{\beta}} \Rightarrow \underline{\underline{\beta}} = \underline{\underline{R}} : \underline{\underline{\alpha}}$$

$$\underline{\underline{\sigma}} = \underline{\underline{\sigma}}_0 + \underline{\underline{R}} : \underbrace{(\underline{\underline{\varepsilon}} - \Delta T \underline{\underline{\alpha}})}_{\underline{\underline{\varepsilon}}^{\text{elas}}}$$

Hypothèses

- Contrainte résiduelles $\underline{\underline{\sigma}}_0$ abstrait

$$\underline{\underline{\sigma}} = \underline{\underline{\sigma}}_0 + \underline{\underline{R}} : \underbrace{(\underline{\underline{\varepsilon}} - \Delta T \underline{\underline{\alpha}})}_{\underline{\underline{\varepsilon}}^{\text{elas}}}$$

- Déformations résiduelles $\underline{\underline{\varepsilon}}_0^*$ non compatibles associées à des phénomènes physiques.
- Il existe une déformation élastique $\underline{\underline{\varepsilon}}_0^{\text{elas}}$ non compatibles telle que

$$\underline{\underline{\varepsilon}}_0 = \frac{1}{2} (\underline{\underline{\nabla}} u_0 + {}^t \underline{\underline{\nabla}} u_0) = \underline{\underline{\varepsilon}}_0^{\text{elas}} + \underline{\underline{\varepsilon}}_0^*$$

$$\underline{\underline{\sigma}}_0 = \underline{\underline{R}} : \underline{\underline{\varepsilon}}_0^{\text{elas}}$$

$$\underline{\underline{\sigma}} = \underline{\underline{R}} : (\underline{\underline{\varepsilon}}_0 - \underline{\underline{\varepsilon}}_0^*) + \underline{\underline{R}} : (\underline{\underline{\varepsilon}} - \Delta T \underline{\underline{\alpha}})$$

Hypothèses

- On a

$$\underline{\underline{\sigma}} = \underline{\underline{\sigma}}_0 + \underline{\underline{R}} : (\underline{\underline{\varepsilon}} - \Delta T \underline{\underline{\alpha}})$$

- $\underline{\underline{\sigma}}_0$: contrainte initiale
- $\underline{\underline{R}}$: tenseur de raideurs (21 coefficients)
- $\underline{\underline{\alpha}}$: tenseur de dilatation thermique

Comportement thermoélastique linéaire HPP

| Hypothèses

| Matériaux isotropes

- $\underline{\underline{R}}$: tenseur d'ordre 4 symétrique isotrope
- Espace vectoriel de dimension 2
- Base commune

$$\underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \quad \underline{\underline{I}}$$

- Relations fondamentales

$$\underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}}) \underline{\underline{I}}$$

$$\underline{\underline{I}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \underline{\underline{\varepsilon}}$$

- Coefficient de Lamé λ, μ

$$\underline{\underline{R}} = \lambda \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} + 2\mu \underline{\underline{I}}$$

- D'où

$$\underline{\underline{\sigma}} = \underline{\underline{R}} : \underline{\underline{\varepsilon}}^{\text{elas}} = \lambda \text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}}^{\text{elas}}) \underline{\underline{I}} + 2\mu \underline{\underline{\varepsilon}}^{\text{elas}}$$

□ Meilleure base

$$\frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \quad \underline{\underline{I}} - \frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}}$$

□ Relations fondamentales

$$\frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \underbrace{\frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3}}_{\text{isotrope}} \underline{\underline{I}}$$

$$\left(\underline{\underline{I}} - \frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right) : \underline{\underline{\varepsilon}} = \underbrace{\underline{\underline{\varepsilon}} - \frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3} \underline{\underline{I}}}_{\text{déviateur}} = \text{dev} \left[\underline{\underline{\varepsilon}} \right]$$

□ Meilleure base : projecteur et orthogonale

□ Relations fondamentales

$$\underbrace{\frac{1}{3} \underline{I} \otimes \underline{I}}_{\underline{A}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3} \underline{I} \Rightarrow \underline{A} : \underline{A} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3} \underline{A} : \underline{I} = \frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3} \underline{I} = \underline{A} : \underline{\underline{\varepsilon}}$$

$$\underline{A} : \underline{A} = \underline{A}$$

$$\underbrace{\left(\underline{I} - \frac{1}{3} \underline{I} \otimes \underline{I} \right)}_{\underline{B}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \text{dev} [\underline{\underline{\varepsilon}}] \Rightarrow \underline{B} : \underline{B} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \underline{B} : \text{dev} [\underline{\underline{\varepsilon}}] = \text{dev} [\underline{\underline{\varepsilon}}] = \underline{B} : \underline{\underline{\varepsilon}}$$

$$\underline{B} : \underline{B} = \underline{B}$$

□ Meilleure base : projecteur et orthogonale

□ Relations fondamentales

$$\underbrace{\frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}}}_{\underline{\underline{A}}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3} \underline{\underline{I}} \Rightarrow \underline{\underline{B}} : \underline{\underline{A}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3} \underline{\underline{B}} : \underline{\underline{I}} = \frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3} \text{dev}[\underline{\underline{I}}] = 0$$

$$\underline{\underline{B}} : \underline{\underline{A}} = 0$$

$$\underbrace{\left(\underline{\underline{I}} - \frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right)}_{\underline{\underline{B}}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \text{dev}[\underline{\underline{\varepsilon}}] \Rightarrow \underline{\underline{A}} : \underline{\underline{B}} : \underline{\underline{\varepsilon}} = \underline{\underline{A}} : \text{dev}[\underline{\underline{\varepsilon}}] = \frac{\text{tr}[\text{dev}[\underline{\underline{\varepsilon}}]]}{3} \underline{\underline{I}} = 0$$

$$\underline{\underline{A}} : \underline{\underline{B}} = 0$$

□ Meilleure base : projecteur et orthogonale

□ Relations fondamentales

$$\frac{1}{3}I \otimes I : \underline{\underline{\varepsilon}} = \frac{\text{tr}(\underline{\underline{\varepsilon}})}{3}I \Rightarrow \left(\frac{1}{3}I \otimes I \right) : \left(\frac{1}{3}I \otimes I \right) = \left(\frac{1}{3}I \otimes I \right)$$

$$\left(I - \frac{1}{3}I \otimes I \right) : \underline{\underline{\varepsilon}} = \text{dev} [\underline{\underline{\varepsilon}}]$$

$$\Rightarrow \left(I - \frac{1}{3}I \otimes I \right) : \left(I - \frac{1}{3}I \otimes I \right) = \left(I - \frac{1}{3}I \otimes I \right)$$

$$\left(\frac{1}{3}I \otimes I \right) : \left(I - \frac{1}{3}I \otimes I \right) = 0$$

$$\left(I - \frac{1}{3}I \otimes I \right) : \left(\frac{1}{3}I \otimes I \right) = 0$$

Meilleure base : projecteur et orthogonale

Tenseur d'ordre 4 isotrope quelconque

$$\underline{\underline{T}} = a \left(\frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right) + b \left(\underline{\underline{I}} - \frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right)$$

Inverse

$$\underline{\underline{T}}^{-1} = \frac{1}{a} \left(\frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right) + \frac{1}{b} \left(\underline{\underline{I}} - \frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right)$$

- Meilleure base : projecteur et orthogonale
- Tenseur de raideur d'ordre 4 isotrope

$$\underline{\underline{R}} = \lambda \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} + 2\mu \underline{\underline{I}}$$

- Expression dans la bonne base

$$\underline{\underline{R}} = \underbrace{(3\lambda + 2\mu)}_{k_0} \left(\frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right) + 2\mu \left(\underline{\underline{I}} - \frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right)$$

- Tenseur de souplesse

$$\underline{\underline{S}} = \frac{1}{3\lambda + 2\mu} \left(\frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right) + \frac{1}{2\mu} \left(\underline{\underline{I}} - \frac{1}{3} \underline{\underline{I}} \otimes \underline{\underline{I}} \right)$$

Identification expérimentale

- Traction uniaxiale : $\underline{\underline{\sigma}} = \sigma \underline{e}_x \otimes \underline{e}_x$
- Mesure du module d'Young E et coefficient de Poisson ν

$$\underline{\underline{\varepsilon}}^{\text{elas}} = \frac{\sigma}{E} (\underline{e}_x \otimes \underline{e}_x - \nu \underline{e}_y \otimes \underline{e}_y - \nu \underline{e}_z \otimes \underline{e}_z)$$

- D'où

$$\underline{\underline{S}} = -\frac{\nu}{E} \underline{I} \otimes \underline{I} + \frac{1 + \nu}{E} \underline{I}$$

- Tenseur de souplesse

$$\underline{\underline{S}} = \frac{1}{3\lambda + 2\mu} \left(\frac{1}{3} \underline{I} \otimes \underline{I} \right) + \frac{1}{2\mu} \left(\underline{I} - \frac{1}{3} \underline{I} \otimes \underline{I} \right)$$

- Identification

$$E = \mu \frac{3\lambda + 2\mu}{\lambda + \mu} \quad 2\mu = \frac{E}{1 + \nu} \quad \nu = \frac{\lambda}{2(\lambda + \mu)} \quad 3\lambda + 2\mu = \frac{E}{1 - 2\nu}$$

Plan de la séance

- 1| Rappels
- 2| Relations constitutives en thermoélasticité
- 3| Comportement thermoélastique linéaire HPP
- 4| Comportement hyperélastique (grandes transformations)

Comportement hyperélastique (grandes transformations)

- | Comportement hyperélastique incompressible
- | Comportement hyperélastique compressible

Comportement hyperélastique incompressible

- Contrainte de Cauchy **matériaux incompressibles**

$$\underline{\underline{\sigma}} = \rho \underline{\underline{F}} \cdot \text{sym} \left(\frac{\partial \Psi_{\underline{\underline{X}}}^0(\underline{\underline{e}}, T)}{\partial \underline{\underline{e}}} \right) \cdot {}^t \underline{\underline{F}} + c \underline{\underline{I}} \quad c \text{ indéterminé}$$

- Déterminer

$$\boxed{\frac{\partial \Psi_{\underline{\underline{X}}}^0(\underline{\underline{e}}, T)}{\partial \underline{\underline{e}}}}$$

- Notation simplifiée

$$\Psi_{\underline{\underline{X}}}^0(\underline{\underline{e}}, T) = \Psi(\underline{\underline{e}})$$

Comportement hyperélastique incompressible

- Matériau isotrope sans variation de volume
- Donc Ψ fonction des invariants de $\underline{\underline{e}}$ ou $\underline{\underline{C}}$

$$I_1 = \text{tr}(\underline{\underline{C}})$$

$$I_2 = \frac{1}{2} (I_1^2 - \text{tr}(\underline{\underline{C}} \cdot \underline{\underline{C}}))$$

- D'où

$$\boxed{\Psi(I_1, I_2)}$$

Comportement hyperélastique incompressible

- Contrainte de Cauchy **matériaux incompressibles**

$$\underline{\underline{\sigma}} = \rho \underline{\underline{F}} \cdot \text{sym} \left(\frac{\partial \Psi(\underline{\underline{e}})}{\partial \underline{\underline{e}}} \right) \cdot {}^t \underline{\underline{F}} + c \underline{\underline{I}} \quad c \text{ indéterminé}$$

- Dérivation

$$\frac{\partial \Psi}{\partial \underline{\underline{e}}} = \frac{\partial \Psi}{\partial I_1} \frac{\partial I_1}{\partial \underline{\underline{e}}} + \frac{\partial \Psi}{\partial I_2} \frac{\partial I_2}{\partial \underline{\underline{e}}}$$

- **Scalars**
- Tenseurs d'ordre 2

Comportement hyperélastique incompressible

□ Calcul de $\frac{\partial I_1}{\partial \underline{\underline{e}}}$

$$I_1 = \mathbf{tr}(\underline{\underline{C}}) = \underline{\underline{1}} : (2\underline{\underline{e}} + \underline{\underline{1}}) = 2\underline{\underline{1}} : \underline{\underline{e}} + 3$$

$$I_1 = 2\delta_{ij}e_{ji} + 3 \Rightarrow \frac{\partial I_1}{\partial e_{kl}} = 2\delta_{ij} \frac{\partial e_{ji}}{\partial e_{kl}} = 2\delta_{kl}$$

$$\frac{\partial I_1}{\partial \underline{\underline{e}}} = 2\underline{\underline{1}}$$

Comportement hyperélastique incompressible

□ Calcul de $\frac{\partial I_2}{\partial \underline{\underline{e}}}$

$$I_2 = \frac{1}{2} (I_1^2 - \text{tr}(\underline{\underline{C}} \cdot \underline{\underline{C}}))$$

$$\text{tr}(\underline{\underline{C}} \cdot \underline{\underline{C}}) = 4\text{tr}(\underline{\underline{e}} \cdot \underline{\underline{e}}) + 4\text{tr}(\underline{\underline{e}} \cdot \underline{\underline{1}}) + \text{tr}(\underline{\underline{1}} \cdot \underline{\underline{1}})$$

$$\text{tr}(\underline{\underline{C}} \cdot \underline{\underline{C}}) = 4\underline{\underline{e}} : \underline{\underline{e}} + 4\underline{\underline{1}} : \underline{\underline{e}} + 3 = 4e_{ij}^2 + 4\delta_{ij}e_{ji} + 3$$

$$\frac{\partial}{\partial \underline{\underline{e}}} \text{tr}(\underline{\underline{C}} \cdot \underline{\underline{C}}) = 4 \frac{\partial e_{ij}^2}{\partial e_{kl}} + 4\delta_{ij} \frac{\partial e_{ji}}{\partial e_{kl}} = 8e_{ij} \frac{\partial e_{ij}}{\partial e_{kl}} + 4\delta_{ij} \frac{\partial e_{ji}}{\partial e_{kl}}$$

$$\boxed{\frac{\partial}{\partial \underline{\underline{e}}} \text{tr}(\underline{\underline{C}} \cdot \underline{\underline{C}}) = 8\underline{\underline{e}} + 4\underline{\underline{1}} = 4\underline{\underline{C}}}$$

Comportement hyperélastique incompressible

□ Calcul de $\frac{\partial I_2}{\partial \underline{\underline{e}}}$

$$I_2 = \frac{1}{2} (I_1^2 - \text{tr}(\underline{\underline{C}} \cdot \underline{\underline{C}}))$$

$$\frac{\partial}{\partial \underline{\underline{e}}} \text{tr}(\underline{\underline{C}} \cdot \underline{\underline{C}}) = 4 \underline{\underline{C}}$$

$$\frac{\partial I_1}{\partial \underline{\underline{e}}} = 2 \underline{\underline{1}}$$

$$\frac{\partial I_2}{\partial \underline{\underline{e}}} = 2 I_1 \underline{\underline{1}} - 2 \underline{\underline{C}}$$

Comportement hyperélastique incompressible

- Contrainte de Cauchy **matériaux incompressibles**

$$\underline{\underline{\sigma}} = \rho \underline{\underline{F}} \cdot \text{sym} \left(\frac{\partial \Psi(\underline{\underline{e}})}{\partial \underline{\underline{e}}} \right) \cdot {}^t \underline{\underline{F}} + c \underline{\underline{I}} \quad c \text{ indéterminé}$$

- Dérivation

$$\frac{\partial \Psi}{\partial \underline{\underline{e}}} = \frac{\partial \Psi}{\partial I_1} \frac{\partial I_1}{\partial \underline{\underline{e}}} + \frac{\partial \Psi}{\partial I_2} \frac{\partial I_2}{\partial \underline{\underline{e}}}$$

- Calcul

$$\frac{\partial I_1}{\partial \underline{\underline{e}}} = 2 \underline{\underline{1}}$$

$$\frac{\partial I_2}{\partial \underline{\underline{e}}} = 2 I_1 \underline{\underline{1}} - 2 \underline{\underline{C}}$$

- D'où

$$\underline{\underline{\sigma}} = 2\rho \left[\left(\frac{\partial \Psi}{\partial I_1} + I_1 \frac{\partial \Psi}{\partial I_2} \right) \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}} - \frac{\partial \Psi}{\partial I_2} \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}} \cdot \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}} \right] + c \underline{\underline{I}}$$

Comportement hyperélastique incompressible

- Tenseur de dilatation de Cauchy gauche

$$\underline{\underline{C}}_g = \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}}$$

- D'où

$$\underline{\underline{\sigma}} = 2\rho \left[\left(\frac{\partial \Psi}{\partial I_1} + I_1 \frac{\partial \Psi}{\partial I_2} \right) \underline{\underline{C}}_g - \frac{\partial \Psi}{\partial I_2} \underline{\underline{C}}_g \cdot \underline{\underline{C}}_g \right] + c \underline{\underline{I}}$$

- Avec c indéterminée
- Comportement = définir

$$\Psi(I_1, I_2)$$

Comportement hyperélastique (grandes transformations)

- | Comportement hyperélastique incompressible
- | Comportement hyperélastique compressible

Comportement hyperélastique compressible

- Matériau isotrope avec variation de volume
- Donc Ψ fonction de J

$$J = \det(\underline{\underline{F}})$$

- Se ramener au cas précédent avec des invariants à volume constant

$$\bar{\underline{\underline{F}}} = J^{-\frac{1}{3}} \underline{\underline{F}}$$

$$\det(\bar{\underline{\underline{F}}}) = 1 \quad \text{et} \quad \bar{\underline{\underline{C}}} = {}^t \bar{\underline{\underline{F}}} \cdot \bar{\underline{\underline{F}}}$$

$$\bar{I}_1 = \text{tr}(\bar{\underline{\underline{C}}}) \quad \text{et} \quad \bar{I}_2 = \frac{1}{2} \left(\bar{I}_1^2 - \text{tr}(\bar{\underline{\underline{C}}} \cdot \bar{\underline{\underline{C}}}) \right)$$

$$\Psi(\bar{I}_1, \bar{I}_2, J)$$

Comportement hyperélastique compressible

- Contrainte de Cauchy compressibles

$$\underline{\underline{\sigma}} = \rho \underline{\underline{F}} \cdot \text{sym} \left(\frac{\partial \Psi(\underline{\underline{e}})}{\partial \underline{\underline{e}}} \right) \cdot {}^t \underline{\underline{F}}$$

- Dérivation

$$\frac{\partial \Psi}{\partial \underline{\underline{e}}} = \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_1} \frac{\partial \bar{I}_1}{\partial \underline{\underline{e}}} + \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_2} \frac{\partial \bar{I}_2}{\partial \underline{\underline{e}}} + \frac{\partial \Psi}{\partial J} \frac{\partial J}{\partial \underline{\underline{e}}}$$

- **Scalaires**

- Tenseurs d'ordre 2 : difficile à calculer

Comportement hyperélastique compressible

□ On a $\underline{\underline{\sigma}} : \underline{\underline{d}} = \rho \dot{\Psi}$

$$\dot{\Psi} = \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_1} \frac{d\bar{I}_1}{dt} + \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_2} \frac{d\bar{I}_2}{dt} + \frac{\partial \Psi}{\partial J} \frac{dJ}{dt}$$

$$\underline{\underline{\sigma}} : \underline{\underline{d}} = \rho \left(\frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_1} \frac{d\bar{I}_1}{dt} + \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_2} \frac{d\bar{I}_2}{dt} + \frac{\partial \Psi}{\partial J} \frac{dJ}{dt} \right)$$

□ On exprime les **dérivées temporelles** en fonction de $\underline{\underline{d}}$

□ On identifie $\underline{\underline{\sigma}}$

□ Notations

$$p = -\frac{\text{tr}(\underline{\underline{\sigma}})}{3} \quad \text{et} \quad \underline{\underline{\sigma}} = -p\underline{\underline{1}} + \underline{\underline{s}}$$

□ p : partie isotrope \Rightarrow associée à J

□ $\underline{\underline{s}}$: partie déviatorique \Rightarrow associée à \bar{I}_1, \bar{I}_2

Comportement hyperélastique compressible

□ Calcul de $\frac{dJ}{dt}$

$$\text{tr}(\underline{\underline{d}}) = J^{-1} \frac{dJ}{dt}$$

□ D'où

$$\boxed{\frac{dJ}{dt} = J \text{tr}(\underline{\underline{d}})}$$

Comportement hyperélastique compressible

- Calcul de $\frac{d\bar{I}_1}{dt}$

$$\underline{\bar{F}} = J^{-\frac{1}{3}} \underline{F} \quad \text{et} \quad \text{tr}(\underline{\underline{d}}) = J^{-1} \frac{dJ}{dt}$$

$$\frac{d\underline{\bar{F}}}{dt} = -\frac{1}{3} \frac{dJ}{dt} J^{-\frac{4}{3}} \underline{F} + J^{-\frac{1}{3}} \frac{d\underline{F}}{dt}$$

- D'où

$$\frac{d\underline{\bar{F}}}{dt} = J^{-\frac{1}{3}} \left(-\frac{1}{3} \text{tr}(\underline{\underline{d}}) \underline{F} + \frac{d\underline{F}}{dt} \right)$$

- Gradient de vitesse partie symétrique $\underline{\underline{d}}$ et anti-symétrique $\underline{\underline{\Omega}}$

$$\underline{\underline{d}} + \underline{\underline{\Omega}} = \underline{\underline{\nabla V}} = \frac{d\underline{F}}{dt} \cdot \underline{F}^{-1}$$

- D'où

$$\frac{d\underline{F}}{dt} = (\underline{\underline{d}} + \underline{\underline{\Omega}}) \cdot \underline{F}$$

Comportement hyperélastique compressible

□ On a vu

$$\frac{d\bar{\underline{\underline{F}}}}{dt} = J^{-\frac{1}{3}} \left(-\frac{1}{3} \text{tr}(\underline{\underline{d}}) \underline{\underline{F}} + \frac{d\underline{\underline{F}}}{dt} \right)$$

$$\frac{d\underline{\underline{F}}}{dt} = (\underline{\underline{d}} + \underline{\underline{\Omega}}) \cdot \underline{\underline{F}}$$

□ D'où

$$\frac{d\bar{\underline{\underline{F}}}}{dt} = J^{-\frac{1}{3}} \left(-\frac{1}{3} \text{tr}(\underline{\underline{d}}) \underline{\underline{F}} + (\underline{\underline{d}} + \underline{\underline{\Omega}}) \cdot \underline{\underline{F}} \right)$$

$$\frac{d\bar{\underline{\underline{F}}}}{dt} = \underbrace{\left(-\frac{1}{3} \text{tr}(\underline{\underline{d}}) + \underline{\underline{d}} \right)}_{\text{dev}(\underline{\underline{d}})} \cdot \underbrace{\left(J^{-\frac{1}{3}} \underline{\underline{F}} \right)}_{\underline{\underline{\bar{F}}}} + \underline{\underline{\Omega}} \cdot \underbrace{\left(J^{-\frac{1}{3}} \underline{\underline{F}} \right)}_{\underline{\underline{\bar{F}}}}$$

Comportement hyperélastique compressible

- Calcul de $\frac{d\bar{I}_1}{dt}$

$$\frac{d\underline{\underline{\bar{F}}}}{dt} = \text{dev}(\underline{\underline{d}}) \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} + \underline{\underline{\Omega}} \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} \quad \text{et} \quad {}^t \frac{d\underline{\underline{\bar{F}}}}{dt} = {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \text{dev}(\underline{\underline{d}}) - {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \underline{\underline{\Omega}}$$

- On a $\underline{\underline{\bar{C}}} = {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \underline{\underline{\bar{F}}}$

$$\frac{d\underline{\underline{\bar{C}}}}{dt} = \frac{d\underline{\underline{{}^t \bar{F}}}}{dt} \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} + {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \frac{d\underline{\underline{\bar{F}}}}{dt} = 2 {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \text{dev}(\underline{\underline{d}}) \cdot \underline{\underline{\bar{F}}}$$

- Invariant $\bar{I}_1 = \text{tr}(\underline{\underline{\bar{C}}})$

$$\frac{d\bar{I}_1}{dt} = \text{tr} \left(\frac{d\underline{\underline{\bar{C}}}}{dt} \right) = \text{tr} \left(2 {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \text{dev}(\underline{\underline{d}}) \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} \right)$$

- D'où

$$\frac{d\bar{I}_1}{dt} = 2 (\underline{\underline{\bar{F}}} \cdot {}^t \underline{\underline{\bar{F}}}) : \text{dev}(\underline{\underline{d}})$$

Comportement hyperélastique compressible

□ Calcul de $\frac{d\bar{I}_2}{dt}$

$$\bar{I}_2 = \frac{1}{2} \left(\bar{I}_1^2 - \text{tr}(\underline{\underline{\bar{C}}}) \right)$$

□ D'où

$$\frac{d\bar{I}_2}{dt} = \bar{I}_1 \frac{d\bar{I}_1}{dt} - \text{tr} \left(\underline{\underline{\bar{C}}} \cdot \frac{d\underline{\underline{\bar{C}}}}{dt} \right)$$

□ Or

$$\frac{d\underline{\underline{\bar{C}}}}{dt} = 2 \text{}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \text{dev}(\underline{\underline{d}}) \cdot \underline{\underline{\bar{F}}}$$

□ D'où

$$\text{tr} \left(\underline{\underline{\bar{C}}} \cdot \frac{d\underline{\underline{\bar{C}}}}{dt} \right) = 2 \text{tr} \left(\text{}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \text{}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \text{dev}(\underline{\underline{d}}) \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} \right) = 2 \left(\underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \text{}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \text{}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \right) : \text{dev}(\underline{\underline{d}})$$

Comportement hyperélastique compressible

□ Calcul de $\frac{d\bar{I}_2}{dt}$

$$\frac{d\bar{I}_2}{dt} = \bar{I}_1 \frac{d\bar{I}_1}{dt} - 2 \left(\underline{\underline{\bar{F}}} \cdot {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \right) : \text{dev} \left(\underline{\underline{d}} \right)$$

□ On a

$$\frac{d\bar{I}_1}{dt} = 2 \left(\underline{\underline{\bar{F}}} \cdot {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \right) : \text{dev} \left(\underline{\underline{d}} \right)$$

□ D'où

$$\frac{d\bar{I}_2}{dt} = 2 \left(\bar{I}_1 \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} - \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot \underline{\underline{\bar{F}}} \cdot {}^t \underline{\underline{\bar{F}}} \right) : \text{dev} \left(\underline{\underline{d}} \right)$$

Comportement hyperélastique compressible

□ On a

$$\underline{\underline{\sigma}} : \underline{\underline{d}} = \rho \left(\frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_1} \frac{d\bar{I}_1}{dt} + \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_2} \frac{d\bar{I}_2}{dt} + \frac{\partial \Psi}{\partial J} \frac{dJ}{dt} \right)$$

□ On a montré

$$\frac{dJ}{dt} = J \operatorname{tr}(\underline{\underline{d}})$$

$$\frac{d\bar{I}_1}{dt} = 2 (\underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}}) : \operatorname{dev}(\underline{\underline{d}})$$

$$\frac{d\bar{I}_2}{dt} = 2 (\bar{I}_1 \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}} - \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}} \cdot \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}}) : \operatorname{dev}(\underline{\underline{d}})$$

□ On a $\underline{\underline{\sigma}} = -p \underline{\underline{1}} + \underline{\underline{s}}$

$$\underline{\underline{\sigma}} : \underline{\underline{d}} = -p \operatorname{tr}(\underline{\underline{d}}) + \underline{\underline{s}} : \operatorname{dev}(\underline{\underline{d}})$$

□ Identification

$$p = - \underbrace{\rho J}_{\rho_0} \frac{\partial \Psi}{\partial J}$$

$$\underline{\underline{s}} = 2 \underbrace{\rho}_{\rho_0 J^{-1}} \operatorname{dev} \left[\left(\frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_1} + \bar{I}_1 \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_2} \right) \underbrace{\underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}}}_{\underline{\underline{C}}_g} - \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_2} \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}} \cdot \underline{\underline{F}} \cdot {}^t \underline{\underline{F}} \right]$$

Comportement hyperélastique compressible

□ On a $\underline{\underline{\sigma}} = -p\underline{\underline{1}} + \underline{\underline{s}}$

$$p = -\rho_0 \frac{\partial \Psi}{\partial J}$$

$$\underline{\underline{s}} = 2\rho_0 J^{-1} \text{dev} \left[\left(\frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_1} + \bar{I}_1 \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_2} \right) \underline{\underline{\bar{C}}}_g - \frac{\partial \Psi}{\partial \bar{I}_2} \underline{\underline{\bar{C}}}_g \cdot \underline{\underline{\bar{C}}}_g \right]$$

□ Comportement = définir

$$\Psi(\bar{I}_1, \bar{I}_2, J)$$