# Détection de matériaux par DDI - Data Driven Identification

#### Anass El Moubaraki & Romain Dassonneville Laurent Stainier

Ecole Centrale de Nantes - GeM

26 Mars 2024

#### Table de matières

- Introduction générale
- Contributions
  - Génération des données
  - Application de la méthode Kmeans
    - Algorithme
    - Résultats numériques
    - Avantages et limites
  - Application de la méthode Kplane
    - Algorithme
    - Résultats numériques
  - Réduction du bruit par rapport au Kmeans
    - Avantages et limites
- 3 Conclusions et Perspectives



#### Introduction générale

Nouvelles techniques d'imagerie : IRM, ultrasons  $\Rightarrow$  DDCM & DDI

- "Large scale parameter estimation problems in frequency-domain elastodynamics using an error in constitutive equation functional" Biswanath Banerjee, Timothy F. Walsh, Wilkins Aquino, Marc Bonnet [1]
- "A modified error in constitutive equation approach for frequency-domain viscoelasticity imaging using interior data." Manuel I. Diaza, Wilkins Aquinoa,, Marc Bonnetb [2]
- "Identification of material properties and phase distribution of heterogeneous materials through data-driven computational methods: Towards an enhanced constitutive space"; Gabriel Valdés-Alonzo [3]

### Calcul du champ de déplacement

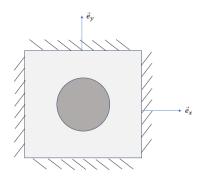


Figure: Problème considéré.

$$\vec{f} = f_z \vec{e}_z$$
  
 $\vec{u} = u_z(x, y) \vec{e}_z$ 

$$\underline{\underline{\epsilon}} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{2} \frac{\partial u_z}{\partial x} \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} \frac{\partial u_z}{\partial y} \\ \frac{1}{2} \frac{\partial u_z}{\partial z} & \frac{1}{2} \frac{\partial u_z}{\partial y} & 0 \end{pmatrix}$$
$$\underline{\underline{\sigma}} = 2 * G * \underline{\underline{\epsilon}}$$
$$\rho \vec{u} = d\vec{i} v(\underline{\underline{\sigma}}) + \vec{f}$$

$$\begin{array}{c} \text{selon } \vec{e}_z : \\ \rho \ddot{u} = \frac{\partial \sigma_{zx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{zy}}{\partial y} + \frac{\partial \sigma_{zz}}{\partial z} + f_z \end{array}$$

$$\int_{\Omega} \rho \omega^2 u_z v_z dx dy - \int_{\Omega} \vec{G} \vec{grad}(u_z) \vec{grad}(v_z) dx dy + \int_{\Omega_f} f_z v_z dx dy = 0$$

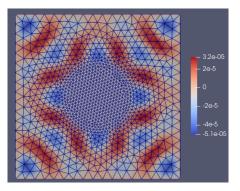


Figure: Champ de déplacement solution [m].

Critère de Shanon : 
$$\omega \leq \frac{\pi c}{l_e}$$

$$c=\sqrt{rac{G}{
ho}};\ \emph{I}_{
m e}$$
 longueur de l'échantillon

# Cadre mathématique Kmeans (1/2)

Calcul différentiel, Optimisation, Théorie des distributions:

$$\begin{aligned} \min_{\underline{\sigma},\underline{\sigma}^i,\underline{\epsilon}^i} \max_{\eta} \left[ \int_{\Omega} N_s(\underline{\sigma},\underline{\sigma}^i) + N_e(\underline{\epsilon},\underline{\epsilon}^i) + \eta(\operatorname{div}\underline{\sigma} + f - \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}) dV \right] \\ N_s(\underline{\sigma},\underline{\sigma}^i) &= \frac{1}{2} (\underline{\sigma} - \underline{\sigma}^i) \cdot \frac{1}{G_{\mathsf{met}}} \cdot (\underline{\sigma} - \underline{\sigma}^i) \\ N_e(\underline{\epsilon},\underline{\epsilon}^i) &= \frac{1}{2} (\underline{\epsilon} - \underline{\epsilon}^i) \cdot G_{\mathsf{met}} \cdot (\underline{\epsilon} - \underline{\epsilon}^i) \end{aligned}$$

- $\underline{\epsilon}$  : champ de déformations mécaniques calculé en tout point du maillage ( $\underline{\epsilon} = \nabla u$ )
- $(\underline{\epsilon}^i, \underline{\sigma}^i)$  : centres de clusters.
- G<sub>met</sub>: métrique du clusturing Kmeans.
- $\bullet$   $\eta$ : Multiplicateur de Lagrange



# Cadre mathématique - Kmeans (2/2)

Point selle du Lagrangien et équations de Fermat :

$$\begin{split} D\mathcal{L}[\delta\underline{\sigma}] &= \int_{\Omega} \eta \left[ \frac{1}{G_{\mathsf{met}}} \cdot (\underline{\sigma} - \underline{\sigma}^i) + \underline{\mathsf{grad}} \eta \right] \delta\underline{\sigma} dV = 0; \forall \delta\underline{\sigma} \\ &\qquad \qquad \frac{1}{G_{\mathsf{met}}} \cdot (\underline{\sigma}^e - \underline{\sigma}^{i,e}) + \underline{\mathsf{grad}} \eta = \underline{0} \end{split}$$

$$D\mathcal{L}[\delta\eta] = \int_{\Omega} \left[ (\operatorname{div}\underline{\sigma} + f - \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}) \delta\eta \right] dV = 0 ; \ \forall \delta\eta$$

$$\int_{\Omega} \left[ \underline{\operatorname{grad}} \delta \eta \cdot G_{\mathsf{met}} \cdot \underline{\operatorname{grad}} \eta - \underline{\operatorname{grad}} \delta \eta \cdot \underline{\sigma}^{i,\mathsf{e}} + \hat{f} \delta \eta \right] dV = 0 \; ; \; \forall \delta \eta$$

### Méthode Kmeans : Algorithme

**Algorithm 1** Schéma algorithmique pour le calcul du champ de contrainte mécanique

Require:  $\epsilon$ ,  $N_c$ 

 $\underline{\sigma}_0^i$  et Initialisation des contraintes mécaniques à zéro.

for  $k = 1, ..N_c$  do

Clustering sur nos données normalisées  $(\underline{\epsilon}, \underline{\sigma}_k)$ 

Dénormalisation des données après clustering

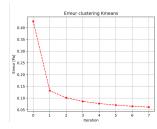
Calcul du multiplicateur de Lagrange  $\underline{\eta}_k$  à partir de la forme faible

 $\underline{\sigma}_{k+1} = \underline{\sigma}_k^i + G_{\rm met} \cdot \underline{\rm grad} \eta_k$  {Mise à jour du champ de contraintes mécaniques}

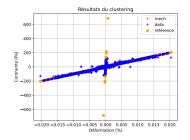
end for

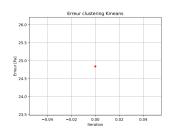
Ensure:  $\underline{\epsilon}, \underline{\sigma}_k, \underline{\sigma}_k^i, \underline{\epsilon}_k^i$ 

### Résultats numériques : Vérification de la convergence

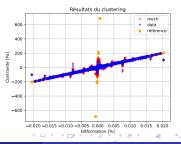


(a) 
$$G_{met} = 10^5 \text{ MPa}$$





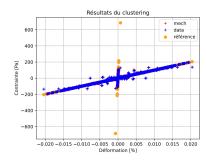
(b) 
$$G_{\rm met}=10^9~{\rm MPa}$$

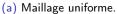


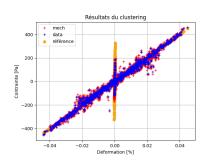
# Résultats numériques : Allures des estimées

ri [m]	G1 [GPa]	G2 [GPa]	$G_{\rm met}$ [GPa]	f [N]	$\omega$ [rad/s]	$\rho  [\mathrm{kg}/\mathrm{m}^3]$	N <sub>c</sub>
0, 2	10 <sup>8</sup>	10 <sup>6</sup>	10 <sup>7</sup>	10 <sup>3</sup>	$10^{3}$	10 <sup>3</sup>	10

#### Effet du maillage







(b) Maillage gmsh.

400490430430 3 000

# Conclusion partielle

- Pas de comportement présupposé
- Maillage : représentativité des inclusions
- Métrique du clusturing
- Localisation des inclusions pas automatique
- C des inclusions pas automatique

#### Méthode Kplane : Principe

- Un jeu de données qui se structure dans une union d'hyperplans (droites dans  $\mathbb{R}^2$ ).
- Nous cherchons les coefficients qui décrivent ces hyperplans en utilisant une approche itérative
- La loi de Hooke assure que les pentes des droites sont exactement les modules de cisaillement des différents matériaux

# Méthode Kplane : Algorithme

**Algorithm 2** Schéma algorithmique pour le calcul du champ de contrainte mécanique

Require: 
$$\underline{\epsilon}$$
,  $\underline{\sigma}_0$ ,  $(C_1)_0$ ,  $(C_2)_0$   
for  $k = 1,..N$  do
$$\underline{\epsilon}_k^{i,e} = \frac{(C)_k \underline{\epsilon}^e + \underline{\sigma}_k^e}{2 \times (C)_k}$$

$$\underline{\sigma}_k^{i,e} = \frac{(C)_k \underline{\epsilon}^e + \underline{\sigma}_k^e}{2}$$

Nous calculons le multiplicateur de Lagrange  $\underline{\eta}_k$ 

$$\underline{\sigma}_{k+1} = \underline{\sigma}_k^i + C \cdot \underline{\mathsf{grad}} \eta_k$$

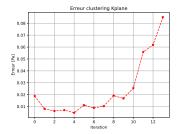
$$(C_1)_{k+1} = \sqrt{\frac{\sum\limits_{\substack{e \text{ tq } \underline{\sigma}^{i,e} = (C_1)_k \times \underline{\epsilon}^{i,e}} \\ \sum\limits_{\substack{e \text{ tq } \underline{\sigma}^{i,e} = (C_1)_k \times \underline{\epsilon}^{i,e}}}}{\sum\limits_{\substack{e \text{ tq } \underline{\sigma}^{i,e} = (C_1)_k \times \underline{\epsilon}^{i,e}}}}, (C_2)_{k+1} = \sqrt{\frac{\sum\limits_{\substack{e \text{ tq } \underline{\sigma}^{i,e} = (C_2)_k \times \underline{\epsilon}^{i,e}} \\ \sum\limits_{\substack{e \text{ tq } \underline{\sigma}^{i,e} = (C_2)_k \times \underline{\epsilon}^{i,e}}}}}{\sum\limits_{\substack{e \text{ tq } \underline{\sigma}^{i,e} = (C_2)_k \times \underline{\epsilon}^{i,e}}}}}$$

end for

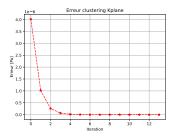
Ensure:  $\underline{\epsilon}, \underline{\sigma}_k, \underline{\sigma}_k^i, \underline{\epsilon}_k^i, \underline{\underline{\mathbf{C}}}_k$ 

4 D > 4 A > 4 B > 4 B > B = 990

# Résultats numériques : Vérification de la convergence



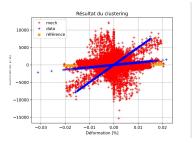
(a) Évolution de l'erreur en fonction du nombre d'iterations avec une initialisation de  $C_1$  et  $C_2$  à 0.1MPA et 10 MPA



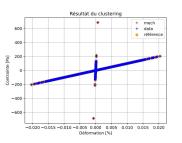
(b) Évolution de l'erreur en fonction du nombre d'itérations avec une initialisation de  $C_1$  et  $C_2$  à 1 MPA et 100 MPA

### Résultats numériques : Allures des estimées

#### Effet de l'initialisation:



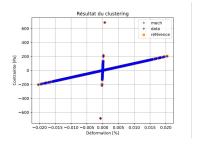
(a) Résultats de l'estimation avec une initialisation de  $C_1$  et  $C_2$  à 0.1MPA et 10 MPA



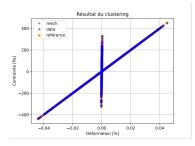
(b) Résultats de l'estimation avec une initialisation de  $C_1$  et  $C_2$  à 1MPA et 100 MPA

### Résultats numériques : Allures des estimées

#### Effet du maillage:

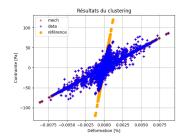


(a) Résultats de l'estimation avec une initialisation de  $C_1$  et  $C_2$  à 1MPA et 100 MPA et en utilisant un maillage régulier

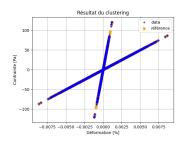


(b) Résultats de l'estimation avec une initialisation de  $C_1$  et  $C_2$  à 1MPA et 100 MPA et en utilisant un maillage GMSH adapté

#### Réduction de bruit : Matrice à trois inclusions



(a) Résultats de l'estimation avec la méthode Kmeans en utilisant trois inclusions



(b) Résultats de l'estimation avec la méthode Kplane en utilisant trois inclusions

#### Conclusion finale

- Génération de la carte de déplacement.
- Détection des variations de gradient du champ de déplacement et application d'un maillage GMSH adapté.
- Application de la méthode Kmeans pour clustering
- Initialisation du Kplane à partir des résultats obtenus dans le Kmeans et débruitage.

#### Perspectives

- Se baser sur des ordres de grandeur du tissu humain pour initialiser le Kplane.
- Écrire un algorithme général qui pourra prendre en compte une liste de matériaux.
- Introduire de la visco-élasticité pour modéliser fidèlement la structure des tissus humains

26 Mars 2024

19 / 19