

	Contrôle de connaissances et de compétences	FO-002-VLA-XX-001
22/01/2026		Page 1/2

ANNÉE SCOLAIRE 2025-2026 – Semestre 1	
<b>Nom de l'enseignant</b>	Maxime Berger
<b>Matière</b>	Méthode des éléments finis
<b>Promotion</b>	PGE2 - S7
<b>Durée de l'examen</b>	1h30
<b>Consignes</b>	<ul style="list-style-type: none"> <li>— Calculatrice <b>NON</b> autorisée</li> <li>— Aucun document n'est autorisé</li> </ul>

## Problème

Considérons l'équation différentielle suivante en dimension 1 :

$$-u''(x) + u(x) = f(x), \quad x \in ]0, 1[$$

avec les conditions aux limites de Dirichlet :  $u(0) = 0$  et  $u(1) = 0$ .

1. Établissez la formulation variationnelle du problème. On introduira une forme bilinéaire  $a(u, v)$  et une forme linéaire  $L(v)$ .

### Solution :

On multiplie par une fonction test  $v$  nulle aux bords et on intègre sur  $[0, 1]$  :

$$\int_0^1 (-u'' + u)v \, dx = \int_0^1 fv \, dx$$

Intégration par parties sur le terme  $-u''v$  :

$$\int_0^1 u'v' \, dx - [u'v]_0^1 + \int_0^1 uv \, dx = \int_0^1 fv \, dx$$

Comme  $v(0) = v(1) = 0$ , le terme de bord s'annule.

On obtient :  $a(u, v) = L(v)$  avec :

$$a(u, v) = \int_0^1 u'v' \, dx + \int_0^1 uv \, dx$$

$$L(v) = \int_0^1 fv dx$$

2. Définissez un maillage avec 2 éléments finis de longueur  $h = 1/2$  et d'ordre 1. Donnez les noeuds  $x_0, x_1, x_2$ .

**Solution :**

Les noeuds sont :  $x_0 = 0, x_1 = 1/2, x_2 = 1$ .

Élément 1 :  $[0, 1/2]$ , Élément 2 :  $[1/2, 1]$ .

3. Donnez les polynômes de Lagrange  $\varphi_0, \varphi_1$  et  $\varphi_2$  associés à ce maillage.

**Solution :**

Sur l'élément  $[0, h]$  :  $\varphi_0(x) = 1 - x/h, \varphi_1(x) = x/h$

Sur l'élément  $[h, 2h]$  :  $\varphi_1(x) = 1 - (x - h)/h, \varphi_2(x) = (x - h)/h$

Avec  $h = 1/2$  :

- $\varphi_0(x) = 1 - 2x$  sur  $[0, 1/2]$ , 0 ailleurs
- $\varphi_1(x) = 2x$  sur  $[0, 1/2]$  et  $\varphi_1(x) = 2 - 2x$  sur  $[1/2, 1]$
- $\varphi_2(x) = 2x - 1$  sur  $[1/2, 1]$ , 0 ailleurs

4. Calculez la matrice de rigidité élémentaire  $K_e$  sur le premier élément  $[0, h]$ . On donne :  $\int_0^h (1 - x/h)^2 dx = h/3$  et  $\int_0^h (x/h)(1 - x/h) dx = h/6$ .

**Solution :**

La matrice de rigidité élémentaire est :

$$K_e = \begin{pmatrix} a(\varphi_0, \varphi_0) & a(\varphi_0, \varphi_1) \\ a(\varphi_1, \varphi_0) & a(\varphi_1, \varphi_1) \end{pmatrix}$$

Avec  $a(u, v) = \int_0^h u'v' dx + \int_0^h uv dx$ .

Calcul des dérivées :  $\varphi'_0 = -1/h = -2, \varphi'_1 = 1/h = 2$ .

Terme de rigidité (dérivées) :  $\int_0^h \varphi'_0 \varphi'_0 dx = 4h = 2$ , etc.

Terme de masse :  $\int_0^h \varphi_0^2 dx = h/3 = 1/6, \int_0^h \varphi_0 \varphi_1 dx = h/6 = 1/12$ .

$$K_e = \frac{1}{h} \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{pmatrix} + \frac{h}{6} \begin{pmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 2 + 1/12 & -2 + 1/24 \\ -2 + 1/24 & 2 + 1/12 \end{pmatrix}$$

$$K_e = \begin{pmatrix} 25/12 & -47/24 \\ -47/24 & 25/12 \end{pmatrix}$$

5. Après l'avoir brièvement expliqué, on pourra utiliser le fait que les deux matrices de rigidité locales sont identiques.  
 Établissez la matrice de rigidité globale  $K$ , puis appliquez les conditions aux limites pour obtenir le système réduit.

**Solution :**

On peut passer des intégrales sur le premier élément aux intégrales sur le second élément en utilisant la symétrie des fonctions  $\varphi_i$ . Le changement de variable est  $u = 1 - x$ .

Par assemblage, avec les deux éléments identiques :

$$K = \begin{pmatrix} 25/12 & -47/24 & 0 \\ -47/24 & 25/6 & -47/24 \\ 0 & -47/24 & 25/12 \end{pmatrix}$$

Avec  $u(0) = u(1) = 0$ , donc  $\alpha_0 = \alpha_2 = 0$ , le système réduit est :

$$\frac{25}{6}\alpha_1 = L(\varphi_1)$$

6. En prenant  $f(x) = 1$ , calculez le second membre  $L(\varphi_1)$  et donnez la valeur de la solution approchée au noeud  $x_1$ .

**Solution :**

$$\begin{aligned} L(\varphi_1) &= \int_0^1 f \varphi_1 dx = \int_0^{1/2} 2x dx + \int_{1/2}^1 (2 - 2x) dx \\ &= [x^2]_0^{1/2} + [2x - x^2]_{1/2}^1 = 1/4 + (2 - 1) - (1 - 1/4) = 1/4 + 1 - 3/4 = 1/2 \end{aligned}$$

$$\text{Donc : } \frac{25}{6}\alpha_1 = \frac{1}{2}$$

$$\alpha_1 = \frac{3}{25} = 0.12$$

7. La méthode des éléments finis a-t-elle plutôt tendance à sur-estimer ou à sous-estimer les contraintes appliquées sur une pièce ? Illustriez votre réponse avec un exemple.

**Solution :**

La méthode des éléments finis a tendance à sous-estimer les contraintes appliquées sur une pièce. Voir l'exemple du TD1.

## Exercice 1 : Polynômes de Lagrange d'ordre 2

On considère une barre de longueur  $L$ , découpée en  $n$  éléments finis de longueur  $h = L/n$ .

On souhaite améliorer la précision de la méthode des éléments finis en utilisant des éléments d'ordre 2 : on ajoute un noeud intermédiaire au milieu de chaque élément.

Considérons le premier élément  $[0, h]$  avec trois noeuds :  $x_0$ ,  $x_{1/2}$  et  $x_1$ .

1. Rappelez les conditions que doivent vérifier les polynômes de Lagrange  $\varphi_0$ ,  $\varphi_{1/2}$  et  $\varphi_1$  pour interpoler correctement la solution aux noeuds.

### Solution :

Les polynômes de Lagrange doivent vérifier la propriété d'interpolation :

$$\varphi_i(x_j) = \delta_{ij}$$

C'est-à-dire que  $\varphi_i$  vaut 1 au noeud  $x_i$  et 0 aux autres noeuds.

Plus précisément :

- $\varphi_0(0) = 1$ ,  $\varphi_0(h/2) = 0$ ,  $\varphi_0(h) = 0$
- $\varphi_{1/2}(0) = 0$ ,  $\varphi_{1/2}(h/2) = 1$ ,  $\varphi_{1/2}(h) = 0$
- $\varphi_1(0) = 0$ ,  $\varphi_1(h/2) = 0$ ,  $\varphi_1(h) = 1$

2. Voici les polynômes. Déterminez les éléments manquants  $a_1, a_2, a_3, a_4, a_5, a_6$  en justifiant votre choix :

$$\begin{aligned}\varphi_0(x) &= a_1 \frac{(x - h/2)(x - h)}{h^2} \\ \varphi_{1/2}(x) &= a_2 \frac{x(x - a_3)}{h^2} \\ \varphi_1(x) &= a_4 \frac{x(x - a_5)}{a_6}\end{aligned}$$

### Solution :

En utilisant la formule de Lagrange et les conditions d'interpolation :

**Pour**  $\varphi_0$  : On doit avoir  $\varphi_0(0) = 1$ .

$$\varphi_0(0) = a_1 \frac{(0 - h/2)(0 - h)}{h^2} = a_1 \frac{h^2/2}{h^2} = \frac{a_1}{2} = 1$$

Donc  $a_1 = 2$ .

**Pour**  $\varphi_{1/2}$  : On doit avoir  $\varphi_{1/2}(h/2) = 1$  et  $\varphi_{1/2}(h) = 0$ . La condition  $\varphi_{1/2}(h) = 0$  impose  $a_3 = h$ .

$$\varphi_{1/2}(h/2) = a_2 \frac{(h/2)(h/2 - h)}{h^2} = a_2 \frac{(h/2)(-h/2)}{h^2} = -\frac{a_2}{4} = 1$$

Donc  $a_2 = -4$ .

**Pour**  $\varphi_1$  : On doit avoir  $\varphi_1(h) = 1$  et  $\varphi_1(h/2) = 0$ . La condition  $\varphi_1(h/2) = 0$  impose

$$a_5 = h/2.$$

$$\varphi_1(h) = a_4 \frac{h(h - h/2)}{a_6} = a_4 \frac{h^2/2}{a_6} = 1$$

En normalisant avec  $a_6 = h^2$ , on obtient  $a_4 = 2$ .

**Réponses :**  $a_1 = 2$ ,  $a_2 = -4$ ,  $a_3 = h$ ,  $a_4 = 2$ ,  $a_5 = h/2$ ,  $a_6 = h^2$ .

3. Quelles sont les dimensions de la matrice de rigidité élémentaire pour cet élément d'ordre 2 ?  
Quelles sont les dimensions de la matrice de rigidité globale ?

**Solution :**

La matrice de rigidité élémentaire est de taille  $3 \times 3$ .

La matrice de rigidité globale est de taille  $2n + 1 \times 2n + 1$ .

4. Donnez l'expression générale de la matrice de rigidité élémentaire pour l'équation  $-u'' = f$ .

**Solution :**

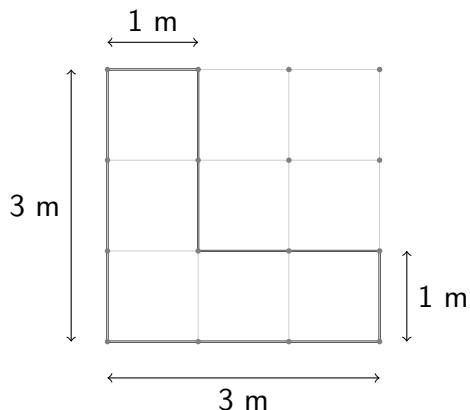
La matrice de rigidité élémentaire est :

$$K_e = \begin{pmatrix} a(\varphi_0, \varphi_0) & a(\varphi_0, \varphi_{1/2}) & a(\varphi_0, \varphi_1) \\ a(\varphi_{1/2}, \varphi_0) & a(\varphi_{1/2}, \varphi_{1/2}) & a(\varphi_{1/2}, \varphi_1) \\ a(\varphi_1, \varphi_0) & a(\varphi_1, \varphi_{1/2}) & a(\varphi_1, \varphi_1) \end{pmatrix}$$

où  $a(u, v) = \int_0^h u'(x)v'(x) dx$ .

## Exercice 2 : Maillage 2D

Voici une pièce en forme de « L » qu'on souhaite mailler pour une analyse par éléments finis.



1. Proposez un maillage de cette pièce en utilisant des triangles. Numérotez clairement les noeuds et les éléments sur votre dessin.

**Solution :**

Une solution possible avec 8 triangles et 7 noeuds :

Noeuds : 1=(0,0), 2=(1,0), 3=(2,0), 4=(3,0), 5=(1,1), 6=(2,1), 7=(3,1), 8=(0,1), 9=(1,2),  
10=(0,2), 11=(1,3), 12=(0,3)

Éléments triangulaires reliant les noeuds appropriés.

2. Établissez le tableau de coordonnées des noeuds et le tableau de connectivité des éléments.

**Solution :**

Tableaux dépendant du maillage choisi par l'étudiant.

3. Pour un triangle de sommets  $A = (x_A, y_A)$ ,  $B = (x_B, y_B)$ ,  $C = (x_C, y_C)$ , rappelez la méthode pour obtenir les polynômes de Lagrange  $\varphi_A(x, y)$ ,  $\varphi_B(x, y)$ ,  $\varphi_C(x, y)$ .

**Solution :**

On utilise l'élément de référence (triangle  $A' = (0, 0)$ ,  $B' = (1, 0)$ ,  $C' = (0, 1)$ ) avec les polynômes :

$$\varphi'_A(r, s) = 1 - r - s, \quad \varphi'_B(r, s) = r, \quad \varphi'_C(r, s) = s$$

Puis on effectue un changement de variables affine pour passer au triangle réel :

$$\begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} x_A \\ y_A \end{pmatrix} + (x_B - x_A)r + (x_C - x_A)s$$

On inverse ce changement pour exprimer  $(r, s)$  en fonction de  $(x, y)$ , puis on substitue dans les polynômes de référence.

4. Expliquez brièvement comment est construite la matrice de rigidité globale à partir des matrices élémentaires.

**Solution :**

La matrice globale est construite par assemblage :

- Initialiser une matrice  $N \times N$  ( $N$  = nombre de noeuds) remplie de zéros
- Pour chaque élément, calculer sa matrice élémentaire  $K_e$
- Ajouter les coefficients de  $K_e$  dans la matrice globale aux positions correspondant aux indices globaux des noeuds de l'élément
- Les contributions des éléments partageant des noeuds communs s'additionnent