

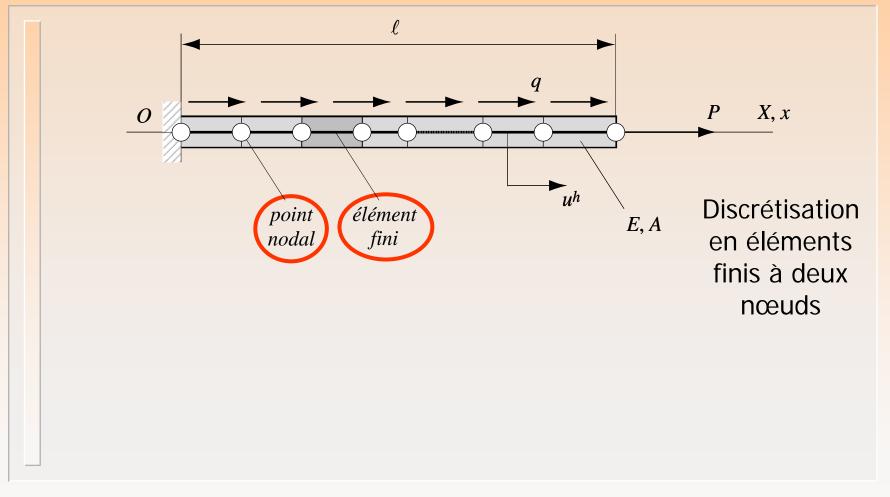


Méthode des éléments finis Formulation intégrale du problème modèle de la barre

Prof. Th. Gmür

EPFL-STI-IGM-LMAF, ME C1 401, téléphone : 32924, messagerie électronique : thomas.gmuer@epfl.ch







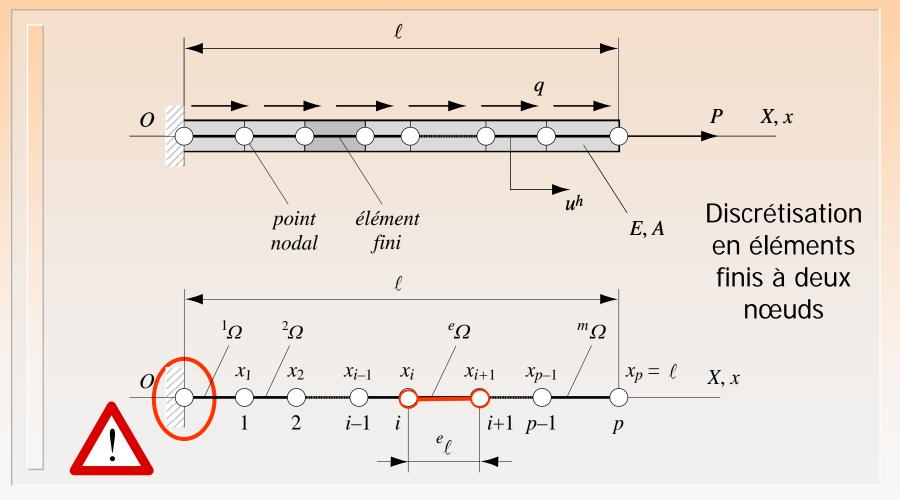








L mar



Prof. Th. Gmür Méthode des éléments finis Octobre 2018







-35-





L mar

Approximation par éléments finis : association d'une fonction

 $h_i(x)$ à chacun des p points nodaux

$$u^h(x) = \sum_{i=1}^p h_i(x) \ q_i = \mathbf{H}(x) \mathbf{q}$$

$$\mathbf{H} = [h_1, h_2, ..., h_i, ..., h_p]$$

Cas particulier de la méthode de Galerkin

matrice $(1 \times p)$ des fonctions de forme nodales

$$\mathbf{q} = \{q_1, q_2, ..., q_i, ..., q_p\}^{\mathrm{T}}$$
 vecteur $(p \times 1)$ des déplacements nodaux

$$\delta u^h(x) = \sum_{i=1}^p h_i(x) \, \delta q_i = \mathbf{H}(x) \, \delta \mathbf{q}$$







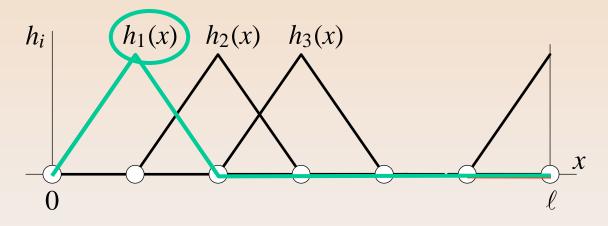


-36-





Caractérisation des fonctions de forme



Fonctions $h_i(x)$ (i = 1, 2, ..., p) à support compact

-37-



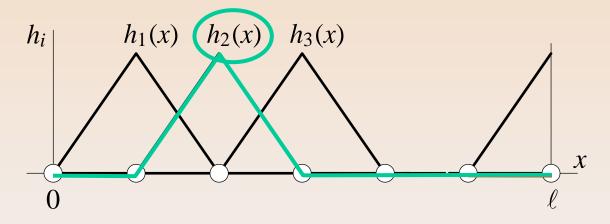








Caractérisation des fonctions de forme



Fonctions $h_i(x)$ (i = 1, 2, ..., p) à support compact

-38-

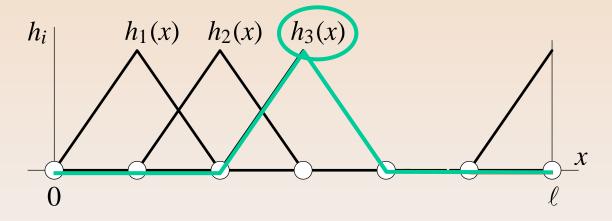








Caractérisation des fonctions de forme



Fonctions $h_i(x)$ (i = 1, 2, ..., p) à support compact

-39-

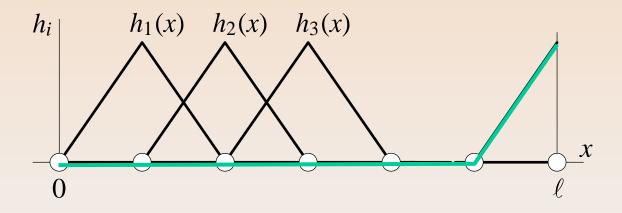








Caractérisation des fonctions de forme



Fonctions $h_i(x)$ (i = 1, 2, ..., p) à support compact

-40-

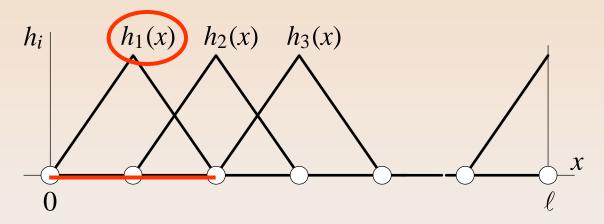








Caractérisation des fonctions de forme



Fonctions $h_i(x)$ (i = 1, 2, ..., p) à support compact

-41-



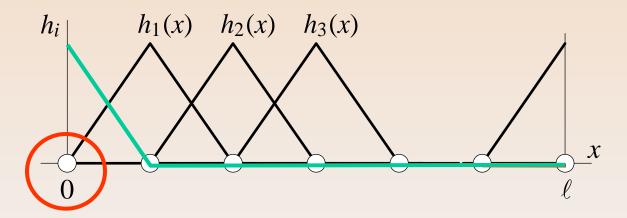








Caractérisation des fonctions de forme



Fonctions $h_i(x)$ (i = 1, 2, ..., p) à support compact



Respect nécessaire de la condition aux limites essentielle par seule la fonction $h_0(x)$

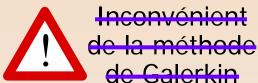


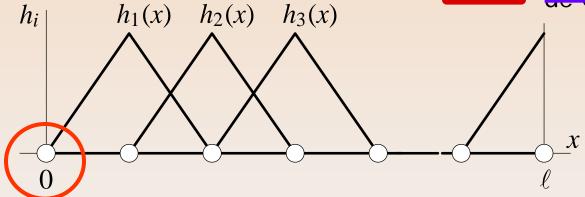






Caractérisation des fonctions de forme





Fonctions $h_i(x)$ (i = 1, 2, ..., p) à support compact



Respect nécessaire de la condition aux limites essentielle par seule la fonction " $h_0(x)$ "











• Choix des fonctions de forme nodale $h_i(x)$ à support compact

$$u^{h} \in U^{h} \int_{0}^{\ell} EA(du^{h}/dx) (d\delta u^{h}/dx) dx$$

$$u^{h}(x) = \sum_{i=1}^{p} h_{i}(x) q_{i} \qquad \delta u^{h}(x) = \sum_{i=1}^{p} h_{i}(x) \delta q_{i}$$

- Fonctions <u>au moins du premier degré</u> (polynômes)
- Fonctions suffisamment régulières
- Fonctions continues













- Critères généraux de convergence
 - Critère de complétude ou de complétion : fonctions $h_i(x)$ affines sur les éléments, c'est-à-dire constituant une base complète permettant la représentation des états de déformation constante et les déplacements rigides
 - Critère de différentiabilité : fonctions $h_i(x)$ suffisamment régulières à l'intérieur des éléments pour assurer que le déplacement u^h appartienne à la classe des fonctions U^h
 - Critère de continuité : fonctions $h_i(x)$ continues aux interfaces des éléments pour assurer la continuité du déplacement u^h





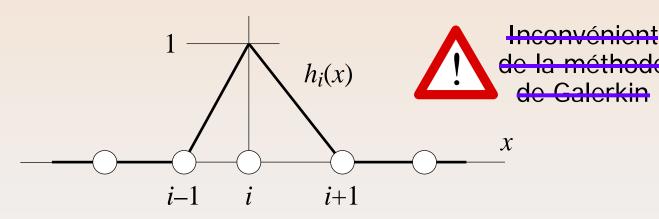






Caractérisation physique des inconnues (critère restreint de continuité)
 = déplacements nodaux

$$h_i(x_j) = \delta_{ij}$$
 $(i, j = 1, 2, ..., p)$ x_j position du nœud j



$$\Rightarrow (u^{h}(x_{j})) = \sum_{i=1}^{p} h_{i}(x_{j}) q_{i} = \sum_{i=1}^{p} \delta_{ij} q_{i} = (q_{j}) \quad (j = 1, 2, ..., p)$$

-46-









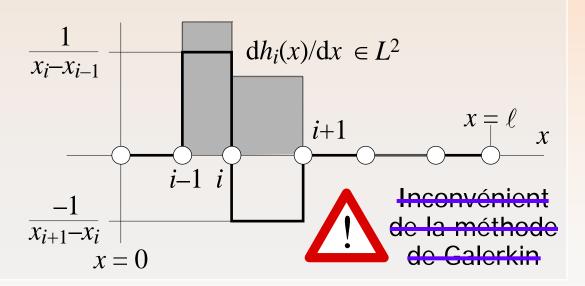
L mar

 Choix final des fonctions de forme nodales

$$h_i(x) \in H^1(]0, \ell[)$$

 $1 \xrightarrow{h_i(x) \in L^2} x$ $x = 0 \quad i-1 \quad i \quad i+1 \quad x = \ell$

 $h_i(x)$ fonction linéaire prenant la valeur 1 au nœud i et 0 aux autres points nodaux













Insertion de l'approximation dans la forme faible approchée

$$\int_0^\ell EA \left[d(\mathbf{H} \ \delta \mathbf{q})^{\mathrm{T}} / \mathrm{d}x \right] \left[d(\mathbf{H} \ \mathbf{q}) / \mathrm{d}x \right] dx$$

$$= [\mathbf{H}(\ell) \, \delta \mathbf{q}]^{\mathrm{T}} \, P + \int_{0}^{\ell} [\mathbf{H} \, \delta \mathbf{q}]^{\mathrm{T}} \, q \, \mathrm{d}x \qquad \forall \, \delta \mathbf{q}$$

$$\Rightarrow \delta \mathbf{q}^{\mathrm{T}} \left[\int_{0}^{\ell} EA \left(d\mathbf{H}^{\mathrm{T}} / dx \right) \left(d\mathbf{H} / dx \right) dx \cdot \mathbf{q} \right]$$

matrice de rigidité
$$\mathbf{K}$$
 $- [\mathbf{H}^{T}(\ell) P + \int_{0}^{\ell} \mathbf{H}^{T} q \, dx] = 0 \quad \forall \, \delta \mathbf{q}$

 $\Rightarrow \delta \mathbf{q}^{\mathrm{T}}(\mathbf{K} \mathbf{q} - \mathbf{r}) = 0 \quad \forall \delta \mathbf{q}$

vecteur des forces appliquées **r**













 Système d'équations linéaires (analogue à la forme faible discrète issue du processus de Galerkin)

$$\mathbf{K}\mathbf{q}=\mathbf{r}$$

$$\mathbf{K} = \int_0^{\ell} EA \, (\mathbf{d}\mathbf{H}^{\mathrm{T}}/\mathbf{d}x) \, (\mathbf{d}\mathbf{H}/\mathbf{d}x) \, \mathbf{d}x \quad \text{matrice } (p \times p) \\ \mathbf{de rigidit\'e}$$

$$= \int_0^{\ell} EA \, \mathbf{B}^{\mathrm{T}} \mathbf{B} \, \mathbf{d}x$$

$$\mathbf{r} = \mathbf{H}^{\mathrm{T}}(\ell) \, P \, + \, \int_0^{\ell} \mathbf{H}^{\mathrm{T}} \, q \, \mathbf{d}x \quad \text{vecteur } (p \times 1) \, \text{des forces appliqu\'ees}$$









Forme indicielle du système d'équations

$$\sum_{j=1}^{p} k_{ij} q_{j} = r_{i} \quad (i = 1, 2, ..., p)$$

$$k_{ij} = \int_{0}^{\ell} EA(dh_{i}/dx)(dh_{j}/dx) dx$$

$$r_{i} = h_{i}(\ell)P + \int_{0}^{\ell} h_{i} q dx$$



Fonctions de forme nodales $h_i(x)$ à support compact \Rightarrow matrice \mathbf{K} éparse



Une seule fonction de forme concernée par la condition aux limites naturelle

-50-





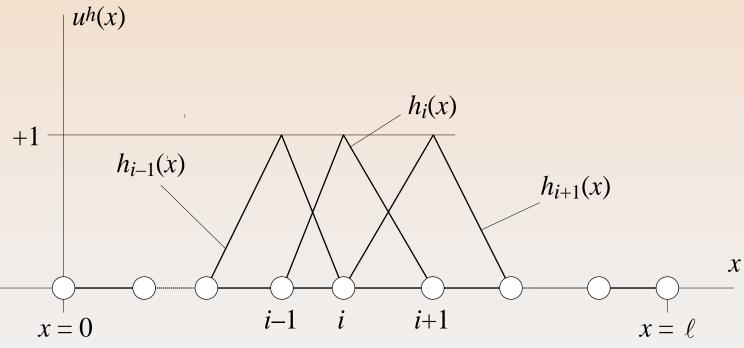






L mar

Allure de la solution obtenue par la méthode des éléments finis



-51-





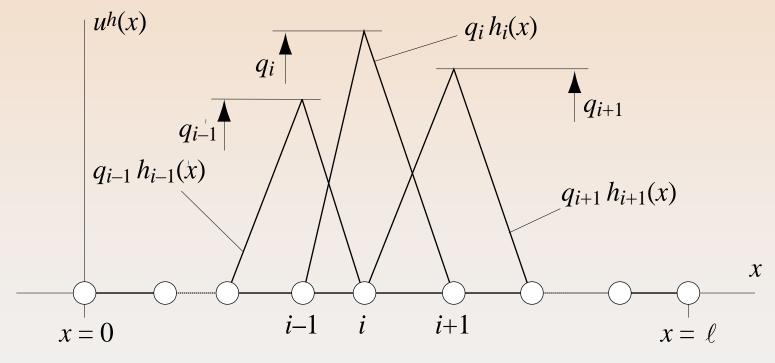






L mar

Allure de la solution obtenue par la méthode des éléments finis



-52-



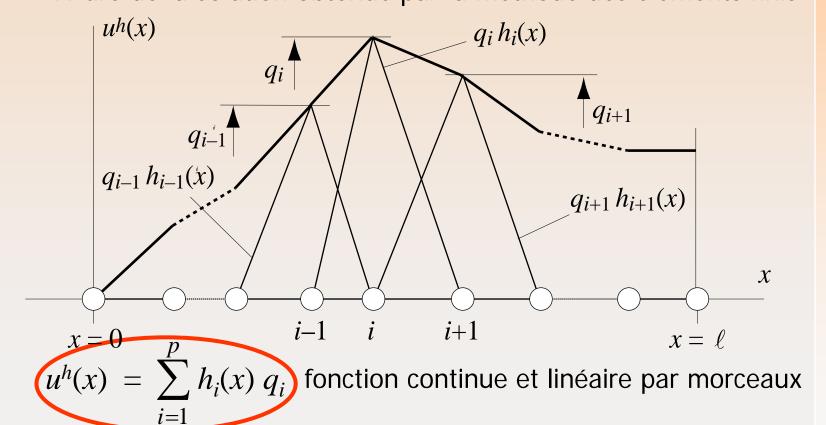








Allure de la solution obtenue par la méthode des éléments finis



-53-









Approche globale des éléments finis : avantages et inconvénients



- Avantages de la méthode par rapport au procédé de Galerkin
 - Systématisation poussée du processus : approximation sous la forme de polynômes de faible degré continus par morceaux
 - Fonctions de forme à support compact : matrice de rigidité peu dense, condition aux limites essentielle à satisfaire par une fonction
 - Interprétation physique des inconnues : déplacements discrets
- Inconvénients de l'approche globale de la méthode des éléments finis
 - Prise en compte limitée de la compacité des fonctions de forme nodales : fonctions restant définies sur l'ensemble du domaine
 - Pas de mise à profit de l'additivité de l'intégration : intégrales calculées sur l'ensemble de domaine









