# RAIRO. ANALYSE NUMÉRIQUE

### A. BERMUDEZ

### J. M. VIAÑO

### Une justification des équations de la thermoélasticité des poutres à section variable par des méthodes asymptotiques

*RAIRO. Analyse numérique*, tome 18, nº 4 (1984), p. 347-376 <a href="http://www.numdam.org/item?id=M2AN\_1984\_18\_4\_347\_0">http://www.numdam.org/item?id=M2AN\_1984\_18\_4\_347\_0</a>

#### © AFCET, 1984, tous droits réservés.

L'accès aux archives de la revue « RAIRO. Analyse numérique » implique l'accord avec les conditions générales d'utilisation (http://www.numdam.org/ conditions). Toute utilisation commerciale ou impression systématique est constitutive d'une infraction pénale. Toute copie ou impression de ce fichier doit contenir la présente mention de copyright.

## $\mathcal{N}$ umdam

Article numérisé dans le cadre du programme Numérisation de documents anciens mathématiques http://www.numdam.org/

#### UNE JUSTIFICATION DES ÉQUATIONS DE LA THERMOÉLASTICITÉ DES POUTRES A SECTION VARIABLE PAR DES MÉTHODES ASYMPTOTIQUES (\*)

par A. BERMUDEZ (1) et J. M. VIAÑO (1)

Communiqué par P G CIARLET

Résumé — Dans cet article on obtient les équations classiques de la theorie linéaire des poutres à section variable, en appliquant la methode des développements asymptotiques a une formulation variationnelle mixte du modèle tridimensionnel de la thermoélasticité linéaire Cette méthode, analogue à celle developpée par Ciarlet et Destuynder pour obtenir les équations des plaques, ne nécessite aucune hypothèse a priori sur la forme des inconnues (déplacements et contraintes), ni sur les forces appliquees On fait aussi une étude de la convergence « quand la section de la poutre tend vers zéro », qui permet de justifier les modèles usuels

Abstract — In this paper we obtain the classical equations of the linear beam theory by applying the asymptotic expansion method to a mixed variational formulation of the three-dimensional linear thermoelasticity model This method, similar to that developed by Ciarlet and Destuynder to obtain plate and shell models, does not require any a priori assumption either on the form of the unknowns (displacements and stresses) or on the applied forces Convergence « as the section of the beam goes to zero », is also studied, which gives a justification of the usual one-dimensional models

#### **0. INTRODUCTION**

Dans ce travail nous considérons des poutres de section variable et petite, plus précisément, des solides occupant un volume de la forme

$$\Omega^{\varepsilon} = \{ (X_1, X_2, X_3) : X_3 = x_3, X_{\alpha} = \varepsilon x_{\alpha} h_{\alpha}(x_3), \\ \alpha = 1, 2, (x_1, x_2) \in \omega, x_3 \in (0, L) \}$$
(0.1)

où *L* est la longueur de la poutre,  $\omega \subset \mathbb{R}^2$  un ouvert borné de mesure 1 et  $h_{\alpha}$  ( $\alpha = 1, 2$ ), des fonctions de (0, L) dans  $\mathbb{R}^+$ .

(\*) Reçu en septembre 1983

<sup>&</sup>lt;sup>(1)</sup> Departamento de Ecuaciones Funcionales Facultad de Matemáticas Universidad de Santiago de Compostela Espagne

La caractéristique essentielle de la poutre est que  $\varepsilon$  est très petit par rapport à *L*. Ceci permet d'approcher les équations de la thermoélasticité tridimensionnelle en  $\Omega^{\varepsilon}$  par un modèle monodimensionnel.

Ainsi, il est bien connu que le déplacement dans la direction de l'axe  $X_{\alpha}$  peut être approché par la solution d'une équation différentielle du quatrième ordre, posée sur [0, L] — (voir par ex. Landau-Lifchitz [6] pour le cas purement élastique).

En général, pour obtenir cette équation il faut faire des hypothèses *a priori* sur les déplacements et le tenseur des contraintes. Une autre méthode consiste à considérer un développement asymptotique formel de la solution tridimensionnelle et ensuite caractériser les termes successifs. Ceci est fait dans Rigolot [9] en partant des équations aux dérivées partielles, mais on a encore besoin de certaines hypothèses *a priori*; en particulier la charge volumique doit être nulle. D'autre part, on rencontre des difficultés au niveau des conditions aux limites pour les termes du développement. Enfin, la méthode s'adapte mal à l'étude de la convergence.

Dans ce travail nous utilisons la méthode des développements asymptotiques *mais en partant d'une formulation variationnelle des équations de la thermoélasticité linéaire.* On suit les idées développées dans Ciarlet-Destuynder [2] pour obtenir les équations des plaques à section constante. La méthode a été utilisée pour les plaques à épaisseur variable dans Viaño [10]. On peut voir aussi Destuynder [4].

C'est ainsi que nous trouvons les équations classiques des poutres et les expressions des moments fléchissants et des efforts tranchants et, en plus, les hypothèses *a priori* dont on a besoin dans la méthode classique.

D'autre part, nous démontrons la convergence du modèle approché au modèle tridimensionnel quand la section de la poutre tend vers zéro. Pour ceci nous suivons la méthode développée dans Ciarlet-Kesavan [3] et Destuynder [4].

#### 1. NOTATIONS ET HYPOTHÈSES

On a utilisé la convention des indices répétés. Les indices latins *i*, *j*, *k*, *p*, ... décrivent l'ensemble { 1, 2, 3 }, alors que les grecs  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$ ,  $\mu$ , ... parcourent toujours l'ensemble { 1, 2 }.

Soit U un ouvert de  $\mathbb{R}^n$ . Rappelons les normes usuelles dans les espaces  $L^2(U)$  et  $H^1(U)$ :

$$|v|_{0,U} = \left[\int_{U} |v|^2 dx\right]^{1/2},$$

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

ÉQUATIONS DE LA THERMOÉLASTICITÉ DES POUTRES

$$\|v\|_{1,U} = \left[ \|v\|_{0,U}^2 + \sum_{i=1}^n \|\partial_i v\|_{0,U}^2 \right]^{1/2}$$

Enfin, on utilisera les espaces de tenseurs symétriques suivants :

$$\begin{split} & \left[L^{2}(U)\right]_{S}^{4} = \left\{ \tau = (\tau_{\alpha\beta}) \in [L^{2}(U)]^{4} : \tau_{12} = \tau_{21} \right\}, \qquad U \subset \mathbb{R}^{2}, \\ & \left[L^{2}(U)\right]_{S}^{9} = \left\{ \tau = (\tau_{ij}) \in [L^{2}(U)]^{9} : \tau_{ij} = \tau_{ji} \right\}, \qquad U \subset \mathbb{R}^{3}. \end{split}$$

Nous rappelons ensuite quelques notions concernant le tenseur d'inertie (voir par ex. Landau-Lifchitz [6]).

On considère dans  $\mathbb{R}^3$  un système d'axes  $X_1$  orthonormé direct, l'origine étant 0. Pour un solide occupant un volume  $\Omega \subset \mathbb{R}^3$  avec densité  $\rho(X_1, X_2, X_3)$  au point  $(X_1, X_2, X_3)$ , le tenseur d'inertie  $\mathbb{I}$  est défini par :

$$\mathbb{I} = (I_{ij}) = \int_{\Omega} \rho(X_1, X_2, X_3) \times \left| \begin{array}{ccc} X_2^2 + X_3^2 & -X_1 X_2 & -X_1 X_3 \\ -X_2 X_1 & X_1^2 + X_3^2 & -X_2 X_3 \\ -X_3 X_1 & -X_3 X_2 & X_1^2 + X_2^2 \end{array} \right| dX_1 dX_2 dX_3.$$

Les composantes  $I_{\mu}$  sont les moments d'inertie par rapport aux axes  $X_{\mu}$ . Les autres composantes sont appelées produits d'inertie. Un système orthonormé  $X_{\mu}$  est dit principal d'inertie pour  $\Omega$  si le tenseur d'inertie correspondant est diagonal. I étant un tenseur symétrique on déduit que pour tout corps  $\Omega$  il existe un système principal d'inertie orthonormé.

Nous revenons à la poutre considérée à l'Introduction, que nous allons supposer homogène, de densité constante, et isotrope. Nous supposons aussi que les axes de coordonnées  $X_i$  apparaissant dans la définition de  $\Omega^{\varepsilon}$  sont principaux d'inertie pour la poutre. Un tel système peut être trouvé pour une poutre du type (0.1).

Puisqu'on a :

$$\int_{\Omega^{\varepsilon}} X_1 X_2 dX_1 dX_2 dX_3 = \varepsilon^4 \left[ \int_0^L h_1^2(x_3) h_2^2(x_3) dx_3 \right] \cdot \left[ \int_{\omega} x_1 x_2 dx_1 dx_2 \right],$$
(1.1)

et

$$\int_{\Omega^{\varepsilon}} X_{\alpha} X_{3} dX_{1} dX_{2} dX_{3} = \varepsilon^{3} \left[ \int_{0}^{L} x_{3} h_{1}(x_{3}) h_{2}(x_{3}) h_{\alpha}(x_{3}) dx_{3} \right] \times \left[ \int_{\omega} x_{\alpha} dx_{1} dx_{2} \right], \quad (1.2)$$

et les fonctions  $h_{\alpha}$  sont strictement positives, cette hypothèse équivaut à

$$\int_{\omega} x_1 x_2 dx_1 dx_2 = 0, \qquad \int_{\omega} x_{\alpha} dx_1 dx_2 = 0. \quad (1.3)$$

On va noter dans la suite par  $\omega^{\varepsilon}(x_3)$  la section de la poutre à la distance  $x_3$  de l'origine, c'est-à-dire :

$$\omega^{\varepsilon}(x_3) = \left\{ (\varepsilon x_1 \ h_1(x_3), \varepsilon x_2 \ h_2(x_3)) : (x_1, x_2) \in \omega \right\}.$$
(1.4)

Alors, la première égalité de (1.3) montre que les axes  $x_{\alpha}$  sont principaux d'inertie pour  $\omega$  et donc les  $X_{\alpha}$  sont aussi principaux d'inertie pour chaque section  $\omega^{\varepsilon}(x_3)$  de la poutre. La seconde entraîne que l'axe  $X_3$  passe par les centres de masse de chaque section.

On introduit la notation  $I_{\alpha}^{\epsilon}(x_3)$  pour le moment d'inertie de la section  $\omega^{\epsilon}(x_3)$  par rapport à l'axe  $x_{\beta}$  ( $\beta \neq \alpha$ ), c'est-à-dire :

$$I_{\alpha}^{\varepsilon}(x_{3}) = \int_{\omega^{\varepsilon}(x_{3})} x_{\alpha}^{2} dx_{1} dx_{2}, \qquad (1.5)$$

et, enfin, on utilise les notations :

$$\begin{split} \gamma^{\varepsilon}(x_3) &= \partial \omega^{\varepsilon}(x_3) , \qquad \Gamma_1^{\varepsilon} = \bigcup_{x_3 \in (0,L)} \gamma^{\varepsilon}(x_3) \times \{ x_3 \} , \\ \Gamma_0^{\varepsilon} &= \omega^{\varepsilon}(0) \times \{ 0 \} \cup \omega^{\varepsilon}(L) \times \{ L \} . \end{split}$$

# 2. LE PROBLÈME DE THERMOÉLASTICITÉ TRIDIMENSIONNELLE SUR LA POUTRE $\Omega^{\varepsilon}$

Il s'agit de trouver le vecteur de déplacements  $u = (u_i)$  et le tenseur de contraintes  $\sigma = (\sigma_{ij})$  du corps tridimensionnel, occupant l'ensemble  $\overline{\Omega}^{\epsilon}$  en l'absence de forces extérieures et à une température uniforme de référence  $T_0 > 0$ . On va supposer la poutre encastrée aux extrémités, c'est-à-dire les déplacements nuls sur  $\Gamma_0^{\epsilon}$ . D'autres conditions aux limites pourraient être envisagées.

On note par  $f = (f_i)$  et  $g = (g_i)$  les forces volumiques et surfaciques agissant sur la poutre. On suppose un champ de températures T donné et on définit  $\theta = T - T_0$ . En notant par  $n = (n_i)$  le vecteur unitaire normal à  $\Gamma_1^{\varepsilon}$  dirigé vers l'extérieur de  $\Omega^{\varepsilon}$ , le problème à résoudre est le suivant (voir Duvaut-Lions [5]).

$$\left. \begin{array}{ccc} -\partial_{j}\sigma_{ij} = f_{i} & \text{dans} & \Omega^{\epsilon}, \\ \sigma_{ij} n_{j} = g_{i} & \text{sur} & \Gamma_{1}^{\epsilon}, & (1 \leq i \leq 3) \\ u_{i} = 0 & \text{sur} & \Gamma_{0}^{\epsilon}, \end{array} \right\}$$

$$(2.1)$$

où  $\sigma_{ij}$  est donné par la loi de comportement thermoélastique linéaire suivante :

$$\sigma_{ij} = \frac{E}{1+\nu} \gamma_{ij}(u) + \frac{E\nu}{(1-2\nu)(1+\nu)} \gamma_{kk}(u) \,\delta_{ij} - \frac{E\alpha_T}{(1-2\nu)} \,\theta \,\delta_{ij} \,, \qquad (2.2)$$

avec

$$\gamma_{ij}(u) = \frac{1}{2} (\partial_i u_j + \partial_j u_i). \qquad (2.3)$$

Comme d'habitude E représente le module de Young, v le coefficient de Poisson et  $\alpha_T$  le coefficient de dilatation thermique.

Nous allons rappeler la formulation variationnelle mixte de Hellinger-Reissner pour le problème (2.1)-(2.3). On commence par introduire les espaces fonctionnels suivants :

$$V^{\varepsilon} = \left\{ v = (v_{\iota}) \in [H^{1}(\Omega^{\varepsilon})]^{3} : v_{\iota} = 0 \quad \text{sur} \quad \Gamma_{0}^{\varepsilon} \right\}$$
  
$$\Sigma^{\varepsilon} = \left[ L^{2}(\Omega^{\varepsilon}) \right]_{S}^{9} \qquad (2.4)$$

munis des normes

$$\| v \|_{1,\Omega^{\varepsilon}} = \left[ \sum_{i=1}^{3} \| v_{i} \|_{1,\Omega^{\varepsilon}}^{2} \right]^{1/2}, v \in V^{\varepsilon}$$
  
$$| \tau |_{0,\Omega^{\varepsilon}} = \left[ \sum_{i,J=1}^{3} | \tau_{iJ} |_{0,\Omega^{\varepsilon}}^{2} \right]^{1/2}, \tau \in \Sigma^{\varepsilon}.$$
 (2.5)

On considère aussi l'automorphisme dans l'espace des matrices  $3 \times 3$  symétriques suivant :

$$Y_{ij} = (AX)_{ij} = \frac{1+v}{E} X_{ij} - \frac{v}{E} X_{pp} \delta_{ij}, \qquad (2.6)$$

l'inverse étant donné par

$$X_{ij} = (A^{-1} Y)_{ij} = \frac{E}{1+\nu} Y_{ij} + \frac{E\nu}{(1+\nu)(1-2\nu)} Y_{pp} \delta_{ij}.$$
 (2.7)

On peut démontrer que le problème (2.1)-(2.3) équivaut, au sens faible, au suivant :

Trouver  $(\sigma, u) \in \Sigma^{\varepsilon} \times V^{\varepsilon}$  vérifiant :

$$\forall \tau \in \Sigma^{\varepsilon} : \int_{\Omega^{\varepsilon}} (A\sigma)_{ij} \tau_{ij} - \int_{\Omega^{\varepsilon}} \gamma_{ij}(u) \tau_{ij} = -\alpha_{T} \int_{\Omega^{\varepsilon}} \theta \tau_{ij} \delta_{ij}, \qquad (2.8)$$

$$\forall v \in V^{\varepsilon} : \int_{\Omega^{\varepsilon}} \sigma_{ij} \gamma_{ij}(v) = \int_{\Omega^{\varepsilon}} f_i v_i + \int_{\Gamma_1^{\varepsilon}} g_i v_i.$$
(2.9)

En supposant

$$f_{\iota} \in L^{2}(\Omega^{\varepsilon}), \quad g_{\iota} \in L^{2}(\Gamma_{1}^{\varepsilon}), \quad 1 \leq \iota \leq 3, \quad \theta \in L^{2}(\Omega^{\varepsilon})$$
 (2.10)

on peut démontrer que le problème (2.8)-(2.9) admet une solution unique, comme application d'un résultat de Brezzi [1], sur les formulations mixtes. Ceci nécessite la vérification de l'inégalité suivante :

$$\sup_{\tau \in \Sigma^{\varepsilon}} \frac{-\int_{\Omega^{\varepsilon}} \gamma_{ij}(v) \tau_{ij}}{|\tau|_{0,\Omega^{\varepsilon}}} \ge b \parallel v \parallel_{1,\Omega^{\varepsilon}}, \quad b > 0, \qquad (2.11)$$

qui peut être obtenue à l'aide de l'inégalité de Korn (cf. Duvaut-Lions [5]).

#### 3 CHANGFMENT DE L'OUVERT DE RÉFÉRENCE

Il est évident que la dépendance de la solution ( $\sigma$ , u) de (2.8)-(2.9) vis-à-vis de  $\varepsilon$ , paramètre lié à la taille des sections de la poutre, est d'un caractère complexe. Pour étudier le comportement quand  $\varepsilon$  devient petit, nous utilisons une technique de changement de variable, analogue à celle employée dans Ciarlet-Destuynder [2] pour le cas de plaques, qui fait apparaître le paramètre  $\varepsilon$ dans les équations, tout en se ramenant à un domaine indépendant de  $\varepsilon$ .

On va poser

$$\Omega = \omega \times (0, L), \qquad (3.1)$$

$$\Gamma_0 = \omega \times \{0, L\}, \quad \gamma = \partial \omega, \quad \Gamma_1 = \gamma \times (0, L). \quad (3.2)$$

Les moments d'inertie de  $\omega$  seront notés par

$$I_{\alpha} = \int_{\omega} x_{\alpha}^2 dx_1 dx_2. \qquad (3.3)$$

R.A I R.O Analyse numérique/Numerical Analysis

On trouve alors la relation

$$I_{\alpha}^{\varepsilon}(x_{3}) = \varepsilon^{4} h_{1}(x_{3}) h_{2}(x_{3}) h_{\alpha}^{2}(x_{3}) I_{\alpha}. \qquad (3.4)$$

Pour chaque  $\epsilon > 0$  on définit l'application

$$H^{\varepsilon}: (x_1, x_2, x_3) \in \Omega \to H^{\varepsilon}(x_1, x_2, x_3) = (\varepsilon x_1 h_1(x_3), \varepsilon x_2 h_2(x_3), x_3) \in \Omega^{\varepsilon}$$
(3.5)

et pour une fonction quelconque  $\phi : \overline{\Omega}^{\varepsilon} \to \mathbb{R}$  on va noter  $\phi^{\varepsilon} = \phi \circ H^{\varepsilon}$ . Dans toute la suite nous allons supposer que les fonctions  $h_{\alpha}$  vérifient :

$$h_{\alpha} \in W^{2,\infty}(0,L)$$
 et  $h_{\alpha}(x_3) > p > 0$ ,  $x_3 \in [0,L]$ . (3.6)

Le résultat ci-après, de vérification immédiate, sera fondamental dans la suite.

LEMME 3.1 : Si  $\phi$  est suffisamment régulière on a :

$$\int_{\Omega^{\varepsilon}} \phi = \varepsilon^2 \int_{\Omega} h_1 h_2 \phi^{\varepsilon}, \quad \int_{\Gamma_1^{\varepsilon}} \phi = \varepsilon \int_{\Gamma_1} h^* \phi^{\varepsilon}, \quad (3.7)$$

$$(\partial_{\alpha} \Phi)^{\varepsilon} = \varepsilon^{-1} h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} \Phi^{\varepsilon}, \quad (\partial_{3} \Phi)^{\varepsilon} = \partial_{3} \Phi^{\varepsilon} - x_{\alpha} h_{\alpha}^{-1} h_{\alpha}' \partial_{\alpha} \Phi^{\varepsilon}, \quad (3.8)$$

оù

$$h^* = \left[ n_1^2 h_2^2 + n_2^2 h_1^2 + \varepsilon^2 (n_1^2 x_1^2 h_2^2 h_1'^2 + n_2^2 x_2^2 h_1^2 h_2'^2 + 2 n_1 n_2 x_1 x_2 h_1 h_2 h_1' h_2' \right]^{1/2}.$$
 (3.9)

On introduit les espaces fonctionnels :

$$V = \left\{ v = (v_i) \in [H^1(\Omega)]^3 : v_i = 0 \quad sur \quad \Gamma_0 \right\}$$
  
$$\Sigma = [L^2(\Omega)]_S^9 \qquad (3.10)$$

munis des normes naturelles respectives.

Les transformations définies ci-dessous seront utilisées dans la suite :

$$v \in V^{\varepsilon} \to \tilde{v}^{\varepsilon} = (\varepsilon v_{1}^{\varepsilon}, \varepsilon v_{2}^{\varepsilon}, v_{3}^{\varepsilon}) \in V,$$

$$\tau \in \Sigma^{\varepsilon} \to \tilde{\tau}^{\varepsilon} = (\varepsilon^{-2} \tau_{\alpha\beta}^{\varepsilon}, \varepsilon^{-1} \tau_{3\beta}^{\varepsilon}, \tau_{33}^{\varepsilon}) \in \Sigma,$$

$$f \in [L^{2}(\Omega^{\varepsilon})]^{3} \to \tilde{f}^{\varepsilon} = (\varepsilon^{-1} f_{1}^{\varepsilon}, \varepsilon^{-1} f_{2}^{\varepsilon}, f_{3}^{\varepsilon}) \in [L^{2}(\Omega)]^{3},$$

$$g \in [L^{2}(\Gamma_{1}^{\varepsilon})]^{3} \to \tilde{g}^{\varepsilon} = (\varepsilon^{-2} g_{1}^{\varepsilon}, \varepsilon^{-2} g_{2}^{\varepsilon}, \varepsilon^{-1} g_{3}^{\varepsilon}) \in [L^{2}(\Gamma_{1})]^{3}.$$

$$(3.11)$$

Enfin, il sera commode de noter par  $A^0$  l'application transformant les tenseurs d'ordre 2 de la façon suivante

$$Y_{\alpha\beta} = (A^{0} X)_{\alpha\beta} = \frac{1+\nu}{E} X_{\alpha\beta} - \frac{\nu}{E} X_{\mu\mu} \delta_{\alpha\beta}$$
(3.12)

dont l'inverse est défini par

$$X_{\alpha\beta} = \frac{E}{1+\nu} Y_{\alpha\beta} + \frac{E\nu}{1-\nu^2} Y_{\mu\mu} \delta_{\alpha\beta}. \qquad (3.13)$$

A l'aide du lemme 3.1 on démontre avec des calculs simples le résultat suivant.

THÉORÈME 3.1 : Soit  $(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{u}^{\varepsilon}) \in \Sigma \times V$  l'élément construit à partir de la solution  $(\sigma, u)$  de (2.8)-(2.9) à l'aide des transformations (3.11). Alors  $(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{u}^{\varepsilon})$  est la solution unique du problème :

*Trouver*  $(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{u}^{\varepsilon}) \in \Sigma \times V$  *tel que* 

$$\begin{aligned} \forall \tau \in \Sigma : a_0(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tau) + \varepsilon^2 \, a_2(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tau) + \varepsilon^4 \, a_4(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tau) + b(\tau, \tilde{u}^{\varepsilon}) &= G_0^{\varepsilon}(\tau) + \varepsilon^2 \, G_2^{\varepsilon}(\tau), \\ \forall v \in V : b(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, v) &= F_0^{\varepsilon}(v), \end{aligned}$$
(3.14)

où  $a_0$ ,  $a_2$ ,  $a_4$ , b,  $G_0^{\varepsilon}$ ,  $G_2^{\varepsilon}$ ,  $F_0^{\varepsilon}$  sont définis par :

$$a_{0}(\sigma, \tau) = \frac{1}{E} \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \sigma_{33} \tau_{33},$$

$$a_{2}(\sigma, \tau) = \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \left[ \frac{2(1+\nu)}{E} \sigma_{3\alpha} \tau_{3\alpha} - \frac{\nu}{E} (\sigma_{33} \tau_{\mu\mu} + \sigma_{\mu\mu} \tau_{33}) \right],$$

$$a_{4}(\sigma, \tau) = \int_{\Omega} h_{1} h_{2} (A^{0} \sigma)_{\alpha\beta} \tau_{\alpha\beta},$$

$$b(\tau, \nu) = - \int_{\Omega} h_{1} h_{2} [(\tau_{3j} - x_{\alpha} h_{\alpha}^{-1} h_{\alpha}' \tau_{\alpha j}) \partial_{3} \nu_{j} + h_{\alpha}^{-1} \tau_{\alpha j} \partial_{\alpha} \nu_{j}],$$
(3.15)

$$G_{0}^{\varepsilon}(\tau) = -\alpha_{T} \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \theta^{\varepsilon} \tau_{33},$$

$$G_{2}(\tau) = -\alpha_{T} \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \theta^{\varepsilon} \tau_{\alpha\beta} \delta_{\alpha\beta},$$

$$F_{0}^{\varepsilon}(v) = -\int_{\Omega} h_{1} h_{2} \tilde{f}_{i}^{\varepsilon} v_{i} - \int_{\Gamma_{1}} h^{*} \tilde{g}_{i}^{\varepsilon} v_{i}.$$

$$(3.16)$$

R.A.I.R.O Analyse numérique/Numerical Analysis

*Remarque* 3.1: Notons que la forme bilinéaire *b* peut s'écrire sous la forme plus compacte :

$$b(\tau, v) = -\int_{\Omega} h_1 h_2 \tau_{ij} \gamma_{ij}^*(v), \qquad (3.17)$$

avec  $\gamma_{ii}^*(v)$  défini comme suit :

$$\gamma_{\alpha\beta}^{*}(v) = \frac{1}{2} [h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} v_{\beta} + h_{\beta}^{-1} \partial_{\beta} v_{\alpha}],$$
  

$$\gamma_{\alpha3}^{*}(v) = \gamma_{3\alpha}^{*}(v) = \frac{1}{2} [h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} v_{3} + \partial_{3} v_{\alpha} - x_{\beta} h_{\beta}^{-1} h_{\beta}' \partial_{\beta} v_{\alpha}],$$
  

$$\gamma_{33}^{*}(v) = [\partial_{3} v_{3} - x_{\alpha} h_{\alpha}^{-1} h_{\alpha}' \partial_{\alpha} v_{3}].$$
(3.18)

Nous finissons ce paragraphe avec un lemme qui sera utilisé plus tard.

**LEMME** 3.2 : Il existe une constante c > 0 telle que

$$\sup_{\tau \in \Sigma} \frac{|b(\tau, v)|}{|\tau|_{0,\Omega}} \ge c \|v\|_{1,\Omega}, \quad \forall v \in V.$$
(3.19)

Démonstration : Pour  $v \in V$  arbitraire soit  $\tau^*$  l'élément de  $\Sigma$  défini par

$$\tau^* = A^{-1} \gamma^*(v) \, .$$

Alors on a :

$$\frac{b(\tau^*, v)}{|\tau^*|_{0,\Omega}} = \frac{-\int_{\Omega} h_1 h_2 [A^{-1} \gamma^*(v)]_{ij} \gamma^*_{ij}(v)}{|A^{-1} \gamma^*(v)|_{0,\Omega}} \ge c_0 |\gamma^*(v)|_{0,\Omega}$$

Or, l'application  $v \in V \to |\gamma^*(v)|_{0,\Omega}$  définit une norme dans  $H^1(\Omega)$  équivalente à la norme  $||v||_{1,\Omega}$ . En effet, soit

$$\Omega^{1} = \left\{ (x_{1} h_{1}(x_{3}), x_{2} h_{2}(x_{3})) : (x_{1}, x_{2}, x_{3}) \in \Omega \right\}$$

et pour  $v \in H^1(\Omega)$  considérons l'élément  $w \in H^1(\Omega^1)$  défini par

$$w(x_1 h_1(x_3), x_2 h_2(x_3), x_3) = v(x_1, x_2, x_3).$$

Alors un calcul très simple montre l'égalité :

$$\gamma_{ij}^{*}(v) (x_1, x_2, x_3) = \gamma_{ij}(w) (x_1 h_1(x_3), x_2 h_2(x_3), x_3) = [\gamma_{ij}(w)]^1 (x_1, x_2, x_3),$$
vol. 18, nº 4, 1984

ce qui entraîne

$$|\gamma^*(v)|_{0,\Omega} = |[\gamma(w)]^1|_{0,\Omega} \ge c_1 |\gamma(w)|_{0,\Omega^1}.$$

D'autre part on a (voir par exemple Duvaut-Lions [5]) :

$$\left| \gamma(w) \right|_{0,\Omega^1} \ge c_2 \| w \|_{1,\Omega^1}, \quad \forall w \in H^1(\Omega^1).$$

Par conséquent

$$\left| \gamma^{*}(v) \right|_{0,\Omega} \geqslant c_{1} c_{2} \parallel w \parallel_{1,\Omega^{1}} \geqslant c \parallel v \parallel_{1,\Omega},$$

ce qui achève la démonstration.

#### 4. UN DÉVELOPPEMENT ASYMPTOTIQUE DE $(\tilde{\sigma}^{\epsilon}, \tilde{\mu}^{\epsilon})$

Nous suivons une technique standard pour les problèmes posés sous forme variationnelle avec un « petit paramètre » (cf. Lions [8]). Nous allons supposer que ( $\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{u}^{\varepsilon}$ ) peut s'écrire sous la forme :

$$(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{u}^{\varepsilon}) = (\sigma^0, u^0) + \varepsilon^2(\sigma^2, u^2) + \varepsilon^4(\sigma^4, u^4) + \cdots$$
(4.1)

et essayer de caractériser le premier terme ( $\sigma^0$ ,  $u^0$ ).

En reportant l'expression (4.1) dans (3.14) et en identifiant les termes de la même puissance en  $\varepsilon$ , on trouve que les termes successifs ( $\sigma^{2p}$ ,  $u^{2p}$ ),  $p \ge 0$ , vérifient les équations suivantes pour  $\tau \in \Sigma$  et  $v \in V$ , arbitraires :

$$\left. \begin{array}{l} a_{0}(\sigma^{0},\tau) + b(\tau,u^{0}) = G_{0}^{\varepsilon}(\tau), \\ b(\sigma^{0},v) = F_{0}^{\varepsilon}(v), \end{array} \right\}$$

$$(4.2)$$

$$a^{0}(\sigma^{2},\tau) + b(\tau, u^{2}) = G_{2}^{\varepsilon}(\tau) - a_{2}(\sigma^{0},\tau),$$
  
$$b(\sigma^{2}, v) = 0,$$
(4.3)

$$a_{0}(\sigma^{2p},\tau) + b(\tau,u^{2p}) = -a_{2}(\sigma^{2p-2},\tau) - a_{4}(\sigma^{2p-4},\tau) \\ b(\sigma^{2p},v) = 0, \quad p \ge 2$$

$$(4.4)$$

La forme  $a_0$  n'étant pas coercitive sur  $\Sigma$  on ne dispose pas *a priori* d'un résultat d'existence pour le problème (4.2). C'est pourquoi nous allons démontrer dans la suite, d'une façon directe, que (4.2) admet une infinité de solutions, mais que, malgré cela, les déplacements  $u^0$  et la composante  $\sigma_{33}^0$  des contraintes

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

ainsi que les moments fléchissants  $m_{\alpha}^0 = \int_{\omega} x_{\alpha} \sigma_{33}^0$  et les efforts tranchants  $q_{\alpha}^0 = \int_{\omega} \sigma_{3\alpha}^0$  sont univoquement déterminés.

Avant d'énoncer d'une façon précise ce résultat nous allons récrire le problème (4.2) sous une forme différente. Soit W l'espace

$$W = \{ \phi \in H^1(\Omega) : \phi = 0 \quad \text{sur} \quad \Gamma_0 \}$$
(4.5)

de façon que  $V = W^3$ . Alors il est facile de démontrer que (4.2) équivaut à l'ensemble d'équations suivant :

$$\forall \tau_{33} \in L^2(\Omega) : \frac{1}{E} \int_{\Omega} h_1 h_2 \sigma_{33}^0 \tau_{33} - \int_{\Omega} h_1 h_2 \tau_{33} [\partial_3 u_3^0 - x_{\alpha} h_{\alpha}^{-1} h_{\varepsilon}' \partial_{\alpha} u_3^0] =$$
$$= -\alpha_T \int_{\Omega} h_1 h_2 \theta^{\varepsilon} \tau_{33}, \qquad (4.6)$$

$$\forall (\tau_{3\alpha}) \in [L^2(\Omega)]^2 : \int_{\Omega} h_1 h_2 \tau_{3\alpha} [h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} u_3^0 + \partial_3 u_{\alpha}^0 - x_{\beta} h_{\beta}^{-1} h_{\beta}' \partial_{\beta} u_{\alpha}^0] = 0,$$

$$(4.7)$$

$$\forall (\tau_{\alpha\beta}) \in [L^{2}(\Omega)]_{S}^{4} : \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \tau_{\alpha\beta} [h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} u_{\beta}^{0} + h_{\beta}^{-1} \partial_{\beta} u_{\alpha}^{0}] = 0, \qquad (4.8)$$

$$\forall v_{3} \in W : \int_{\Omega} h_{1} h_{2} [\sigma_{33}^{0} (\partial_{3} v_{3} - x_{\alpha} h_{\alpha}^{-1} h_{\alpha}' \partial_{\alpha} v_{3}) + \sigma_{3\alpha}^{0} h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} v_{3}] = \\ = \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} v_{3} + \int_{\Gamma_{1}} h^{*} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} v_{3}, \qquad (4.9)$$

$$\forall (v_{\beta}) \in W^{2} : \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \left[ \sigma_{\alpha\beta}^{0} h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} v_{\beta} + \sigma_{3\beta}^{0} (\partial_{3} v_{\beta} - x_{\alpha} h_{\alpha}^{-1} h_{\alpha}' \partial_{\alpha} v_{\beta}) \right] =$$

$$= \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \tilde{f}_{\beta}^{\varepsilon} v_{\beta} + \int_{\Gamma_{1}} h^{*} \tilde{g}_{\beta}^{\varepsilon} v_{\beta} .$$

$$(4.10)$$

**THÉORÈME 4.1 :** On suppose que les forces et la température appliquées sur la poutre vérifient (2.10) et de plus :

$$\partial_3 f_3 \in L^2(\Omega^{\epsilon}), \ \partial_3 g_3 \in L^2(\Gamma_1^{\epsilon}), \ \partial_3 \theta \in L^2(\Omega^{\epsilon}), \ \partial_{33} \theta \in L^2(\Omega^{\epsilon}).$$
(4.11)

Alors, il existe au moins une solution ( $\sigma^0$ ,  $u^0$ )  $\in \Sigma \times V$  du problème (4.6)-(4.10). vol. 18, nº 4, 1984 En plus on a les caractérisations suivantes :

i) Le déplacement  $u_{\beta}^{0}$  ne dépend pas de  $x_{1}$  ni de  $x_{2}$  et il peut être identifié avec la solution (unique) du problème :

$$u_{\beta}^{0} \in H_{0}^{2}(0, L),$$

$$EI_{\beta} \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\beta}^{2} \partial_{33} u_{\beta}^{0} \partial_{33} v^{0} = -E\alpha_{T} \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\beta} \left[ \int_{\omega} x_{\beta} \theta^{\varepsilon} \right] \partial_{33} v^{0} +$$

$$+ \int_{0}^{L} \left[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} \tilde{f}_{\beta}^{\varepsilon} + \int_{\gamma} h^{*} \tilde{g}_{\beta}^{\varepsilon} \right] v^{0} - \int_{0}^{L} h_{\beta} \left[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} x_{\beta} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} \right]$$

$$+ \int_{\gamma} h^{*} x_{\beta} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} \partial_{3} v^{0}, \quad \forall v^{0} \in H_{0}^{2}(0, L).$$

$$(4.12)$$

ii) Le déplacement  $u_3^0$  est donné par

$$u_3^0 = \underline{u}_3^0 - x_\alpha h_\alpha \,\partial_3 u_\alpha^0 \,, \qquad (4.13)$$

où  $\underline{u}_{3}^{0}$  est la solution (unique) du problème de thermoélasticité monodimensionnelle suivant :

$$\underbrace{\boldsymbol{u}_{3}^{0} \in H_{0}^{1}(0, L)}_{E} \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} \partial_{3} \underline{\boldsymbol{u}_{3}^{0}} \partial_{3} v^{0} = E \alpha_{T} \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} \left[ \int_{\omega} \boldsymbol{\theta}^{\varepsilon} \right] \partial_{3} v^{0} + \int_{0}^{L} \left[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} \hat{f}_{3}^{\varepsilon} + \int_{\gamma} h^{*} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} \right] v^{0}, \quad \forall v^{0} \in H_{0}^{1}(0, L). \quad (4.14)$$

iii) La composante  $\sigma_{33}^0$  est obtenue en fonction des déplacements par

$$\sigma_{33}^0 = E[\partial_3 \underline{u}_3^0 - x_\alpha h_\alpha \partial_{33} u_\alpha^0 - \alpha_T \theta^\epsilon]. \qquad (4.15)$$

iv) Les moments fléchissants sont univoquement déterminés par

$$m_{\alpha}^{0} = -EI_{\alpha} h_{\alpha} \partial_{33} u_{\alpha}^{0} - E\alpha_{T} \int_{\omega} x_{\alpha} \theta^{\varepsilon} (pas \ de \ sommation \ en \ \alpha). \quad (4.16)$$

v) Les efforts tranchants sont déterminés de façon unique par

$$q_{\alpha}^{0} = h_{1}^{-1} h_{2}^{-1} \left\{ -\partial_{3} \left[ Eh_{1} h_{2} h_{\alpha}^{2} I_{\alpha} \partial_{33} u_{\alpha}^{0} + E\alpha_{T} h_{1} h_{2} h_{\alpha} \int_{\omega} x_{\alpha} \theta^{\varepsilon} \right] + h_{1} h_{2} h_{\alpha} \left[ \int_{\omega} x_{\alpha} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} \right] + h_{\alpha} \left[ \int_{\gamma} h^{*} x_{\alpha} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} \right] \right\}. \quad (4.17)$$

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

*Démonstration* : Afin que l'exposé soit le plus clair possible nous allons décomposer la preuve en plusieurs étapes.

*Étape* 1 :  $u_{\alpha}^{0} \in H_{0}^{2}(0, L)$  et  $u_{3}^{0}$  est de la forme (4.13). De l'équation (4.8) on déduit

$$h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} u_{\beta}^{0} + h_{\beta}^{-1} \partial_{\beta} u_{\alpha}^{0} = 0 \quad \text{(pas de sommation)}, \qquad (4.18)$$

ďoù

$$\partial_1 u_1^0 = 0, \quad \partial_2 u_2^0 = 0, \quad h_1^{-1} \partial_1 u_2^0 + h_2^{-1} \partial_2 u_1^0 = 0,$$
 (4.19)

ce qui montre que  $u_{\alpha}^0$  ne dépend pas de  $x_{\alpha}$ . De plus, en dérivant par rapport à  $x_1$  et  $x_2$  on obtient :

$$\partial_{11} u_2^0 = 0, \quad \partial_{22} u_1^0 = 0$$

D'ici on déduit l'existence de fonctions  $z^0_{\alpha}$ ,  $z^1_{\alpha} \in H^1_0(0, L)$  telles que

$$u_1^0 = z_1^0 + x_2 z_1^1,$$
  
$$u_2^0 = z_2^0 + x_1 z_2^1.$$

Mais, d'après (4.19), ceci entraîne  $h_2 z_2^1 = -h_1 z_1^1$  et, par conséquent,  $u_1^0$  et  $u_2^0$  sont de la forme :

$$u_1^0 = z_1^0 + x_2 h_2 z, \quad u_2^0 = z_2^0 - x_1 h_1 z,$$

avec z,  $z_{\alpha}^{0} \in H_{0}^{1}(0, L)$ .

En utilisant maintenant (4.7) on déduit

$$h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} u_{3}^{0} + \partial_{3} u_{\alpha}^{0} - x_{\beta} h_{\beta}^{-1} h_{\beta}' \partial_{\beta} u_{\alpha}^{0} = 0 \quad \text{(pas de sommation en } \alpha\text{)}, \quad (4.20)$$

En dérivant cette égalité on tire facilement

$$\left. \begin{array}{l} \partial_{11}u_3^0 = \partial_{22}u_3^0 = 0, \\ \partial_{12}u_3^0 = -h_1 h_2 \partial_3 z, \quad \partial_{21}u_3^0 = h_1 h_2 \partial_3 z. \end{array} \right\}$$
(4.21)

Par conséquent

$$\partial_{\alpha\beta}u_3^0 = 0, \qquad (4.22)$$

et  $\partial_3 z = 0$  ce qui entraîne z = 0 puisque  $z \in H_0^1(0, L)$ . D'autre part, d'après (4.22) il existe  $z^{\alpha} \in H_0^1(0, L)$  et  $\underline{u}_3^0 \in H_0^1(0, L)$  tels que

$$u_3^0 = \underline{u}_3^0 + x_\alpha \, z^\alpha \, .$$

En revenant à (4.20) on déduit

$$\partial_3 u^0_{\alpha} = - h^{-1}_{\alpha} z^{\alpha} \in H^1_0(0, L)$$
.

Par conséquent  $u_{\alpha}^{0} \in H_{0}^{2}(0, L)$  et

$$u_3^0 = \underline{u}_3^0 - x_\alpha h_\alpha \partial_3 u_\alpha^0 . \qquad (4.23)$$

*Étape* 2 : Calcul de  $\sigma_{33}^0$  et  $m_{\alpha}^0$ . De l'équation (4.6) on déduit

$$\sigma_{33}^0 = E[\partial_3 u_3^0 - x_\alpha h_\alpha^{-1} h_\alpha' \partial_\alpha u_3^0 - \alpha_T \theta^\varepsilon], \qquad (4.24)$$

ce qui avec (4.23) donne (4.15).

Pour obtenir l'expression du moment fléchissant (4.16) il suffit d'utiliser (4.15), la définition de  $I_{\alpha}$  (cf. (3.3)) ainsi que (1.3).

Étape 3 : Calcul de  $\underline{u}_{3}^{0}$ .

Prenons dans l'équation (4.9)  $v_3 \in W$  tel que  $v_3 = v_3^0 \in H_0^1(0, L)$ . Puisque  $\partial_{\alpha} v_3 = 0$  on a :

$$\forall v_{3}^{0} \in H_{0}^{1}(0, L) : \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} \left[ \int_{\omega} \sigma_{33}^{0} \right] \partial_{3} v_{3}^{0} = \int_{0}^{L} \left[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} + \int_{\gamma} h^{*} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} \right] v_{3}^{0} .$$

$$(4.25)$$

En utilisant l'expression (4.15) pour  $\sigma_{33}^0$  on obtient

$$\int_{\omega} \sigma_{33}^{0} = E \,\partial_{3} \underline{u}_{3}^{0} - E \alpha_{T} \int_{\omega} \theta^{\epsilon}$$

parce que mes ( $\omega$ ) = 1 et  $h_{\alpha} \partial_{33} u_{\alpha}^{0}$  ne dépend que de  $x_{3}$ . En remplaçant cette égalité dans (4.5) on obtient (4.14).

Étape 4 : Calcul de  $u_{\alpha}^{0}$ .

On prend dans (4.9)  $v_3 = x_{\alpha} h_{\alpha} \partial_3 v_{\alpha}^0$ ,  $v_{\alpha}^0 \in H_0^2(0, L)$ . Alors on a  $\partial_{\alpha} v_3 = h_{\alpha} \partial_3 v_{\alpha}^0$ (pas de sommation),  $\partial_3 v_3 = x_{\alpha} h'_{\alpha} \partial_3 v_{\alpha}^0 + x_{\alpha} h_{\alpha} \partial_{33} v_{\alpha}^0$  et on obtient :

$$\int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\alpha} m_{\alpha}^{0} \partial_{33} v_{\alpha}^{0} + \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} \left[ \int_{\omega} \sigma_{3\alpha}^{0} \right] \partial_{3} v_{\alpha}^{0} = \int_{0}^{L} h_{\alpha} \left[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} x_{\alpha} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} + \int_{\gamma} h^{*} x_{\alpha} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} \right] \partial_{3} v_{\alpha}^{0}, \quad \forall v_{\alpha}^{0} \in H_{0}^{2}(0, L) .$$
(4.26)

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

D'autre part, on considère (4.10) en prenant  $v_{\alpha} = v_{\alpha}^0 \in H_0^2(0, L)$ . On tire l'égalité :

$$\int_0^L h_1 h_2 \left[ \int_{\omega} \sigma_{3\alpha}^0 \right] \hat{\sigma}_3 v_{\alpha}^0 = \int_0^L \left[ h_1 h_2 \int_{\omega} \tilde{f}_{\alpha}^{\varepsilon} + \int_{\gamma} h^* \tilde{g}_{\alpha}^{\varepsilon} \right] v_{\alpha}^0, \quad \forall v_{\alpha}^0 \in H_0^2(0, L).$$

En remplaçant ceci dans (4.26) et en utilisant (4.16) on déduit finalement (4.12) pour chaque  $\beta$ .

*Étape* 5 : Calcul de  $\sigma_{3\beta}^0$  et  $q_{\beta}^0$ .

Nous allons montrer qu'il existe une infinité de  $(\sigma_{3\alpha}^0) \in [L^2(\Omega)]^2$  vérifiant (4.9). Tout d'abord notons que (4.9) peut s'écrire sous la forme :

$$\begin{cases} \int_{\Omega} h_{1} h_{2} h_{\alpha}^{-1} [\sigma_{3\alpha}^{0} - x_{\alpha} h_{\alpha}^{\prime} \sigma_{33}^{0}] \partial_{\alpha} v_{3} = \int_{\Omega} \partial_{3} (h_{1} h_{2} \sigma_{33}^{0}) v_{3} + \\ + \int_{\Omega} h_{1} h_{2} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} v_{3} + \int_{\Gamma_{1}} h^{*} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} v_{3}, \quad \forall v_{3} \in W \end{cases}$$

$$(4.27)$$

On a utilisé l'égalité suivante, déduite de (4.15) :

$$\frac{\partial_3(h_1 h_2 \sigma_{33}^0) = E[\partial_3(h_1 h_2 \underline{u}_3^0) - x_{\alpha} \partial_3(h_1 h_2 h_{\alpha} \partial_{33} u_{\alpha}^0) - -\alpha_T \partial_3(h_1 h_2 \theta^{\epsilon})] }{-\alpha_T \partial_3(h_1 h_2 \theta^{\epsilon})] }$$

$$(4.28)$$

qui montre que  $\partial_3(h_1 h_2 \sigma_{33}^0) \in L^2(\Omega)$ .

On considère maintenant le problème : trouver  $\xi \in L^2(0, L; H^1(\omega))$  tel que

$$h_{1} h_{2} h_{\alpha}^{-1} \int_{\omega} \partial_{\alpha} \xi \, \partial_{\alpha} v_{3} = \int_{\omega} \partial_{3} (h_{1} h_{2} \sigma_{33}^{0}) v_{3} + \int_{\omega} h_{1} h_{2} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} v_{3} + \int_{\gamma} h^{*} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} v_{3},$$
  
$$\forall v_{3} \in H^{1}(\omega), \quad \text{p.p. sur } (0, L). \qquad (4.29)$$

En intégrant (4.28), compte tenu de (1.3) et (4.14) on déduit

$$\int_{\omega} \partial_3(h_1 h_2 \sigma_{33}^0) + \int_{\omega} h_1 h_2 \tilde{f}_3^{\varepsilon} + \int_{\gamma} h^* \tilde{g}_3^{\varepsilon} = 0.$$

ce qui montre que (4.29) admet une solution.

En revenant à (4.27) il est clair que toute solution de ce problème est de la forme

$$\sigma_{3\alpha}^0 = x_{\alpha} h_{\alpha}' \sigma_{33}^0 + \hat{\partial}_{\alpha} \xi + \chi_{\alpha}$$

avec  $\chi_{\alpha} \in L^{2}(\Omega)$  vérifiant

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 h_{\alpha}^{-1} \chi_{\alpha} \partial_{\alpha} v_3 = 0, \quad \forall v_3 \in W.$$

En particulier si  $F \in L^2(0, L; H^1(\omega))$ , avec  $F(x_3)_{|\gamma}$  indépendant de  $x_{\alpha}$ , p.p.  $x_3 \in (0, L)$ , alors  $(\sigma_{3\alpha}^0)$  donné par

$$\sigma_{31}^{0} = x_{1} h_{1}' \sigma_{33}^{0} + \partial_{1} \xi + h_{1} \partial_{2} F$$

$$\sigma_{32}^{0} = x_{2} h_{2}' \sigma_{33}^{0} + \partial_{2} \xi - h_{2} \partial_{1} F$$

$$(4.30)$$

est une solution de (4.9).

Pour déterminer  $q_{\alpha}^{0}$  prenons dans (4.27)  $v_{3} = x_{\alpha} h_{\alpha} w_{\alpha}$  avec  $w_{\alpha} \in H_{0}^{1}(0, L)$ ; on obtient

$$\int_{0}^{L} h_{1} h_{2} q_{\alpha}^{0} w_{\alpha} = \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\alpha}' m_{\alpha}^{0} w_{\alpha} - \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} m_{\alpha}^{0} \partial_{3}(h_{\alpha} w_{\alpha}) + \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\alpha} \bigg[ \int_{\omega} x_{\alpha} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} \bigg] w_{\alpha} + \int_{0}^{L} h_{\alpha} \bigg[ \int_{\gamma} h^{*} x_{\alpha} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} \bigg] w_{\alpha}.$$

D'ici, en utilisant (4.16), on tire (4.17).

*Étape* 6 : Existence de  $\sigma_{\alpha\beta}^0$ .

Nous allons montrer que (4.10) admet au moins une solution. Tout d'abord (4.10) s'écrit :

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 h_{\alpha}^{-1} [\sigma_{\alpha\beta}^0 - x_{\alpha} h_{\alpha}' \sigma_{3\beta}^0] \partial_{\alpha} v_{\beta} = \int_{\Omega} \phi_{\beta}^* v_{\beta} + \int_{\Gamma_1} \psi_{\beta}^* v_{\beta}, \quad \forall v_{\beta} \in W,$$
(4.31)

avec

$$\begin{split} \varphi^{\ast}_{\beta} &= \partial_3(h_1 h_2 \sigma^0_{3\beta}) + h_1 h_2 \tilde{f}^{\varepsilon}_{\beta}, \\ \psi^{\ast}_{\beta} &= h^{\ast} \, \tilde{g}^{\varepsilon}_{\beta}. \end{split}$$

Notons que grâce aux hypothèses (4.11) on a  $\phi_{\beta}^* \in L^2(\Omega)$  et  $\psi_{\beta}^* \in L^2(\Gamma_1)$ .

Pour montrer l'existence d'une solution pour (4.31) on pose le problème suivant : trouver  $\eta = (\eta_{\alpha}) \in L^2(0, L; [H^1(\omega)]^2)$  tel que

$$\begin{array}{l} h_{1} h_{2} h_{\alpha}^{-1} \int_{\omega} \gamma_{\alpha\beta}(\eta) \gamma_{\alpha\beta}(v) = \int_{\omega} \phi_{\beta}^{*} v_{\beta} + \int_{\alpha} \psi_{\beta}^{*} v_{\beta}, \\ \forall v_{\beta} \in H^{1}(\omega), \quad \text{p.p. sur } (0, L). \end{array}$$

$$(4.32)$$

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

Afin de prouver que  $\eta$  existe, on doit vérifier l'égalité (voir Duvaut-Lions [5]) :

$$\int_{\omega} \phi_{\beta}^* v_{\beta} + \int_{\gamma} \psi_{\beta}^* v_{\beta} = 0, \quad \forall v = (v_{\beta}) \in [H^1(\omega)]^2 \quad \text{tel que} \quad \gamma_{\alpha\beta}(v) = 0,$$

ou, de façon équivalente :

et

$$\int_{\infty} \phi_{\beta}^{*} + \int_{\gamma} \psi_{\beta}^{*} = 0$$

$$\int_{\infty} (x_{2} \phi_{1}^{*} - x_{1} \phi_{2}^{*}) + \int_{\gamma} (x_{2} \psi_{1}^{*} - x_{1} \psi_{2}^{*}) = 0.$$
(4.33)

La première égalité de (4.33) s'écrit encore

$$\partial_3(h_1 h_2 q^0_\alpha) + \int_{\omega} h_1 h_2 \tilde{f}^{\varepsilon}_{\beta} + \int_{\gamma} h^* \tilde{g}^{\varepsilon}_{\beta} = 0.$$

Or, ceci peut être obtenu en utilisant successivement (4.17) et (4.12).

En ce qui concerne la seconde elle peut s'écrire sous la forme :

$$\int_{\infty} h_1 h_2(x_2 \tilde{f}_1^{\epsilon} - x_1 \tilde{f}_2^{\epsilon}) + \int_{\gamma} h^*(x_2 \tilde{g}_1^{\epsilon} - x_1 \tilde{g}_2^{\epsilon}) + \partial_3 \left[ h_1 h_2 \int_{\omega} (x_2 \sigma_{31}^0 - x_1 \sigma_{32}^0) \right] = 0.$$
 (4.34)

En remplaçant (4.30) dans (4.34) et après quelques calculs utilisant le théorème de la divergence, on arrive à la condition

$$\int_{\omega} h_1 h_2(x_2 \tilde{f}_1^{\varepsilon} - x_1 \tilde{f}_2^{\varepsilon}) + \int_{\gamma} h^*(x_2 \tilde{g}_1^{\varepsilon} - x_1 \tilde{g}_2^{\varepsilon}) + \partial_3 \left\{ h_1 h_2 \Big[ (h_1' - h_2') \times \int_{\omega} x_2 x_1 \sigma_{33}^0 + \int_{\gamma} \xi(x_2 n_1 - x_1 n_2) - (h_1 + h_2) \Big( \int_{\omega} F - F_{|\gamma} \Big) \Big] \right\} = 0$$

qui peut être satisfaite en prenant F convenable dans (4.30).

En revenant à (4.31) il est évident qu'une solution est donnée par :

$$\sigma^0_{\alpha\beta} = x_{\alpha} \, h'_{\alpha} \, \sigma^0_{3\beta} + \gamma_{\alpha\beta}(\eta) \, .$$

#### 5. RETOUR A L'OUVERT $\Omega^{\epsilon}$

On peut supposer d'une façon heuristique que  $(\sigma^0, u^0)$  est une approximation de  $(\tilde{\sigma}^{\epsilon}, \tilde{u}^{\epsilon})$  quand  $\epsilon$  tend vers zéro. En faisant la transformation inverse de (3.5) on obtient un couple  $(\hat{\sigma}, \hat{u})$  défini dans  $\Omega^{\epsilon}$  qui peut être considéré comme approximation de  $(\sigma, u)$ , solution de (2.8), (2.9). On a

$$\hat{u} = \left( \varepsilon^{-1} u_1^0 \circ [H^{\varepsilon}]^{-1}, \ \varepsilon^{-1} u_2^0 \circ [H^{\varepsilon}]^{-1}, \ u_3^0 \circ [H^{\varepsilon}]^{-1} \right)$$
  
$$\hat{\sigma} = \left( \varepsilon^2 \sigma_{\alpha\beta}^0 \circ [H^{\varepsilon}]^{-1}, \ \varepsilon \sigma_{3\beta}^0 \circ [H^{\varepsilon}]^{-1}, \ \sigma_{33}^0 \circ [H^{\varepsilon}]^{-1} \right)$$
(5.1)

Du théorème 4.1 et du lemme 3.1 on tire facilement le résultat suivant.

Théorème 5.1 : L'approximation  $(\hat{\sigma}_{33}, \hat{u}_{\alpha}, \hat{u}_{3})$  de  $(\sigma_{33}, u_{\alpha}, u_{3})$  est déterminée univoquement comme suit.

i) Les fonctions  $\hat{u}_{\beta}$  ne dépendent que de la variable  $x_3$  et s'identifient aux solutions uniques des problèmes :

Trouver  $\hat{u}_{\beta} \in H_0^2(0, L)$  tel que  $\forall v \in H_0^2(0, L)$  :

$$E \int_{0}^{L} I_{\beta}^{\varepsilon}(x_{3}) \ \partial_{33}\hat{u}_{\beta} \ \partial_{33}v = -E\alpha_{T} \int_{0}^{L} \left[ \int_{\omega^{\varepsilon}(x_{3})} x_{\beta} \theta \right] \partial_{33}v + \int_{0}^{L} \left[ \int_{\omega^{\varepsilon}(x_{3})} f_{\beta} + \int_{\gamma^{\varepsilon}(x_{3})} g_{\beta} \right] v - \int_{0}^{L} \left[ \int_{\omega^{\varepsilon}(x_{3})} x_{\beta} f_{3} + \int_{\gamma^{\varepsilon}(x_{3})} x_{\beta} g_{3} \right] \partial_{3}v.$$
(5.2)

ii) Le déplacement  $\hat{u}_3$  est obtenu de la forme

$$\hat{u}_3 = \underline{\hat{u}}_3 - x_\alpha \,\hat{\partial}_3 \hat{u}_\alpha \,, \tag{5.3}$$

où  $\underline{\hat{u}}_3$  est la solution unique du problème de thermoélasticité monodimensionnelle suivant :

Trouver  $\underline{\hat{u}}_3 \in H_0^1(0, L)$  tel que

$$E \int_{0}^{L} A(x_{3}) \,\partial_{3}\underline{\hat{\mu}}_{3} \,\partial_{3}v = E\alpha_{T} \int_{0}^{L} \left[ \int_{\omega^{\varepsilon}(x_{3})} \theta \right] \partial_{3}v +$$
$$+ \int_{0}^{L} \left[ \int_{\omega^{\varepsilon}(x_{3})} f_{3} + \int_{\gamma^{\varepsilon}(x_{3})} g_{3} \right] v, \quad \forall v \in H_{0}^{1}(0, L), \qquad (5.4)$$

où  $A(x_3)$  représente la mesure de la section  $\omega^3(x_3)$  de la poutre.

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

iii) En fonction des déplacements déjà calculés,  $\hat{\sigma}_{33}$  est donné par

$$\hat{\sigma}_{33} = E[\partial_3 \underline{\hat{u}}_3 - x_\alpha \,\partial_{33} \hat{u}_\alpha - \alpha_T \,\theta] = E[\partial_3 \hat{u}_3 - \alpha_T \,\theta] \,. \tag{5.5}$$

iv) De (5.5) on déduit l'expression suivante pour le moment fléchissant  $\hat{m}_{\alpha} = \int_{\omega^{\epsilon}(x_3)} x_{\alpha} \hat{\sigma}_{33}$ :

$$\hat{m}_{\alpha} = - E I_{\beta}^{\varepsilon}(x_3) \,\partial_{33} \hat{u}_{\alpha} - E \alpha_T \int_{\omega^{\varepsilon}(x_3)} x_{\alpha} \,\theta \,. \tag{5.6}$$

v) Les efforts tranchants  $\hat{q}_{\alpha} = \int_{\omega^{\epsilon}(x_3)} \hat{\sigma}_{3\alpha}$  sont déterminés univoquement par

$$\hat{q}_{\alpha} = -E \,\partial_3 \bigg[ I^{\epsilon}_{\alpha}(x_3) \,\partial_{33}\hat{u}_{\alpha} + \alpha_T \int_{\omega^{\epsilon} (x_3)} x_{\alpha} \,\theta \bigg] + \int_{\omega^{\epsilon}(x_3)} x_{\alpha} f_3 + \int_{\gamma^{\epsilon}(x_3)} x_{\alpha} \,g_3 \,.$$

$$(5.7)$$

Il semble intéressant de donner l'interprétation en termes d'équations différentielles des problèmes (5.2) et (5.4). Pour (5.2) on a :

$$E \frac{d^2}{dx_3^2} \left( I_{\beta}^{\varepsilon} \frac{d^2 \hat{u}_{\beta}}{dx_3^2} \right) = -E \alpha_T \, \partial_{33} \left[ \int_{\omega^{\varepsilon}(x_3)} x_{\beta} \, \theta \right] + \int_{\omega^{\varepsilon}(x_3)} f_{\beta} + \int_{\gamma^{\varepsilon}(x_3)} g_{\beta} + \\ + \, \partial_3 \left[ \int_{\omega^{\varepsilon}(x_3)} x_{\beta} \, f_3 + \int_{\gamma^{\varepsilon}(x_3)} x_{\beta} \, g_3 \right], \quad \text{dans} \quad (0, L) \,, \quad (5.8)$$
$$\hat{u}_{\beta}(0) = \hat{u}_{\beta}(L) = 0 \,, \\ \hat{u}_{\beta}'(0) = \hat{u}_{\beta}'(L) = 0 \,,$$

ce qui est le modèle classique de flexion transversale de poutres suivant l'axe d'inertie  $Ox_{B}$ .

D'autre part, le problème (5.4) équivaut au problème aux limites suivant

$$- E \hat{\partial}_3 \left( A(x_3) \frac{d\hat{\underline{u}}_3}{dx_3} \right) = - E \alpha_T \hat{\partial}_3 \left[ \int_{\omega^\varepsilon(x_3)} \theta \right] + \int_{\omega^\varepsilon(x_3)} f_3 + \int_{\gamma^\varepsilon(x_3)} g_3 ,$$
$$\underline{\hat{u}}_3(0) = \underline{\hat{u}}_3(L) = 0 , \qquad (5.9)$$

donnant le modèle classique de compression d'une poutre.

#### 6. ÉTUDE DE LA CONVERGENCE

Dans les paragraphes précédents nous avons obtenu, à l'aide de la méthode des développements asymptotiques, les équations classiques de flexion et compression thermoélastique de poutres. Cependant il faudrait justifier les calculs formels effectués; en particulier, on devrait préciser dans quel sens  $u^0$ et  $\sigma^0$  peuvent être considérés comme des approximations de  $\tilde{u}^{\epsilon}$  et  $\tilde{\sigma}^{\epsilon}$ .

Dans ce paragraphe nous étudions le problème de la convergence de  $\tilde{u}^{\varepsilon}$  et  $\tilde{\sigma}^{\varepsilon}$  quand  $\varepsilon$  tend vers zéro, sous les hypothèses données ci-après. Pour ceci nous utilisons la même démarche que Ciarlet-Kesavan [3] pour un problème de valeurs propres dans la théorie des plaques.

Nous allons faire les hypothèses suivantes :

H<sub>1</sub>) Le module de Young *E*, le coefficient de Poisson v et le coefficient de dilatation thermique  $\alpha_T$  sont indépendants du paramètre  $\varepsilon$ .

H<sub>2</sub>) Les forces f et g et la température  $\theta$  sur la poutre  $\Omega^{\varepsilon}$  sont telles que l'on a :

$$\lim_{\varepsilon \to 0} \tilde{f}_i^{\varepsilon} = f_i^0 \qquad \text{dans } L^2(\Omega), \quad 1 \le i \le 3, \tag{6.1}$$

$$\lim_{\varepsilon \to 0} h^* \, \tilde{g}_i^\varepsilon = g_i^0 \quad \text{dans} \, L^2(\Gamma_1) \,, \ 1 \le i \le 3 \,, \tag{6.2}$$

$$\lim_{\varepsilon \to 0} \theta^{\varepsilon} = \theta^{0} \qquad \text{dans } L^{2}(\Omega) . \tag{6.3}$$

L'hypothèse  $H_2$ ) entraîne la convergence des suites  $F_0^{\varepsilon}$ ,  $G_0^{\varepsilon}$  et  $G_2^{\varepsilon}$ , respectivement, aux éléments  $F_0^0 \in V'$ ,  $G_0^0 \in \Sigma'$  et  $G_2^0 \in \Sigma'$  définis par :

$$F_0^0(v) = -\int_{\Omega} h_1 h_2 f_i^0 v_i - \int_{\Gamma_1} g_i^0 v_i, \quad v \in V, \qquad (6.4)$$

$$G_0^0(\tau) = - \alpha_T \int_{\Omega} h_1 h_2 \,\theta^0 \,\tau_{33} \,, \qquad \tau \in \Sigma \,, \qquad (6.5)$$

$$G_2^0(\tau) = - \alpha_T \int_{\Omega} h_1 h_2 \theta^0 \tau_{\alpha\beta} \delta_{\alpha\beta}, \qquad \tau \in \Sigma.$$
 (6.6)

Le théorème qui suit donne des estimations *a priori* pour la suite {  $(\tilde{\sigma}^{\epsilon}, \tilde{u}^{\epsilon})$  }.

Théorème 6.1 : Pour  $\varepsilon > 0$ , soit  $(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{u}^{\varepsilon}) \in \Sigma \times V$  la solution unique du problème (3.14). Si les hypothèses  $H_1$  et  $H_2$  sont vérifiées alors il existe une cons-

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

tante C > 0 indépendante de  $\varepsilon$ , telle que

$$|\tilde{\sigma}_{33}^{\varepsilon}|_{0,\Omega} + \varepsilon |\tilde{\sigma}_{3\beta}^{\varepsilon}|_{0,\Omega} + \varepsilon^{2} |\tilde{\sigma}_{\alpha\beta}^{\varepsilon}|_{0,\Omega} \leqslant C, \qquad (6.7)$$

$$\| \widetilde{u}^{\varepsilon} \|_{1,\Omega} \leqslant C, \qquad (6.8)$$

pour  $\varepsilon$  suffisamment petit.

Démonstration : Prenons dans (3.14)  $\tau = \tilde{\sigma}^{\varepsilon}$  et  $v = \tilde{u}^{\varepsilon}$ . On obtient :

$$a_0(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{\sigma}^{\varepsilon}) + \varepsilon^2 a_2(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{\sigma}^{\varepsilon}) + \varepsilon^4 a_4(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tilde{\sigma}^{\varepsilon}) = G_0^{\varepsilon}(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}) + \varepsilon^2 G_2^{\varepsilon}(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}) - F_0^{\varepsilon}(\tilde{u}^{\varepsilon}).$$
(6.9)

Soit  $\sigma^{\epsilon}$  l'élément de  $\Sigma$  défini par

$$\sigma^{\epsilon}_{33} = \tilde{\sigma}^{\epsilon}_{33} \,, \ \sigma^{\epsilon}_{3\beta} = \epsilon \tilde{\sigma}^{\epsilon}_{3\beta} \,, \ \sigma^{\epsilon}_{\alpha\beta} = \epsilon^2 \; \tilde{\sigma}^{\epsilon}_{\alpha\beta} \,.$$

Alors il est immédiat de vérifier l'égalité

$$a_0(\tilde{\sigma}^{\epsilon}, \tilde{\sigma}^{\epsilon}) + \epsilon^2 a_2(\tilde{\sigma}^{\epsilon}, \tilde{\sigma}^{\epsilon}) + \epsilon^4 a_4(\tilde{\sigma}^{\epsilon}, \tilde{\sigma}^{\epsilon}) = \int_{\Omega} h_1 h_2(A\sigma^{\epsilon})_{ij} \sigma^{\epsilon}_{ij}$$

avec A défini par (2.6). De la même façon on a :

$$G_0^{\varepsilon}(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}) + \varepsilon^2 G_2^{\varepsilon}(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}) = - \alpha_T \int_{\Omega} h_1 h_2 \theta^{\varepsilon} \sigma_{ij}^{\varepsilon} \delta_{ij}.$$

En utilisant l'inégalité

$$\int_{\Omega} h_1 h_2(A\sigma^{\epsilon})_{ij} (\sigma^{\epsilon})_{ij} \ge c_0 |\sigma^{\epsilon}|^2_{0,\Omega},$$

et grâce à l'hypothèse  $H_2$ ) on déduit de (6.9)

$$\|\sigma^{\varepsilon}\|_{0,\Omega}^{2} \leqslant c_{1} \|\sigma^{\varepsilon}\|_{0,\Omega} + c_{2} \| \widetilde{u}^{\varepsilon}\|_{1,\Omega}.$$

$$(6.10)$$

D'autre part, on a :

$$-b(\tau, \tilde{u}^{\varepsilon}) = -G_0^{\varepsilon}(\tau) - \varepsilon^2 G_2^{\varepsilon}(\tau) + a_0(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tau) + \varepsilon^2 a_2(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tau) + \varepsilon^4 a_4(\tilde{\sigma}^{\varepsilon}, \tau).$$

Par conséquent, pour  $\varepsilon$  suffisamment petit et tout  $\tau \in \Sigma$  on déduit :

$$\left| b(\tau, \, \widetilde{u}^{\varepsilon}) \right| \leqslant c_3 \mid \sigma^{\varepsilon} \mid_{0,\Omega} \mid \tau \mid_{0,\Omega} + \, c_4 \mid \tau \mid_{0,\Omega}.$$

D'ici, compte tenu de l'inégalité (3.19) on déduit l'estimation

$$\| \widetilde{u}^{\varepsilon} \|_{1,\Omega} \leq c_5 | \sigma^{\varepsilon} |_{0,\Omega} + c_6.$$

$$(6.11)$$

Enfin, ceci et (6.10) donnent (6.7) et (6.8).

Les estimations que nous venons d'obtenir nous permettent de passer à la limite quand  $\varepsilon$  tend vers zéro et justifier le modèle thermoélastique obtenu.

Théorème 6.2 : Sous les hypothèses  $H_1$ ) et  $H_2$ ) il existe au moins une soussuite, encore notée ( $\tilde{\sigma}^{\epsilon}, \tilde{u}^{\epsilon}$ ), telle que :

$$\tilde{u}^{\varepsilon} \to \tilde{u}^{0}$$
 faiblement dans V, (6.12)

$$\tilde{\sigma}_{33}^{\varepsilon} \to \tilde{\sigma}_{33}^{0}$$
 faiblement dans  $L^{2}(\Omega)$ , (6.13)

$$\varepsilon \tilde{\sigma}_{3\beta}^{\varepsilon} \to \psi_{3\beta} \text{ faiblement dans } L^2(\Omega),$$
 (6.14)

$$\varepsilon^2 \ \tilde{\sigma}^{\varepsilon}_{\alpha\beta} \to \psi_{\alpha\beta} \ faiblement \ dans \ L^2(\Omega) \ .$$
 (6.15)

En plus on a :

i) La fonction  $\tilde{u}^0_\beta$  peut être identifiée à la solution (unique) du problème

$$\begin{split} \widetilde{u}_{\beta}^{0} &\in H_{0}^{2}(0, L) \quad et \quad \forall v^{0} \in H_{0}^{2}(0, L) \\ EI_{\beta} \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\beta}^{2} \,\partial_{33} \widetilde{u}_{\beta}^{0} \,\partial_{33} v^{0} = - E \alpha_{T} \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\beta} \Big[ \int_{\omega} x_{\beta} \theta^{0} \Big] \,\partial_{33} v^{0} \\ &+ \int_{0}^{L} \Big[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} f_{\beta}^{0} + \int_{\gamma} g_{\beta}^{0} \Big] v^{0} - \int_{0}^{L} h_{\beta} \Big[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} x_{\beta} f_{3}^{0} \\ &+ \int_{\gamma} x_{\beta} g_{3}^{0} \Big] \,\partial_{3} v^{0} \,. \end{split}$$

$$(6.16)$$

ii) La fonction  $\tilde{u}_3^0$  est donnée par

$$\widetilde{u}_3^0 = \underline{u}_3^0 - x_\alpha h_\alpha \,\partial_3 \widetilde{u}_\alpha^0 \,, \tag{6.17}$$

où  $u_3^0$  est la seule solution du problème :

$$\begin{array}{cccc}
 & u_{3}^{0} \in H_{0}^{1}(0, L) & \text{et} & \forall v_{3}^{0} \in H_{0}^{1}(0, L) \\
E \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} \partial_{3} u_{3}^{0} \partial_{3} v_{3}^{0} &= E \alpha_{T} \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} \left[ \int_{\omega} \theta^{0} \right] \partial_{3} v_{3}^{0} + \\
& + \int_{0}^{L} \left[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} f_{3}^{0} + \int_{\gamma} g_{3}^{0} \right] v_{3}^{0} .
\end{array} \right)$$
(6.18)

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

iii) La fonction  $\tilde{\sigma}^0_{33}$  est donnée par

$$\tilde{\sigma}_{33}^0 = E[\partial_3 \underline{u}_3^0 - x_\alpha h_\alpha \partial_{33} \widetilde{u}_\alpha^0 - \alpha_T \theta^0] + v \psi_{\mu\mu}. \qquad (6.19)$$

iv) Les fonctions  $\psi_{3\beta}$  et  $\psi_{\alpha\beta}$  vérifient :

$$\begin{array}{l} \partial_{\alpha}\psi_{3\alpha} = 0, \quad dans \ \Omega \, , \\ \psi_{3\alpha}n_{\alpha} = 0, \quad sur \quad \Gamma_{1} \, . \end{array} \right\}$$

$$(6.20)$$

$$\begin{array}{l} \partial_{\beta}\psi_{\alpha\beta} = 0 , \quad dans \ \Omega . \\ \psi_{\alpha\beta}n_{\beta} = 0 , \quad sur \quad \Gamma_{1} . \end{array} \right\}$$

$$(6.21)$$

Démonstration : On considère plusieurs étapes.

*Étape* 1 : Des estimations obtenues dans le théorème précédent on déduit immédiatement (6.12)-(6.15). Nous allons démontrer que  $\psi_{3\beta}$ ,  $\psi_{\alpha\beta}$  vérifient (6.20)-(6.21). En effet, la seconde équation de (3.14) s'écrit :

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 \, \tilde{\sigma}_{ij}^{\varepsilon} \gamma_{ij}^{\ast}(v) = \int_{\Omega} h_1 h_2 \, \tilde{f}_i^{\varepsilon} v_i + \int_{\Gamma_1} h^{\ast} \, \tilde{g}_i^{\varepsilon} v_i \,, \quad \forall v \in V \,. \quad (6.22)$$

En prenant  $v_3 = 0$  en multipliant par  $\varepsilon^2$  on tire

$$\begin{split} \varepsilon^2 \int_{\Omega} h_1 h_2 h_{\alpha}^{-1} \tilde{\sigma}_{\alpha\beta}^{\varepsilon} \partial_{\alpha} v_{\beta} + 2 \varepsilon^2 \int_{\Omega} h_1 h_2 \tilde{\sigma}_{3\alpha}^{\varepsilon} \gamma_{3\alpha}^*(v) = \\ &= \varepsilon^2 \int_{\Omega} h_1 h_2 \tilde{f}_{\beta}^{\varepsilon} v_{\beta} + \varepsilon^2 \int_{\Gamma_1} h^* \tilde{g}_{\beta}^{\varepsilon} v_{\beta}, \quad \forall v_{\beta} \in W \,, \end{split}$$

d'où, par passage à la limite quand ɛ tend vers zéro,

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 h_{\alpha}^{-1} \psi_{\alpha\beta} \partial_{\alpha} v_{\beta} = 0, \quad \forall v_{\beta} \in W.$$
(6.23)

De façon analogue, si on prend dans (6.22)  $v_{\beta} = 0$  et on multiplie par  $\varepsilon$  on déduit :

$$\varepsilon \int_{\Omega} h_1 h_2 h_{\beta}^{-1} \tilde{\sigma}_{3\beta}^{\varepsilon} \partial_{\beta} v_3 + \varepsilon \int_{\Omega} h_1 h_2 \tilde{\sigma}_{33}^{\varepsilon} \gamma_{33}^*(v) = \varepsilon \int_{\Omega} h_1 h_2 \tilde{f}_3^{\varepsilon} v_3 + \varepsilon \times \\ \times \int_{\Gamma_1} h^* \tilde{g}_3^{\varepsilon} v_3$$

et, en passant à la limite

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 h_{\beta}^{-1} \psi_{3\beta} \partial_{\beta} v_3 = 0, \quad \forall v_3 \in W.$$

*Étape* 2 : Nous allons montrer (6.17) et (6.19). La première équation de (3.14) s'écrit :

$$-\int_{\Omega}h_1 h_2 \tau_{ij} \gamma_{ij}^*(\tilde{u}^{\epsilon}) = -\alpha_T \int_{\Omega}h_1 h_2 \theta^{\epsilon} \tau_{33} - \alpha_T \epsilon^2 \int_{\Omega}h_1 h_2 \theta^{\epsilon} \tau_{\alpha\beta} \delta_{\alpha\beta}.$$

En passant à la limite quand  $\varepsilon$  tend vers zéro, on obtient

$$\frac{1}{E} \int_{\Omega} h_1 h_2 \tilde{\sigma}_{33}^0 \tau_{33} - \frac{v}{E} \int_{\Omega} h_1 h_2 \psi_{\mu\mu} \tau_{33} - \int_{\Omega} h_1 h_2 \tau_{ij} \gamma_{ij}^* (\tilde{u}^0) =$$
$$= -\alpha_T \int_{\Omega} h_1 h_2 \theta^0 \tau_{33}, \quad \forall \tau \in \Sigma. \quad (6.24)$$

En prenant successivement  $\tau_{\alpha j} = 0$ ,  $\tau_{\alpha \beta} = \tau_{33} = 0$  et  $\tau_{j3} = 0$  dans (6.24) on déduit que  $(\tilde{\sigma}_{33}^0, \tilde{u}^0) \in L^2(\Omega) \times V$  vérifie les équations suivantes :

$$\frac{1}{E} \int_{\Omega} h_1 h_2 \tilde{\sigma}_{33}^0 - \int_{\Omega} h_1 h_2 \tau_{33} [\partial_3 \tilde{u}_3^0 - x_{\alpha} h_{\alpha}^{-1} h_{\alpha}' \partial_{\alpha} \tilde{u}_3^0] =$$
  
=  $- \alpha_T \int_{\Omega} h_1 h_2 \theta^0 \tau_{33} + \frac{\nu}{E} \int_{\Omega} h_1 h_2 \psi_{\mu\mu} \tau_{33}, \quad \forall \tau_{33} \in L^2(\Omega) \quad (6.25)$ 

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 \tau_{3\alpha} [h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} \tilde{u}_3^0 - x_{\beta} h_{\beta}^{-1} h_{\beta}' \partial_{\beta} \tilde{u}_{\alpha}^0] = 0, \quad \forall (\tau_{3\alpha}) \in [L^2(\Omega)]^2, \qquad (6.26)$$

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 \tau_{\alpha\beta} [h_{\alpha}^{-1} \partial_{\alpha} \tilde{u}_{\beta}^0 + h_{\beta}^{-1} \partial_{\beta} \tilde{u}_{\alpha}^0] = 0, \qquad \forall (\tau_{\alpha\beta}) \in [L^2(\Omega)]_S^4.$$
(6.27)

Or, les équations (6.25)-(6.27) sont les mêmes que (4.6)-(4.8) sauf le second membre de (6.25). Par conséquent une répétition des arguments utilisés dans

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

les étapes 1 et 2 de la démonstration du théorème 4.1 montre la validité de (6.17) et (6.19) — pour des fonctions  $u_3^0 \in H_0^1(0, L)$  et  $\tilde{u}_{\beta}^0 \in H_0^2(0, L)$ .

*Étape* 3 : Soit  $\tilde{n}_{33}^0$  l'élément de  $L^2(0, L)$  défini par

$$\tilde{n}_{33}^0 = \int_{\omega} \tilde{\sigma}_{33}^0 \, .$$

Si on prend dans (6.23)  $v_{\alpha} = h_1^{-1} h_2^{-1} h_{\beta} x_{\beta} v^0$  avec  $v^0 \in H_0^1(0, L)$  on trouve

$$\int_{\omega}\psi_{\mu\mu}\,=\,0\;.$$

D'ici, en utilisant (6.19) et grâce à (1.3) on déduit

$$\tilde{n}_{33}^{0} = E \left[ \partial_{3} \tilde{u}_{3}^{0} - \alpha_{T} \int_{\omega} \theta^{0} \right].$$
(6.28)

Prenons maintenant dans (6.22) des éléments de la forme  $v = (0, 0, v_3^0)$  avec  $v_3^0 \in H_0^2(0, L)$ ; on trouve

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 \, \tilde{\sigma}_{33}^{\varepsilon} \, \partial_3 v_3^0 = \int_{\Omega} h_1 h_2 \, \tilde{f}_3^{\varepsilon} \, v_3^0 + \int_{\Gamma_1} h^* \, \tilde{g}_3^{\varepsilon} \, v_3^0 \, ,$$

d'où en passant à la limite

$$\int_{\Omega} h_1 h_2 \, \tilde{\sigma}_{33}^0 \partial_3 v_3^0 = \int_{\Omega} h_1 h_2 f_3^0 v_3^0 + \int_{\Gamma_1} g_3^0 v_3^0 \, ,$$

et encore,

$$\int_{0}^{L} h_{1} h_{2} \tilde{n}_{33}^{0} \partial_{3} v_{3}^{0} = \int_{0}^{L} \left[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} f_{3}^{0} + \int_{\gamma} g_{3}^{0} \right] v_{3}^{0} .$$
 (6.29)

En remplaçant (6.28) dans (6.29) on déduit (6.18).

*Étape* 4 : On va montrer (6.16). Soit  $\tilde{m}_{\beta}^{0} \in L^{2}(0, L)$  l'élément défini par

$$\widetilde{m}^0_eta = \int_\omega x_eta \, \widetilde{\sigma}^0_{33} \, .$$

Alors en utilisant l'expression (6.19) déjà obtenue pour  $\tilde{\sigma}_{33}^0$  et compte tenu de vol. 18, nº 4, 1984

(3.3) et (1.3) on déduit

$$\tilde{m}^{0}_{\beta} = - EI_{\beta} h_{\beta} \partial_{33} \tilde{u}^{0}_{\beta} - E\alpha_{T} \int_{\omega} x_{\beta} \theta^{0} + \nu \int_{\omega} x_{\beta} \psi_{\mu\mu}. \qquad (6.30)$$

D'autre part, prenons dans (6.23) successivement :  $v_1 = \frac{1}{2}h_2^{-1}x_1^2v^0$ ,  $v_2 = 0$ et  $v_1 = 0$ ,  $v_2 = \frac{1}{2}h_1^{-1}x_2^2v^0$ , avec  $v^0 \in H_0^1(0, L)$ . On obtient

$$\int_{\omega} x_1 \psi_{11} = \int_{\omega} x_2 \psi_{22} = 0$$

Ensuite, en prenant dans la même équation successivement :  $v_1 = h_2^{-1} x_1 x_2 v^0$ ,  $v_2 = -\frac{1}{2} h_1 h_2^{-1} x_1^2 v^0$  et  $v_1 = -\frac{1}{2} h_2 h_1^{-1} x_2^2 v^0$ ,  $v^2 = h_1^{-1} x_1 x_2 v^0$  on déduit  $\int_{\omega} x_1 \psi_{22} = \int_{\omega} x_2 \psi_{11} = 0$ .

Par conséquent (6.30) devient

$$\tilde{m}^{0}_{\beta} = - E I_{\beta} h_{\beta} \partial_{33} \tilde{u}^{0}_{\beta} - E \alpha_{T} \int_{\omega} x_{\beta} \theta^{0} . \qquad (6.31)$$

Considérons maintenant dans l'équation (6.22) des éléments de V de la forme  $v = (v_1^0, v_2^0, -x_\beta h_\beta \partial_3 v_\beta^0)$  avec  $v_\beta^0 \in H_0^2(0, L)$ . Alors on a  $\gamma_{\alpha\beta}^*(v) = \gamma_{3\alpha}^*(v) = 0$ ,  $\gamma_{33}^*(v) = -x_\beta h_\beta \partial_{33} v_\beta^0$ , et par conséquent on obtient :

$$-\int_{\Omega} h_1 h_2 h_{\beta} x_{\beta} \tilde{\sigma}_{33}^{\varepsilon} \partial_{33} v_{\beta}^{0} = \int_{\Omega} h_1 h_2 \tilde{f}_{\beta}^{\varepsilon} v_{\beta}^{0} + \int_{\Gamma_1} h^* \tilde{g}_{\beta}^{\varepsilon} v_{\beta}^{0} - \int_{\Omega} h_1 h_2 h_{\beta} x_{\beta} \tilde{f}_3^{\varepsilon} \partial_3 v_{\beta}^{0} - \int_{\Gamma_1} h^* h_{\beta} x_{\beta} \tilde{g}_3^{\varepsilon} \partial_3 v_{\beta}^{0}$$

Par passage à la limite quand  $\varepsilon \rightarrow 0$  on trouve pour chaque  $\beta$ :

$$-\int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\beta} \tilde{m}_{\beta}^{0} \partial_{33} v^{0} = \int_{0}^{L} \left[ h_{1} h_{2} \int_{\omega} f_{\beta}^{0} + \int_{\Gamma_{1}} g_{\beta}^{0} \right] v^{0} - \int_{0}^{L} \left[ h_{1} h_{2} h_{\beta} \int_{\omega} x_{\beta} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} + h_{\beta} \int_{\Gamma_{1}} x_{\beta} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} \right] \partial_{3} v^{0}, \quad \forall v^{0} \in H_{0}^{2}(0, L). \quad (6.32)$$

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

En remplaçant dans (6.32) l'expression (6.31) obtenue pour  $\tilde{m}_{\beta}^{0}$  on déduit finalement (6.16).

COROLLAIRE 6.1 : Soient  $\tilde{m}_{\beta}^{\epsilon}$  et  $\tilde{q}_{\beta}^{\epsilon}$  définis par

$$\widetilde{m}^{\varepsilon}_{\beta} = \int_{\omega} x_{\beta} \, \widetilde{\sigma}^{\varepsilon}_{33}; \quad \widetilde{q}^{\varepsilon}_{\beta} = \int_{\omega} \widetilde{\sigma}^{\varepsilon}_{3\beta}$$

alors, pour les sous-suites correspondant à celles du théorème précédent, on a

$$\tilde{m}_{\beta}^{\varepsilon} \to \tilde{m}_{\beta}^{0}$$
 faiblement dans  $L^{2}(0, L)$ , (6.33)

$$\tilde{q}^{\epsilon}_{\beta} \to \tilde{q}^{0}_{\beta} \quad faiblement \ dans \ L^{2}(0, L)$$
 (6.34)

avec  $\tilde{m}^{0}_{\beta}$  donné par (6.31) et

$$\tilde{q}_{\beta}^{0} = -h_{1}^{-1}h_{2}^{-1}E\left[\partial_{3}\left(h_{1}h_{2}h_{\beta}^{2}I_{\beta}\partial_{33}\tilde{u}_{\beta}^{0} + \alpha_{T}h_{1}h_{2}h_{\beta}\int_{\omega}x_{\beta}\theta^{0}\right) + h_{1}h_{2}h_{\beta}\int_{\omega}x_{\beta}f_{3}^{0} + h_{\beta}\int_{\gamma}x_{\beta}g_{3}^{0}\right].$$
 (6.35)

Démonstration : La convergence de  $\tilde{m}_{\beta}^{\epsilon}$  est une conséquence immédiate de (6.13). Pour démontrer (6.34) on prend dans (6.22)  $v_{\beta} = 0$  et  $v_{3} = x_{\beta} h_{\beta} v_{\beta}^{0}$  avec  $v_{\beta}^{0} \in H_{0}^{1}(0, L)$ ; on obtient

$$\begin{split} \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} \left[ \int_{\omega} \tilde{\sigma}_{3\beta}^{\varepsilon} \right] v_{\beta}^{0} + \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\beta} \left[ \int_{\omega} x_{\beta} \tilde{\sigma}_{33}^{\varepsilon} \right] \partial_{3} v_{\beta}^{0} &= \int_{0}^{L} h_{1} h_{2} h_{\beta} \times \\ & \times \left[ \int_{\omega} x_{\beta} \tilde{f}_{3}^{\varepsilon} \right] v_{\beta}^{0} + \int_{0}^{L} h_{\beta} \left[ \int_{\gamma} h^{*} x_{\beta} \tilde{g}_{3}^{\varepsilon} \right] v_{\beta}^{0} \,. \end{split}$$

Par passage à la limite on déduit :

$$\tilde{q}^{\epsilon}_{\beta} \to h_{1}^{-1} h_{2}^{-1} \hat{\sigma}_{3}[h_{1} h_{2} h_{\beta} \tilde{m}^{0}_{\beta}] + h_{\beta} \int_{\omega} x_{\beta} f_{3}^{0} + h_{1}^{-1} h_{2}^{-1} h_{\beta} \int_{\gamma} x_{\beta} g_{3}^{0} dx_{\beta} f_{3}^{0} + h_{1}^{-1} h_{2}^{-1} h_{\beta} \int_{\gamma} x_{\beta} g_{3}^{0} dx_{\beta} f_{3}^{0} dx_{\beta} f_{3}^{0} + h_{1}^{-1} h_{2}^{-1} h_{\beta} \int_{\gamma} x_{\beta} g_{3}^{0} dx_{\beta} f_{3}^{0} dx_{\beta} dx_{\beta} f_{3}^{0} dx_{\beta$$

et d'ici découle (6.34) compte tenu de (6.31).

Remarque 6.1 : Puisque les éléments  $\tilde{u}^0$ ,  $\tilde{m}^0_{\alpha}$  et  $\tilde{q}^0_{\alpha}$  sont univoquement déterminés, on peut conclure que les convergences (6.12), (6.33) et (6.34) sont valables pour les familles tout entières et non pas seulement pour des soussuites.

Grâce au caractère linéaire du problème (3.14) on déduit immédiatement le résultat qui suit.

COROLLAIRE 6.2 : Sous les hypothèses  $H_1$ ) et  $H'_2$ ) suivante :

H<sub>2</sub>) Les forces  $f_i$  et  $g_i$  et la température  $\theta$  sur la poutre  $\Omega^{\varepsilon}$  sont telles qu'il existe  $r \in \mathbb{Z}$  tel que

$$\lim_{\varepsilon \to 0} \varepsilon^{r} \tilde{f}_{i}^{\varepsilon} = f_{i}^{0} \quad dans \ L^{2}(\Omega) , \quad 1 \leq i \leq 3$$
$$\lim_{\varepsilon \to 0} \varepsilon^{r} h^{*} \tilde{g}_{i}^{\varepsilon} = g_{i}^{0} \quad dans \ L^{2}(\Gamma_{1}) , \quad 1 \leq i \leq 3 \qquad (6.36)$$
$$\lim_{\varepsilon \to 0} \varepsilon^{r} \theta^{\varepsilon} = \theta^{0} \qquad dans \ L^{2}(\Omega) .$$

Alors on a :

$$\varepsilon^{r} \tilde{u}^{\varepsilon} \to \tilde{u}^{0}$$
 faiblement dans V,  
 $\varepsilon^{r} m_{\beta}^{\varepsilon} \to \tilde{m}_{\beta}^{0}$  faiblement dans  $L^{2}(0, L)$ , (6.37)  
 $\varepsilon^{r} \tilde{q}_{\beta}^{\varepsilon} \to \tilde{q}_{\beta}^{0}$  faiblement dans  $L^{2}(0, L)$ ,

avec  $\tilde{u}^0$ ,  $\tilde{m}^0_\beta$  et  $\tilde{q}^0_\beta$  définis dans le théorème 6.2 et le corollaire 6.1.

Un cas particulier dans lequel  $H'_2$ ) est vérifié, et où par conséquent le corollaire précédent peut être appliqué, apparaît quand les suites intervenant dans (6.36) sont constantes. Or, étant donné la définition de  $\tilde{f}^{\varepsilon}$  et  $\tilde{g}^{\varepsilon}$ , ceci signifie que les forces et la température agissant sur la poutre sont de la forme

$$f_{\alpha} = \varepsilon^{1-r} f_{\alpha}^{0} \circ [H^{\varepsilon}]^{-1}, \quad f_{3} = \varepsilon^{-r} f_{3}^{0} \circ [H^{\varepsilon}]^{-1}$$

$$g_{\alpha} = \varepsilon^{2-r} \frac{1}{h^{*}} g_{\alpha}^{0} \circ [H^{\varepsilon}]^{-1}, \quad g_{3} = \varepsilon^{1-r} \frac{1}{h^{*}} g_{3}^{0} \circ [H^{\varepsilon}]^{-1} \qquad (6.38)$$

$$\theta = \varepsilon^{-r} \theta^{0} \circ [H^{\varepsilon}]^{-1}$$

pour certaines fonctions  $f^0$ ,  $g^0$ ,  $\theta^0$  données, indépendantes de  $\varepsilon$ .

Dans ce cas, en comparant les énoncés des théorèmes 5.1 et 6.2 on déduit immédiatement la relation

$$\varepsilon^{r} u^{0} = \tilde{u}_{0}$$
  

$$\varepsilon^{r} m_{\alpha}^{0} = \tilde{m}_{\alpha}^{0}$$
  

$$\varepsilon^{r} q_{\alpha}^{0} = \tilde{q}_{\alpha}^{0}$$
(6.39)

R.A.I.R.O. Analyse numérique/Numerical Analysis

375

et le corollaire 6.2 nous assure les convergences

$$\varepsilon^{1+r} u^{\varepsilon}_{\beta} \to \widetilde{u}^{0}_{\beta} \text{ dans } H^{1}(\Omega) \text{ faible}$$

$$\varepsilon^{r} u^{\varepsilon}_{3} \to \widetilde{u}^{0}_{3} \text{ dans } H^{1}(\Omega) \text{ faible}$$

$$\varepsilon^{r} m^{\varepsilon}_{\beta} \to \widetilde{m}^{0}_{\beta} \text{ dans } L^{2}(0, L) \text{ faible}$$

$$\varepsilon^{r-1} q^{\varepsilon}_{\beta} \to \widetilde{q}^{0}_{\beta} \text{ dans } L^{2}(0, L) \text{ faible}$$

$$m^{\varepsilon}_{\beta} = \int_{\omega} x_{\beta} \sigma^{\varepsilon}_{33} \text{ et } q^{\varepsilon}_{\beta} = \int_{\omega} \sigma^{\varepsilon}_{3\beta}.$$
(6.40)

avec

*Exemple* : On considère une famille de poutres  $\Omega^{\epsilon}$  de densité  $\rho$  et de module de Young *E* soumise à leur poids et à une charge surfacique de la forme  $\frac{\varepsilon k}{h^*}$ ,  $k \in L^2(\Gamma_1)$ . On a donc

$$f_1 = \rho$$
,  $f_2 = f_3 = 0$ ,  $g_1 = \frac{\varepsilon k}{h^*}$ ,  $g_2 = g_3 = 0$ ,  $\theta = 0$ ,

ce qui rentre dans le cadre (6.38) avec r = 1. Par conséquent  $\varepsilon^2 u_1^{\varepsilon}$  converge faiblement dans  $H^1(\Omega)$  vers la solution du problème

$$EI_{1} \frac{d^{2}}{dx_{3}^{2}} \left[ h_{1}^{3} h_{2} \frac{d^{2}}{dx_{3}^{2}} \tilde{u}_{1}^{0} \right] = \rho h_{1} h_{2} + \int_{\gamma} k \operatorname{dans}(0, L),$$
  

$$\tilde{u}_{1}^{0}(0) = \tilde{u}_{1}^{0}(L) = 0, \quad \frac{d\tilde{u}_{1}^{0}}{dx_{3}}(0) = \frac{d\tilde{u}_{1}^{0}}{dx_{3}}(L) = 0,$$
(6.41)

ce qui justifie d'approcher  $u_1$  par  $\hat{u}_1 = \varepsilon^{-2} \tilde{u}_1^0$  solution du problème :

$$E \frac{d^2}{dx_3^2} \left[ I_1^{\epsilon}(x_3) \frac{d^2}{dx_3^2} \hat{u}_1 \right] = \rho \operatorname{mes} \omega^{\epsilon}(x_3) + \epsilon \int_{\gamma^{\epsilon}(x_3)} k/h^*$$
  
$$\hat{u}_1(0) = \hat{u}_1(L) = 0, \quad \frac{d\hat{u}_1}{dx_3}(0) = \frac{d\hat{u}_1}{dx_3}(L) = 0.$$
(6.42)

On voit que (6.42) coïncide avec (5.8) pour les données considérées.

#### BIBLIOGRAPHIE

- F. BREZZI, On the existence, uniqueness and approximation of saddle-point problems arising form Lagrangian multipliers. Rev. Française Automat. Informat. Recherche Opérationnelle. Sér. Rouge. Anal. Numérique R-2 (1974) 129-151.
- [2] P. CIARLET, P. DESTUYNDER, A justification of the two-dimensional linear plate model. J. Mécanique. Vol. 18 (1979), 315-344.
- [3] P. CIARLET, S. KESAVAN, Two-dimensional approximation of three-dimensional eigenvalue problems in plate theory. Comp. Meth. App. Mech. Eng. Vol. 26 (1981) 145-172.
- [4] P. DESTUYNDER, Sur une justification des modèles de plaques et de coques par les méthodes asymptotiques. Thèse Univ. Pierre & Marie Curie (1980).
- [5] G. DUVAUT, J. L. LIONS, Les inéquations en mécanique et en physique. Dunod, Paris (1973).
- [6] L. LANDAU, E. LIFCHITZ, Théorie de l'Elasticité. Mir. Moscou (1967).
- [7] L. LANDAU, E. LIFCHITZ, Mécanique. Mir. Moscou (1981).
- [8] J. L. LIONS, Perturbations Singulières dans les Problèmes aux Limites et en Contrôle Optimal. Lecture Notes in Mathematics. Vol. 323. Springer-Verlag (1973).
- [9] A. RIGOLOT, Sur une théorie asymptotique des poutres. J. Mécanique. Vol. 11, nº 4 (1972), 673-703.
- [10] J. M. VIAÑO, *Thèse de Troisième Cycle*. Université Pierre & Marie Curie (à paraître).