

## Les modèles variationnels de rupture en 1d : barre en traction

Jérémy Bleyer, Corrado Maurini

### Objectifs:

- Manipuler les conditions d'optimalité d'une fonctionnelle et appliquer l'approche variationnelle à la rupture dans le cas 1d
- Déterminer l'évolution quasi-statique d'un modèle d'endommagement
- Comprendre l'origine des contraintes limites et de la ténacité dans les modèles d'endommagement à gradient.
- Assimiler les bases des modèles de rupture de type champs de phase avant la mise en œuvre numérique.
- Construire des solutions de référence pour la vérification d'un code numérique de type champs de phase.

### Contexte

Les modèles variationnels de rupture sont à la base des approches de type champs de phase pour la simulation numérique des phénomènes de rupture fragile. Dans cet exercice, on se propose de retrouver les propriétés fondamentales de ces modèles dans le cadre simplifié d'une barre en traction.

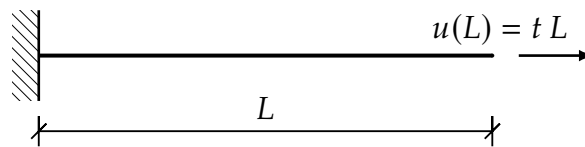


FIGURE 1 – Barre en traction avec déplacement imposé à l'extrémité.

On considère une barre encastree en  $x = 0$  et avec un déplacement imposé  $u(L) = tL$  en  $x = L$ . On note par  $E_0$  le module de Young du matériau constituant la barre (dans son état non endommagé),  $G_c$  sa ténacité,  $S$  la surface de la section droite et  $L$  la longueur. Dans la suite, on étudie le problème de rupture de la barre avec un modèle de Griffith et un modèle d'endommagement à gradient.

# 1 Solution élastique : approche variationnelle

On suppose ici que la barre est élastique linéaire. On se propose de déterminer la solution de ce problème simple avec l'approche variationnelle de l'élasticité.

L'énergie potentielle élastique de la barre est

$$\mathcal{P}(u) = \int_{\Omega} \frac{E_0 S}{2} \left( \frac{du}{dx}(x) \right)^2 dx \quad (1)$$

où  $u : x \in \Omega \equiv [0, L] \rightarrow u(x) \in \mathcal{R}$  désigne le déplacement axial de la barre. Le problème de recherche de configurations d'équilibre peut être formulé comme un problème de minimisation de l'énergie potentielle. La configuration d'équilibre  $u$  doit être celle qui minimise l'énergie parmi toutes les configurations admissibles  $\hat{u} \in C_t$ , où  $C_t$  est l'espace des configurations admissibles :

$$u \in C_t : \mathcal{P}(u + h(\hat{u} - u)) - \mathcal{P}(u) \geq 0, \forall \hat{u} \in C_t. \quad (2)$$

L'espace des configuration admissibles est donné par les fonctions qui respectent les conditions aux limites de Dirichlet et qui sont assez régulières pour que  $\mathcal{P}(u) \leq +\infty$  :

1.1. Donner l'expression de  $C_t$  pour la barre de figure 1 et montrer, avec un développement limité en  $h$  de la variation de l'énergie (2), qu'une configuration d'équilibre doit satisfaire la condition suivante, formulation faible du problème d'élasticité :

$$D_u \mathcal{P}(u)(v) = 0, \quad \forall v \in C_0 \quad (3)$$

où on note

$$D_u \mathcal{P}(u)(v) := \left. \frac{d}{dh} \mathcal{P}(u + hv) \right|_{h=0}$$

et donner pour notre exemple l'expression de  $C_0$ , défini comme l'espace vectoriel des variations admissibles, constituées par les différences entre fonctions admissibles.

**Solution :** Les fonctions admissibles doivent avoir des dérivées premières à carré intégrables dans  $\Omega$ , pour avoir une énergie finie et respecter les conditions aux limites :

$$C_t = \{u \in H^1(0, L), u(0) = 0, u(L) = t L\}$$

Soit  $v = \hat{u} - u \in C_0$ . Le développement en  $h$  de la condition de minimalité donne

$$0 \leq \mathcal{P}(u + h v) - \mathcal{P}(u) = h \left. \frac{d}{dh} \mathcal{P}(u + h v) \right|_{h=0} + o(h).$$

donc au premier ordre on doit avoir :

$$D_u \mathcal{P}(u)(v) \geq 0$$

$C_0$  étant un espace vectoriel,  $\forall v \in C_0, -v \in C_0$ . Par la linéarité de la dérivée,  $D_u \mathcal{P}(u)(-v) = -D_u \mathcal{P}(u)(v)$ . Donc on doit avoir  $D_u \mathcal{P}(u)(v) = 0$ .

1.2. Calculer  $D_u \mathcal{P}(u)(v)$  et montrer que la condition (3) implique la condition d'équilibre

$$\frac{d}{dx} \sigma(x) = 0, \quad \text{avec} \quad \sigma = E_0 S \frac{du}{dx}(x). \quad (4)$$

**Solution :**

$$D_u \mathcal{P}(u)(v) = \frac{d}{dh} \int_0^L \frac{E_0 S}{2} (u'(x) + h v'(x))^2 dx \Big|_{h=0} = \int_0^L \underbrace{E_0 S u'(x)}_{\sigma} v'(x) dx$$

Après intégration par partie en utilisant que  $v(0) = v(L) = 0$  :

$$\int_0^L -\sigma v(x) dx = 0, \quad \forall v \in C_0$$

$v$  étant arbitraire, le lemme fondamental du calcul des variations impose donc que :

$$\sigma'(x) = 0, \quad \forall x \in (0, L)$$

1.3. Déterminer les champs de déplacement  $u_t$  et contrainte  $\sigma_t$  solution du problème. Montrer que l'énergie potentielle à l'équilibre en fonction du chargement est :

$$\mathcal{P}(u_t) = \min_{u \in C_t} \mathcal{P}(u) = E_0 S L \frac{t^2}{2} \quad (5)$$

**Solution :** L'équation d'équilibre donne :

$$E_0 S \left( \frac{du_t}{dx}(x) \right) = \sigma_t \Rightarrow \frac{du_t}{dx}(x) = \frac{\sigma_t}{E_0 S} \Rightarrow u_t = \left( \frac{\sigma_t}{E_0 S} \right) x + u(0)$$

En utilisant les conditions aux limites  $u \in C_t \rightarrow u(0) = 0, u(L) = t L$  on trouve l'unique solution

$$u_t = t x, \quad \sigma_t = E_0 S t$$

En remplaçant dans l'énergie potentielle (1) on trouve (5).

## 2 Modèle de Griffith

Dans un modèle de type "interphase franche" de rupture à la Griffith, les fissures forment un ensemble de points  $\Gamma \equiv \{\bar{x}_i\}_{i=1}^n$  où les déplacements peuvent être discontinus.

On considère ici pour la barre un modèle de Griffith monodimensionnel, caractérisé par l'énergie totale

$$\mathcal{E}_G(u, n) = \int_{\Omega \setminus \Gamma} E_0 S \left( \frac{du}{dx}(x) \right)^2 dx + G_c S n \quad (6)$$

où  $u : x \in [0, L] \rightarrow u(x) \in \mathcal{R}$  représente le déplacement axial de la barre et  $n$  le nombre des fissures. L'approche variationnelle de la rupture (Francfort-Marigo 1998) définit la solution du problème comme le minimum global de l'énergie  $\mathcal{E}_G(u, n)$ , sous une contrainte d'irréversibilité pour les fissures.

2.1. En utilisant les résultats de la section précédente, calculer  $\mathcal{E}_G(u, 0)$  et  $\mathcal{E}_G(u, 1)$  en fonction de  $t$ . Calculer le chargement critique  $t_G$  pour la fissuration de la barre selon ce modèle. Discuter de la pertinence physique de ce modèle de nucléation.

**Solution :**

$$\mathcal{E}_G(u, 0) = \frac{t^2}{2} E_0 S L, \quad \mathcal{E}_G(u, 1) = G_c S \quad \Rightarrow \quad t_G = \sqrt{\frac{2G_c}{E_0 S L}}$$

La dépendance de la charge critique par rapport à la longueur de la barre n'est pas raisonnable. On a un chargement critique infini (et contraintes infinies) pour  $L \rightarrow 0$  et nul pour  $L \rightarrow \infty$ .

### 3 Modèle d'endommagement à gradient

On étudie le problème d'évolution de la barre en figure 1 avec un modèle d'endommagement à gradient en 1d et une approche énergétique. On considère le problème d'évolution en temps discret, avec  $t_i = i \Delta t$  et un pas  $\Delta t > 0$  constant. Soit  $u_i : x \in [0, L] \rightarrow \mathcal{R}$ ,  $\alpha_i : x \in [0, L] \rightarrow \mathcal{R}$  le champ de déplacement axial et d'endommagement à l'instant  $t_i$ . En  $t = 0$  la barre est à endommagement nul,  $\alpha_0 = 0$ . On suppose le champ d'endommagement libre aux bords. A cause de l'irréversibilité de l'endommagement, on doit avoir  $\alpha_i \geq \alpha_{i-1} \geq 0$ .

A l'instant  $t_i = i \Delta t$ , l'état  $(u_i, \alpha_i)$  de la barre est donné par la solution du problème suivant de minimisation locale directionnelle :

Déterminer  $u_i \in C_i$ ,  $\alpha_i \in \mathcal{D}(\alpha_{i-1})$  tels que  $\forall \hat{u} \in C_i, \forall \hat{\alpha} \in \mathcal{C}(\alpha_{i-1}), \exists \bar{h} \geq 0$  :

$$\boxed{\mathcal{E}(u_i + h(\hat{u} - u_i), \alpha_i + h(\hat{\alpha} - \alpha_i)) - \mathcal{E}(u_i, \alpha_i) \geq 0, \quad \forall h \in (0, \bar{h})} \quad (7)$$

où

$$\mathcal{E}_\ell(u, \alpha) = \left( \int_0^L \frac{E_0}{2} a(\alpha(x)) \left( \frac{du}{dx}(x) \right)^2 + w_1 \left( w(\alpha) + \ell^2 \left( \frac{d\alpha}{dx}(x) \right)^2 \right) \right) dx, \quad (8)$$

et

$$\mathcal{D}_i \equiv \{\alpha : \alpha \in H^1(0, L), \alpha \geq \alpha_{i-1} \forall x \in [0, L]\},$$

$E_0$  étant le module de Young de la barre saine,  $\ell$  la longueur caractéristique de régularisation. La constante  $w_1$  représente l'énergie dissipée pour unité de volume dans le modèle d'endommagement. On considère dans la suite deux modèles largement utilisés dans la littérature pour les approches de type champs-de-phase à la rupture :

$$\begin{cases} \text{AT}_1 : & a(\alpha) = (1 - \alpha)^2, & w(\alpha) = \alpha, \\ \text{AT}_2 : & a(\alpha) = (1 - \alpha)^2, & w(\alpha) = \alpha^2. \end{cases} \quad (9)$$

3.1. Montrez que toute solution du problème de minimisation doit satisfaire ces conditions d'optimalité du premier ordre par rapport à  $u$  et  $\alpha$  :

$$D_u \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(v) = 0, \quad \forall v \in C_0 \quad (10)$$

$$D_\alpha \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(\hat{\alpha} - \alpha_i) \geq 0, \quad \forall \hat{\alpha} \in \mathcal{D}(\alpha_i) \quad (11)$$

Ce système constitue la formulation faible en espace du problème et est à la base de l'implémentation numérique proposée en TP. Il s'agit d'un système couplé d'une équation variationnelle pour  $u$  (équilibre) et une inéquation variationnelle pour  $\alpha$  (critère d'endommagement).

**Solution :** Soit  $v = \hat{u} - u_i$ ,  $\beta = \hat{\alpha} - \alpha_i$ . On :

$$0 \geq \mathcal{E}(u_i + hv, \alpha_i + h\beta) - \mathcal{E}(u_i, \alpha_i) = D_u \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(v) + D_\alpha \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(\beta) + o(h)$$

En prenant  $\beta = 0$  et, ensuite,  $v = 0$  on trouve, respectivement :

$$D_u \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(v) \geq 0, \quad D_\alpha \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(\beta) \geq 0.$$

Si  $v \in C_0$ , alors  $-v \in C_0$ , donc  $D_u \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(v) = 0$ . Mais cela n'est pas vrai en général pour  $\beta$  et  $D_\alpha \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(\beta)$ . Dans tous les points  $x$  où  $\alpha_i(x) = \alpha_{i-1}(x)$ ,  $\beta(x) = \hat{\alpha}(x) - \alpha_i(x) \geq 0$ , car on doit avoir  $\hat{\alpha}(x) \geq \alpha_{i-1}(x) = \alpha_i(x)$ . Seulement si  $\alpha_i(x) > \alpha_{i-1}(x)$  partout, l'égalité à 0 de la dérivée doit être satisfaite. Il s'agit d'une *inégalité variationnelle*.

3.2. Calculer les dérivées directionnelles  $D_u \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(v)$  et  $D_\alpha \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(\beta)$ .

**Solution :** Il s'agit d'une inégalité variationnelle

$$D_v \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(v) = \int_0^L a(\alpha) E_0 S \frac{du}{dx} \frac{dv}{dx} dx$$

$$D_\alpha \mathcal{E}(u_i, \alpha_i)(\beta) = \int_0^L \left( \frac{E_0 S}{2} \left( \frac{du}{dx} \right)^2 \frac{da}{d\alpha} \beta + w_1 \frac{dw}{d\alpha} \beta + 2w_1 \ell^2 \frac{d\alpha}{dx} \frac{d\beta}{dx} \right) dx$$

- 3.1. En reprenant les raisonnements de la section 1, on peut montrer que la condition d'optimalité du premier ordre par rapport à  $u$  est équivalente aux conditions d'équilibre suivantes :

$$\frac{d\sigma}{dx}(x) = 0, \quad \forall x \in (0, L), \quad \text{avec} \quad \sigma = E_0 a(\alpha(x)) \left( \frac{du}{dx}(x) + t \right), \quad (12)$$

où  $\sigma$ , indépendant de  $x$ , représente la valeur de la contrainte dans la barre.

**Solution :** Voir première partie du TD.

- 3.2. Montrer que, en supposant les solutions assez régulières, la condition d'optimalité du premier ordre par rapport à  $\alpha$  est vérifiée si et seulement si, pour  $x \in (0, L)$  on a :

$$\frac{E_0 a'(\alpha_i)}{2} \left( \frac{du_i}{dx} \right)^2 + \left( w'(\alpha_i) - 2\ell^2 \frac{d^2 \alpha_i}{dx^2} \right) w_1 \geq 0 \quad (13)$$

On peut également montrer que la condition ci-dessus doit être satisfaite comme une égalité pour les points où  $\alpha_i > \alpha_{i-1}$ . On conclut que les conditions d'optimalité par rapport à  $\alpha$  ont l'écriture suivante sous forme forte (qu'on ne demande pas de démontrer ici) :

$$\alpha_i - \alpha_{i-1} \geq 0, \quad (14a)$$

$$\frac{E_0 a'(\alpha_i)}{2} \left( \frac{du_i}{dx} \right)^2 + \left( w'(\alpha_i) - 2\ell^2 \frac{d^2 \alpha_i}{dx^2} \right) w_1 \geq 0, \quad (14b)$$

$$\left( \frac{E_0 a'(\alpha_i)}{2} \left( \frac{du_i}{dx} \right)^2 + \left( w'(\alpha_i) - 2\ell^2 \frac{d^2 \alpha_i}{dx^2} \right) w_1 \right) (\alpha_i - \alpha_{i-1}) = 0, \quad (14c)$$

Ces conditions sont complétées par les conditions aux bords

$$\alpha_i(0) - \alpha_{i-1}(0) \geq 0, \quad \alpha'_i(0) \leq 0, \quad (\alpha_i(0) - \alpha_{i-1}(0))(\alpha'_i(0)) = 0, \quad (15a)$$

$$\alpha_i(L) - \alpha_{i-1}(L) \geq 0, \quad \alpha'_i(L) \geq 0, \quad (\alpha_i(L) - \alpha_{i-1}(L))(\alpha'_i(L)) = 0. \quad (15b)$$

**Solution :**

L'intégration par partie de la dérivée première par rapport à  $\alpha$  donne

$$\int_0^L \left( \frac{E_0 S}{2} \left( \frac{du}{dx} \right)^2 \frac{da}{d\alpha} + w_1 \frac{dw}{d\alpha} - 2w_1 \ell^2 \frac{d^2 \alpha}{dx^2} \right) \beta dx + 2w_1 \ell^2 \frac{d\alpha}{dx} \beta \Big|_0^L \geq 0$$

En prenant toutes les variations possibles  $\beta \geq 0$  telles que  $\beta(0) = \beta(L) = 0$ , on trouve

$$\frac{E_0 S}{2} \left( \frac{du}{dx} \right)^2 \frac{da}{d\alpha} + w_1 \frac{dw}{d\alpha} - 2w_1 \ell^2 \frac{d^2 \alpha}{dx^2} \geq 0$$

Aux points  $x$  où  $\alpha_i(x) > \alpha_{i-1}(x)$ , on peut prendre aussi des variations négatives, ce qui implique qu'on doit avoir égalité à 0 pour l'expression précédente. Un raisonnement similaire, qu'on ne reproduit pas ici est possible pour les termes de bords.

## 4 Endommagement : solution homogène

On cherche à présent les solutions à endommagement homogène en espace, en fonction de  $t$ .

4.1. Montrer que le critère d'endommagement peut se réécrire sous la forme :

$$|\sigma| \leq \bar{\sigma}(\alpha) := \sqrt{\frac{2E_0 w_1 w'(\alpha)}{s'(\alpha)}} \quad (16)$$

où  $s(\alpha) = 1/a(\alpha)$  est la modulation de la souplesse. Donner l'expression de  $\bar{\sigma}(\alpha)$  pour les modèles AT<sub>1</sub> et AT<sub>2</sub>

**Solution :** Il suffit de poser  $\alpha''(x) = 0$  dans (13). On a

$$s(\alpha) = \frac{1}{(1-\alpha)^2}, \quad s'(\alpha) = \frac{2}{(1-\alpha)^3}, \quad s''(\alpha) = \frac{6}{(1-\alpha)^4}$$

donc

$$\begin{cases} \text{AT}_1 : & \bar{\sigma}(\alpha) = \sqrt{w_1 E_0} \sqrt{(1-\alpha)^3} \\ \text{AT}_2 : & \bar{\sigma}(\alpha) = \sqrt{w_1 E_0} \sqrt{2\alpha(1-\alpha)^3} \end{cases}$$

4.2. On suppose que l'état d'endommagement initial est  $\alpha_0 = 0$ . Montrer que la solution reste élastique ( $\alpha_t = 0$ ) pour  $\sigma_t < \sigma_e := \bar{\sigma}(0)$ . Déterminer  $\sigma_e$  pour les modèles AT<sub>1</sub> et AT<sub>2</sub>.

**Solution :** A cause de la condition de complémentarité du critère d'endommagement, si  $\sigma_i < \sigma(\alpha_0)$ , alors  $\alpha_i = \alpha_{i-1} = 0$ .

$$\begin{cases} \text{AT}_1 : & \sigma_e = \sqrt{w_1 E_0} \\ \text{AT}_2 : & \sigma_e = 0 \end{cases}$$

- 4.3. **Ne pas faire cette question?** Pour les modèles  $\text{AT}_1$  et  $\text{AT}_2$  en (9), déterminer la contrainte maximale supportable

$$\sigma_M = \max_{\alpha \in [0,1]} \bar{\sigma}(\alpha)$$

et les valeurs de l'endommagement pour lesquels les modèles est durcissant/adoucissant en contraintes (*stress hardening/softening*).

**Solution :**

$$\frac{d\bar{\sigma}^2(\alpha)}{d\alpha^2} = 0 \Leftrightarrow s'(\alpha)w''(\alpha) - s''(\alpha)w'(\alpha) = 0$$

qui pour les deux modèles donne

$$\begin{cases} \text{AT}_1 : & -\frac{2}{(1-\alpha)^4} = 0 \\ \text{AT}_2 : & 0 = 2 \left( \frac{2}{(1-\alpha)^3} - \frac{6\alpha}{(1-\alpha)^4} \right) = \frac{4}{(1-\alpha)^4} (1 - 4\alpha) \Leftrightarrow \alpha = 1/4 \end{cases}$$

On conclut que

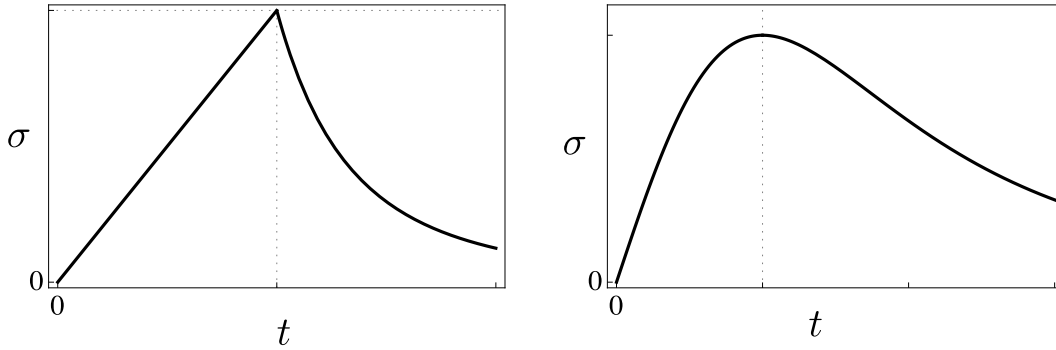
$$\begin{cases} \text{AT}_1 : & \alpha_M = 0, \quad \sigma_M = \sqrt{w_1 E_0} = \sigma_e \\ \text{AT}_2 : & \alpha_M = 1/3, \quad \sigma_M = \sqrt{\frac{27}{128}} \sqrt{w_1 E_0}. \end{cases}$$

$\text{AT}_1$  est adoucissant pour tout  $\alpha > 0$ .

$\text{AT}_2$  est adoucissant pour tout  $\alpha > 1/2$  et durcissant pour  $\alpha < 1/2$ .

- 4.4. Les figures ci-dessous donnent l'évolution de l'endommagement et de la contrainte  $\sigma$  avec  $t$  pour les deux modèles pour un chargement monotone croissant  $t$  à partir d'un état initial  $\alpha_0 = 0$ .





Montrer que les réponses  $\sigma - t$  sont cohérentes avec les réponses précédentes. Marquer dans ces graphes les expressions de contraintes maximales  $\sigma_M$ , de la contrainte limite d'élasticité  $\sigma_e$  et des valeurs correspondantes de  $t$ . Marquer les zones à régime durcissant/adoucissant en contraintes. **Sans faire la question précédente, je mettrai plutôt. Indiquer à quel modèle correspond chaque courbe et identifier les zones à régime durcissant/adoucissant en contraintes. Que vaut la contrainte maximale  $\sigma_M$  pour le modèle AT<sub>1</sub> ?**

## 5 Endommagement : solutions localisées

On cherche à présent les solutions à endommagement non homogène. En particulier on cherche des solutions localisées dans une bande de largeur  $D$  inconnue à l'intérieur du domaine.

$$\begin{cases} \alpha(x) > 0, & x \in (x_0 - D/2, x_0 + D/2), \\ \alpha(x) = 0, & \text{autrement} \end{cases}$$

avec  $x_0$  et  $D$  tels que  $0 < x_0 \pm D/2 < L$ . Les solutions de ce type pour lesquels  $\max_x \alpha(x) = 1$ , donc  $\sigma = 0$ , sont assimilables à une approximation diffuse des fissures dans le modèle d'endommagement. On peut identifier la ténacité effective du modèle d'endommagement, énergie dissipée pour la création d'une fissure, avec l'énergie dissipée dans ce type de solutions :

$$\tilde{G}_c = w_1 \int_{x_0 - D/2}^{x_0 + D/2} \left( w(\alpha(x)) + \ell^2 \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2 \right) dx$$

5.5. **Ne pas faire cette question ?** Montrer que les solutions doivent vérifier l'intégrale première suivante :

$$\frac{E_0}{2w_1} (s(\alpha) - s(0)) \sigma^2 + w(\alpha) = \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2 \ell^2$$

**Solution :** On multiplie le critère en contraintes par  $\alpha'(x)$  et on intègre entre 0 et  $L$  en tenant en compte que pour les solutions qu'on cherche soit  $\alpha'(x) = 0$  soit le critère est satisfait comme une égalité

$$-\frac{\sigma^2}{2E_0} \frac{ds(\alpha)}{d\alpha} \frac{d\alpha}{dx} + \left( w'(\alpha) \frac{d\alpha}{dx} - 2\ell^2 \frac{d^2\alpha}{dx^2} \frac{d\alpha}{dx} \right) w_1 = 0$$

donc

$$-\frac{\sigma^2}{2E_0} s(\alpha) + \left( w(\alpha) - \ell^2 \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2 \right) w_1 = c$$

La valeur de la constante est déterminée en évaluant cette intégrale première dans la partie où  $\alpha(x) = 0$ . On trouve  $c = -\frac{\sigma^2}{2E_0} s(0)$ .

- 5.6. On cherche des solutions où la contrainte est nulle, avec  $\sigma = 0$  et  $\alpha(x_0) = 1$ . Montrer que  $w(\alpha) - \ell^2 \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2$  est une constante par rapport à  $x$ , puis que cette constante est nulle. En déduire que  $\alpha'(x_0 \pm D/2) = 0$ .

**Solution :** Le critère d'endommagement à contrainte nulle s'écrit :

$$\left( w'(\alpha) - 2\ell^2 \frac{d^2\alpha}{dx^2} \right) w_1 = 0$$

où l'égalité au lieu de l'inégalité provient du fait qu'on cherche une solution où, soit  $\alpha'(x) = 0$  (en dehors de la zone de localisation), soit  $\alpha'(x) > 0$  dans la zone de localisation. En multipliant par  $\alpha'(x)$ , on voit que :

$$w'(\alpha) \frac{d\alpha}{dx} - 2\ell^2 \frac{d^2\alpha}{dx^2} \frac{d\alpha}{dx} = \frac{d}{dx} \left( w(\alpha) - \ell^2 \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2 \right) = 0$$

Ainsi  $w(\alpha) - \ell^2 \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2$  est une constante. Celle-ci vaut 0 en évaluant l'expression dans la zone où  $\alpha = 0$ . On a donc bien  $\alpha'(x_0 \pm D/2) = 0$  en évaluant encore une fois cette expression en  $x_0 \pm D/2$ .

- 5.7. Déterminer le profil d'endommagement respectant ces conditions pour le modèle AT<sub>1</sub>.

**Solution :** Le critère d'endommagement doit être vérifié comme une égalité dans la partie où l'endommagement est positif. Pour  $AT_1$

$$\frac{d^2\alpha(x)}{dx^2} = \frac{1}{2\ell^2}$$

En intégrant avec les conditions initiales  $\alpha(x_0 - D/2) = 0$ ,  $\alpha'(x_0 - D/2) = 0$ , on trouve

$$\alpha(x) = \frac{((x - x_0) - D/2)^2}{4\ell^2}$$

En imposant  $\alpha(x_0) = 1$  on trouve

$$D = 4\ell$$

On peut refaire le même raisonnement à partir de  $x_0 + D/2$ . Le profil est symétrique par rapport à  $x_0$ .

5.8. En utilisant le résultat de la question 5.6, montrer que

$$\tilde{G}_c = c_w w_1 \ell, \text{ avec } c_w = 4 \int_0^1 \sqrt{w(\alpha)} d\alpha.$$

et calculer  $c_w$  pour les modèles  $AT_1$  et  $AT_2$ .

**Solution :** On rappelle qu'on a montré que :

$$w(\alpha) = \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2 \ell^2$$

donc les deux termes dans  $\tilde{G}_c$  donnent la même contribution

$$\tilde{G}_c = w_1 \int_{x_0-D/2}^{x_0+D/2} w(\alpha(x)) + \ell^2 \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2 dx = 2w_1 \int_{x_0-D/2}^{x_0+D/2} \ell^2 \left( \frac{d\alpha}{dx} \right)^2 dx$$

qu'on peut récrire avec un changement de variables :

$$\tilde{G}_c = 4w_1 \ell \int_{\underbrace{x_0-D/2}_{\alpha=0}}^{\underbrace{x_0+D/2}_{\alpha=1}} \underbrace{\left( \ell \left( \frac{d\alpha}{dx} \right) \right)}_{\sqrt{w(\alpha)}} \underbrace{\left( \frac{d\alpha}{dx} \right) dx}_{d\alpha} = 4w_1 \int_0^1 \ell^2 \sqrt{w(\alpha)} d\alpha$$

On calcule :

$$c_w = 4 \int_0^1 \sqrt{w(\alpha)} d\alpha = \begin{cases} AT_1 : & 8/3 \\ AT_2 : & 2 \end{cases}.$$

- 5.9. Donner la valeur de la constante  $w_1$  à utiliser pour que l'énergie dissipée dans ces solutions localisées avec  $\sigma = 0$  soit équivalente à  $G_c$ , i.e. à l'énergie dissipée dans une fissure dans le modèle de rupture de Griffith.

**Solution :**

$$w_1 = \begin{cases} \text{AT}_1 : & \frac{3G_c}{8\ell} \\ \text{AT}_2 : & \frac{G_c}{2\ell} \end{cases}$$

qui représente donc la densité locale d'énergie de dissipation du modèle d'endommagement local associé. On trouve donc que cette densité volumique varie en  $G_c/\ell$  pour donner des solutions localisées 1D à énergie de dissipation indépendantes de  $\ell$ .

- 5.10. Soit  $\sigma_c$  la contrainte critique du matériau. Déterminer la valeur de la constante  $\ell$  pour avoir  $\sigma_M = \sigma_c$ .

Étant donné les propriétés matérielles du béton :  $E_0 = 30 \text{ GPa}$ ,  $G_c = 50 \text{ N/m}$ ,  $\sigma_c = 4 \text{ MPa}$  déterminer la valeur numérique de  $\ell$  pour le modèle  $\text{AT}_1$ . Que peut-on conclure quant à la taille caractéristique des structures que l'on peut modéliser avec un tel modèle?

**Solution :** En identifiant  $\sigma_c$  avec  $\sigma_M$  on a

$$\begin{cases} \text{AT}_1 : & \sigma_M = \sqrt{2w_1 E_0} = \sqrt{\frac{3G_c E_0}{8\ell}} \Rightarrow \ell = \frac{3}{8} \frac{G_c E_0}{\sigma_c^2} \\ \text{AT}_2 : & \sigma_M = 2\sqrt{2w_1 E_0} = \sqrt{\frac{27G_c E_0}{256\ell}} = \frac{3\sqrt{3}}{16} \sqrt{\frac{G_c E_0}{\ell}} \Rightarrow \ell = \frac{27}{256} \frac{G_c E_0}{\sigma_c^2} \end{cases}$$

Pour le béton on trouve  $\ell = 3.5 \text{ cm}$  pour  $\text{AT}_1$  et  $1.0984922 \text{ cm}$   $\text{AT}_2$ . On en déduit donc que l'utilisation de ces modèles pour le béton ne pourra conduire à des régularisation du modèle de Griffith que dans des situations où la taille caractéristique  $L$  de la structure est très grande devant  $\ell$ .  $L$  est donc typiquement de l'ordre du mètre, il n'est pas possible d'utiliser un tel modèle en conservant  $\sigma_M = \sigma_c$  pour des échantillons de laboratoire de la taille du centimètre.