Responsable : DE BONNIÈRES Philippe

Date: 04/08/2011 Page: 1/7 Clé: V6.04.179 Révision

Révision

054678e2a3c0

SSNV179 - Cube sous fluage via la loi LEMA_SEUIL

Résumé:

Ce test a pour but de valider la loi LEMA_SEUIL dérivée de la loi de LEMAITRE classique. En particulier, nous nous attarderons sur l'activation du seuil propre à cette loi. On réalise donc un essai de fluage sur une géométrie simple à savoir ici un cube.

Une modélisation 3D avec des éléments HEXA8 est disponible actuellement.

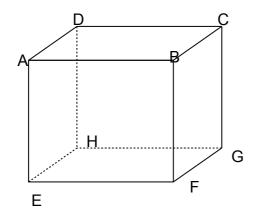
Responsable : DE BONNIÈRES Philippe

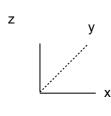
Date : 04/08/2011 Page : 2/7 Clé : V6.04.179 Révision

054678e2a3c0

1 Problème de référence

1.1 Géométrie





Coordonnées des points :

A	B	C	D	E	F	G	H
0.	1.	1.	0.	0.	1.	1.	0.
0.	0.	1.	1.	0.	0.	1.	1.
0.	0.	0.	0.	-1.	-1.	-1.	-1.

1.2 Propriétés de matériaux

Propriétés élastiques :

 $E = 165000 \, MPa$

v = 0.3

Propriétés visqueuses :

Loi de LEMA SEUIL

$$A = 14.143 \cdot 10^{-13} MPa^{-1}$$
. neutron⁻¹
 $S = 0.0788 \cdot 10^{10} MPa^{-1}$ s⁻¹

1.3 Conditions aux limites et chargements

Force surfacique:

F = 220 MPa

Irradiation:

Flux d'irradiation : $1.85 \cdot 10^{15}$ neutrons . cm² . s⁻¹ .

Déplacements imposés :

Nœud A: DX = DY = DZ = 0. Nœud E: DX = DY = 0.

Noeud D et noeud H: DX=0.

Responsable : DE BONNIÈRES Philippe

Date: 04/08/2011 Page: 3/7 Clé: V6.04.179

Révision

054678e2a3c0

Sur le premier incrément de temps la force passe de 0 à sa valeur maximale $220\,MPa$ linéairement par rapport au temps pour ensuite être maintenu constante sur toute la durée de l'expérience.

Responsable : DE BONNIÈRES Philippe Clé : V6.04.179 Rév

Révision 054678e2a3c0

Date: 04/08/2011 Page: 4/7

2 Solution de référence

2.1 Méthode de calcul utilisée pour la solution de référence

Le but de la solution de référence est de calculer analytiquement la valeur du seuil à partir duquel le fluage apparaît.

Quelques résultats de non régression sur les déplacements au dernier pas de temps sont rajoutés pour vérifier la rigidité globale du système.

Pour le calcul analytique du seuil on a :

Tant que la structure reste élastique et du fait des conditions aux limites, le tenseur des contraintes s'écrit :

Pour le premier pas de temps compris entre 0 et $106 \, s$

 $\sigma_{xx}(t) = 2.2 \cdot 10^{-4} t$, t en seconde et σ_{xx} en MPa. Les autres composantes du tenseur sont nulles.

Pour les autres pas de temps, $\sigma_{xx} = 220 MPa$

Or on a:

$$D = \frac{1}{S} \int_{0}^{t} \sigma_{eq}(u) du$$

Soit comme dans ce cas $\sigma_{eq}=\sigma_{xx}$, on obtient de façon immédiate en résolvant D=1 la valeur du temps à partir duquel se déclare le fluage : $t_1=4.0818181810^6 s$

Ainsi pour un temps égal à t_1 , les déformations visqueuses sont nulles et D vaut 1.

2.2 Résultats de référence

Variable interne $\it V1$ et $\it V2$ au point $\it A$, $\it B$, $\it C$ et $\it E$ ainsi que le déplacement du point $\it B$ au dernier pas de temps

2.3 Références bibliographiques

1) P. DE BONNIERES : Intégration des relations viscoélastiques dans STAT_NON_LINE [R5.03.08] février 2001

Responsable : DE BONNIÈRES Philippe

Date: 04/08/2011 Page: 5/7 Clé: V6.04.179 Révision

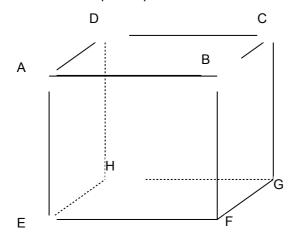
054678e2a3c0

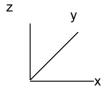
3 Modélisation A

3.1 Caractéristiques de la modélisation

Eléments 3D (HEXA8)

Un seul élément a été modélisé pour représenter le cube





Suivant l'axe Z: 1 couche d'éléments

Epaisseur totale: 1

Conditions limites:

Noeud A DX = DY = DZ = 0.

Nœud E DX = DY = 0.

Nœud D DX = 0. Nœud H DX = 0.

pression sur la face BCFG F = 220. MPa

3.2 Caractéristiques du maillage

Nombre de nœuds : 8

Nombre de mailles et types : 1 HEXA8 et 1 QUAD4 (faces peau externe).

Responsable : DE BONNIÈRES Philippe

Date: 04/08/2011 Page: 6/7 Clé: V6.04.179

Révision

054678e2a3c0

3.3 Grandeurs testées et résultats

Localisation	Grandeur	Référence	Aster	% différence
\overline{A}	V1	0.00000000	0.00000000	0%
	V2	1.00000000	9.9999999949239 10 -01	-5.08 10 ⁻⁸ %
В	VI	0.00000000	0.00000000	0%
	V2	1.00000000	9.9999999949239 10 ⁻⁰¹	-5.08 10 ⁻⁸ %
	DX	1	7.8380536694423 10 -2	1
	DY	1	1.2984914071992 10 ⁻¹⁶	1
	DZ	1	1.2984914071992 10 ⁻¹⁶	1
\overline{C}	VI	0.00000000	0.00000000	0%
	V2	1.00000000	9.9999999949239 10 -01	-5.08 10 ⁻⁸ %
\overline{E}	VI	0.00000000	0.00000000	0%
	V2	1.00000000	9.9999999949239 10 -01	-5.08 10 ⁻⁸ %

Responsable : DE BONNIÈRES Philippe

Date: 04/08/2011 Page: 7/7 Clé: V6.04.179

Révision

054678e2a3c0

Synthèse des résultats 4

L'objectif de ce cas test est complètement rempli puisque l'activation du fluage via la détection du seuil est très précise (de l'ordre de 10^{-8} % d'erreur). Bien sûr, puisqu'il s'agit de phénomène visqueux, la discrétisation en temps joue un rôle très important notamment au alentour de l'activation du seuil. Dans ce cas test un soin tout particulier a été pris d'entourer le temps où le seuil est atteint de façon précise pour obtenir des résultats satisfaisants.