

SSLV135 – Critères d'amorçage en fatigue sous chargements multi-axiaux pour une structure

Résumé :

Ce cas-test a pour objectif de tester l'opérateur `CALC_FATIGUE` qui calcule l'endommagement pour tous les points de la structure.

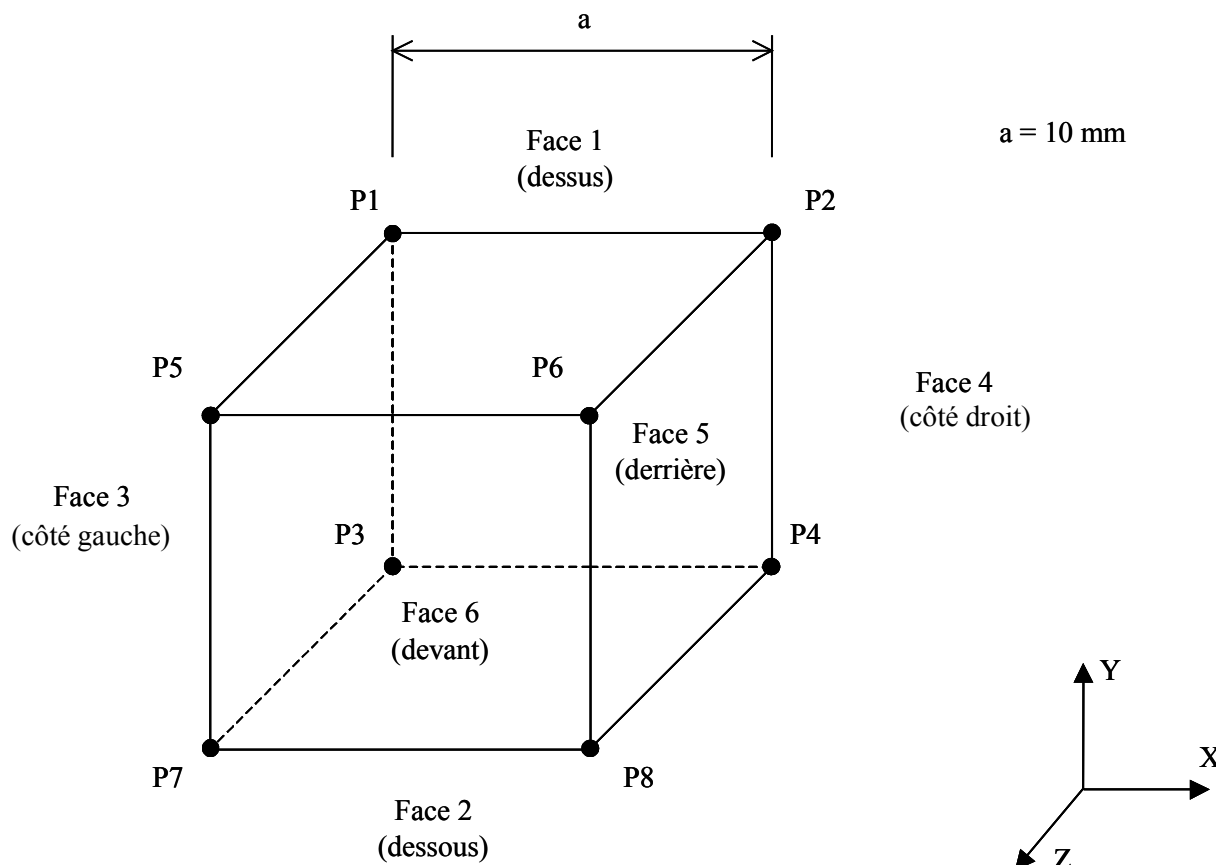
La géométrie traitée ici est un cube sans défaut avec lequel on réalise un calcul mécanique élastique linéaire suivi du calcul du plan de cisaillement critique en chaque point de Gauss et en chaque nœud.

- modélisation A : critères `MATAKE_MODI_AC`, `DANG_VAN_MODI_AC`, `VMIS_TRESCA`, critère en formule, chargement périodique et bi-axial proportionnel;
- modélisation B : critère `MATAKE_MODI_AV`, `DANG_VAN_MODI_AV`, `FATESOCI_MODI_AV`, critère en formule, chargement non-périodique et bi-axial proportionnel ;
- modélisation C : critères `MATAKE_MODI_AC` et `DANG_VAN_MODI_AV`, critère en formule, chargement multi-axiaux, non-proportionnel ;
- modélisation D : critère en formule, tester des nouvelles grandeurs, chargement uni-axial élasto-plastique et périodique.
- modélisation E : critère en formule, tester des nouvelles grandeurs (en contraintes) , chargement bi-axial élasto-plastique et non-périodique.
- modélisation F : critère en formule, tester des nouvelles grandeurs (en déformations) , chargement bi-axial élastique à amplitude variable et chargement uni-axial élasto-plastique et non-périodique.
- modélisation G : critères `MATAKE_MODI_AC`, `DANG_VAN_MODI_AC`, `MATAKE_MODI_AV`, `DANG_VAN_MODI_AV`, `FATESOCI_MODI_AV`. On teste le changement de la direction du plan critique sur lequel le dommage ou le cisaillement est maximum.

Les critères dans la modélisation A sont dits « à plan de cisaillement critique », ils sont adaptés aux chargements périodiques. Les critères dans la modélisation B peuvent être qualifiés de critères « à plan de dommage critique », ils peuvent être utilisés lorsque le chargement est non périodique. Le critère `VMIS_TRESCA` n'est pas un critère de fatigue, il détermine la variation d'amplitude maximale du tenseur des contraintes. Les critères en formule permettant l'utilisateur de construire des critères en fonctions des grandeurs pré-définis sont également testés.

1 Problème de référence

1.1 Géométrie



Le cube a 10 mm de côté.

1.2 Propriétés de matériaux

1.2.1 Modélisations : A, B, C et F

Module d'Young : $E = 200000 \text{ MPa}$

Coefficient de Poisson : $\nu = 0.3$

1.2.2 Modélisation D

Le module d'Young et le coefficient de Poisson sont identiques à ceux des autres modélisations.

Limite élastique du matériau : $\sigma_o = 150.0 \text{ MPa}$

Le comportement élasto-plastique de Von Mises à écrouissage isotrope linéaire avec la pente de courbe d'écrouissage : $H = 50000.0 \text{ MPa}$

1.2.3 Modélisation E

Le module d'Young et le coefficient de Poisson sont identiques à ceux des autres modélisations.

Limite élastique du matériau : $\sigma_o = 900.0 \text{ MPa}$

Le comportement élasto-plastique de Von Mises à écrouissage isotrope linéaire avec la pente de courbe d'écrouissage : $H = 50000.0 \text{ MPa}$

1.2.4 Modélisation F

Dans cette modélisation, deux matériaux différents sont considérés. Le premier est similaire au paragraphe 1.2.1 (c'est à dire purement élastique), et le second est similaire au matériau utilisé dans la modélisation E (1.2.3).

1.2.5 Modélisation G

Dans cette modélisation, deux matériaux différents sont considérés.

Le premier matériau est élastique avec le module d'Young : $E=193000 \text{ MPa}$ et le coefficient de Poisson : $\nu=0.3$

Le deuxième matériau est élasto-plastique, le module d'Young et le coefficient de Poisson sont identiques au premier matériau. Limite élastique du matériau : $\sigma_o=208.0 \text{ MPa}$. Le comportement élasto-plastique de Von Mises à écrouissage isotrope linéaire avec la pente de courbe d'écrouissage : $H=50000.0 \text{ MPa}$

1.3 Courbes de Wöhler et de Manson-Coffin

Les modélisations utilisent toutes les courbes de Wöhler (c'est à dire une courbe en contrainte) et de Manson-Coffin (c'est à dire une courbe en déformation).

Voici la courbe de Wöhler (traction-compression alternée contrôlée en contrainte) :

Demi amplitude de contrainte (MPa)	138.0	152.0	165.0	180.0	200.0	250.0	295.0
Nombre de cycles	1.0E+6	5.0E+5	2.0E+5	1.0E+5	5.0E+4	2.0E+4	1.2E+4
Demi amplitude de contrainte (MPa)	305.0	340.0	430.0	540.0	690.0	930.0	1210.0
Nombre de cycles	1.0E+4	5.0E+3	2.0E+3	1.0E+3	5.0E+2	2.0E+2	1.0E+2
Demi amplitude de contrainte (MPa)	1590.0	2210.0	2900.0				
Nombre de cycles	5.0E+1	2.0E+1	1.0E+1				

Tableau 1.3-1 : Courbe de Wöhler

Voici la courbe de Manson-Coffin (traction-compression alternée contrôlée en déformation) :

Déformation	0.00226	0.0023	0.0025	0.0027	0.003	0.0035
Nombre de cycles	5.8E+6	4.6E+6	2.39284E+5	1.49535E+5	7.3544E+4	3.3821E+4
Déformation	0.006	0.0085	0.010	1.000		
Nombre de cycles	2.85E+3	1.068E+3	5.62E+2	1.0		

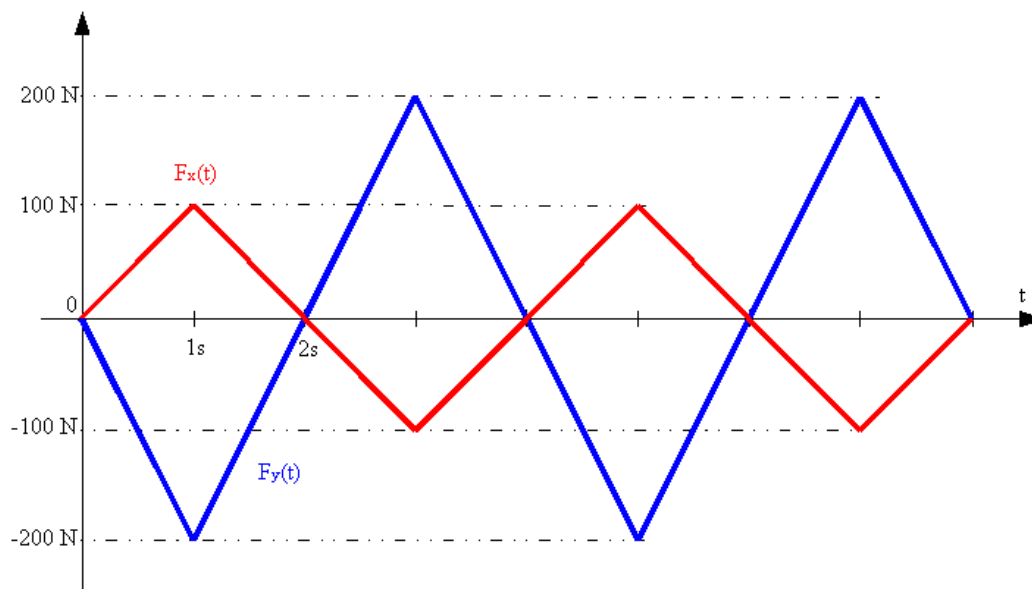
Tableau 1.3-2 : Courbe de Manson-Coffin

1.4 Conditions aux limites et chargements

1.4.1 Modélisations : A, B

- Les déplacements selon l'axe X de la face 3 sont bloqués ($DX=0.0$).
- Les déplacements selon l'axe Y de la face 2 sont bloqués ($DY=0.0$).
- Les déplacements du point $P3$ sont bloqués selon l'axe Z ($DZ=0.0$).
- Nous appliquons un chargement bi-axial alterné (traction-compression) selon les axes X et Y . $F_x(t)$ représente les efforts alternés appliqués sur la face 4 selon l'axe X et $F_y(t)$ représente les efforts alternés appliqués sur la face 1 selon l'axe Y .

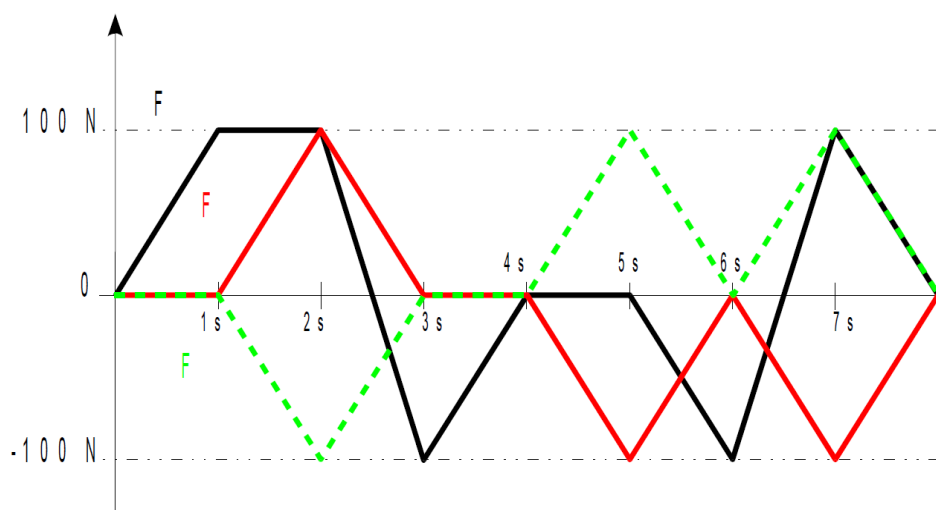
Chargement pour ces modélisations :



1.4.2 Modélisation C

- Les déplacements selon l'axe X de la face 3 sont bloqués ($DX=0.0$).
- Les déplacements selon l'axe Y de la face 3 sont bloqués ($DY=0.0$).
- Les déplacements selon l'axe Z de la face 2 sont bloqués ($DZ=0.0$).
- Nous appliquons un chargement multi-axial : traction-compression selon l'axe X , cisaillement selon les axes Y et Z . $F_x(t)$ représente les efforts appliqués sur la face 4 selon l'axe X , $F_y(t)$ représente les efforts appliqués sur la face 4 selon l'axe Y et $F_z(t)$ représente les efforts appliqués sur la face 1 selon l'axe Z .

Chargement pour cette modélisation:



1.4.3 Modélisation D

- Les déplacements selon l'axe X de la face 3 sont bloqués ($DX=0.0$).
- Les déplacements selon l'axe Y de la face 3 sont bloqués ($DY=0.0$).
- Les déplacements selon l'axe Z de la face 2 sont bloqués ($DZ=0.0$).
- Dans cette modélisation, nous appliquons un chargement uni-axial périodique.

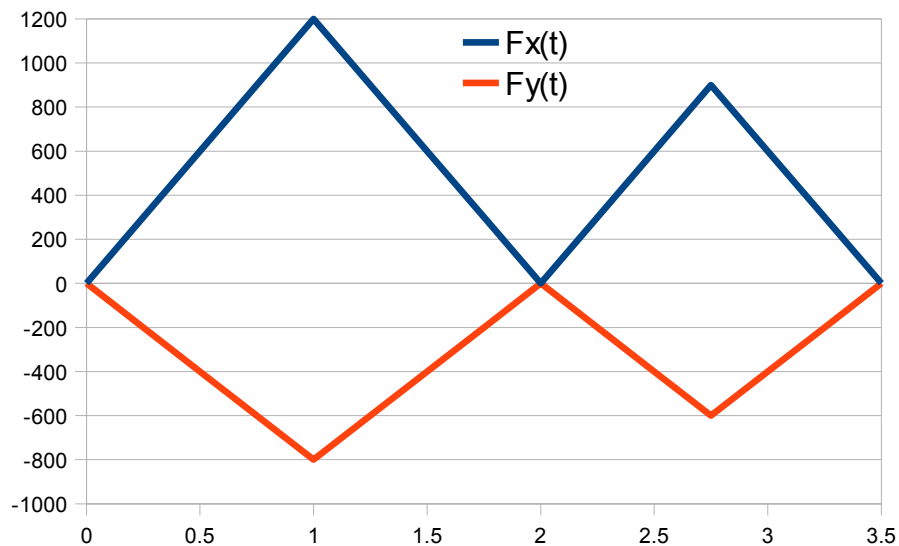
t	0	1	2	3	4	5
$Fx(t)$	0	200	0	-200	0	200

On note que cette histoire de chargement entraîne une déformation plastique dans le calcul. On note également que l'histoire de chargement monotone entre $t=0$ et $t=1$ (la partie du chargement monotone) n'est pas prise en compte dans le calcul de fatigue.

1.4.4 Modélisation E

- Les déplacements bloqués ici sont les mêmes que dans la modélisation O
- Nous appliquons ici un chargement bi-axial non-périodique.

t	0	1	2	2.75	3.5
$Fx(t)$	0	1200	0	900	0
$Fy(t)$	0	-800	0	-600	0



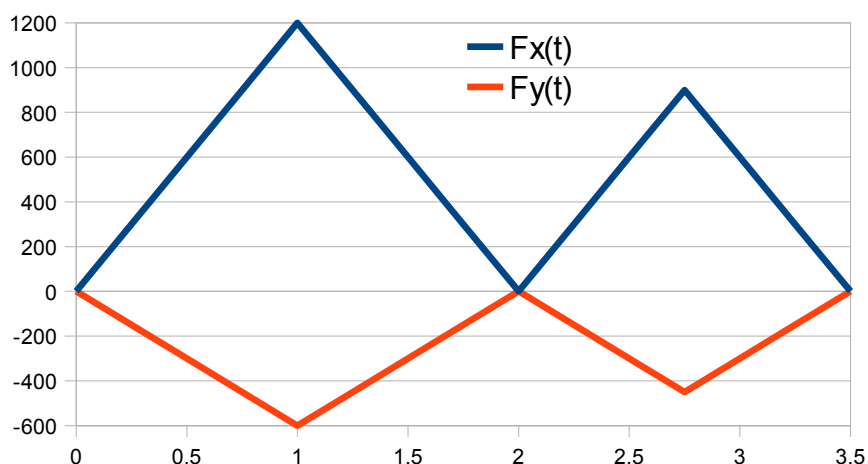
1.4.5 Modélisation F

- Les déplacements bloqués ici sont les mêmes que dans la modélisation O
- Dans cette modélisation, nous appliquons trois chargements distincts. Le premier est bi-axial, le deux autres sont uni-axiaux.

Premier chargement (association de `TR_CS` et de `COEF` dans le fichier de commande) :

t	0	1	2	2.75	3.5
$Fx(t)$	0	1200	0	900	0

$Fy(t)$	0	-600	0	-450	0
---------	---	------	---	------	---



Deuxième chargement (association de TR_CS2 et de COEF2 dans le fichier de commande) :

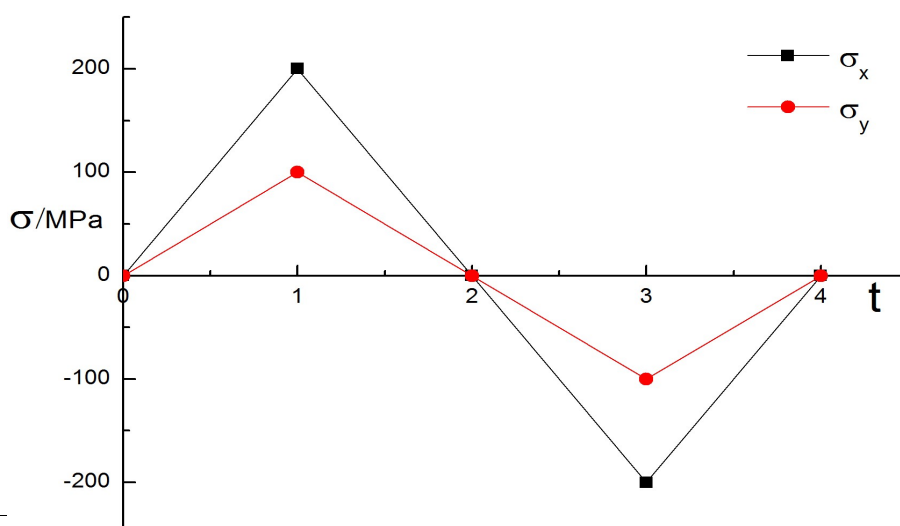
t	0	1	2,5625	3,5625	5,5625
$Fx(t)$	0	1200	-675	900	-675

Troisième chargement (association de TR_CS2 et de COEF3 dans le fichier de commande) :

t	0	1	2	3	4
$Fx(t)$	0	1800	-600	2400	-1200

1.4.6 Modélisation G

- Les déplacements bloqués ici sont les mêmes que dans la modélisation A
- Nous appliquons un chargement bi-axial alterné (traction-compression) selon les axes X et Y . σ_x représente les efforts alternés appliqués sur la face 4 selon l'axe X et σ_y représente les efforts alternés appliqués sur la face 1 selon l'axe Y .
- Pour étudier des effets de la contrainte moyenne sur l'orientation du plan critique, seuls des chargements bi-axiaux, proportionnels selon directions de X et Y sont considérés.



- Deux paramètres sont définis

$$\lambda = \frac{\sigma_{y,a}}{\sigma_{x,a}}$$

$$\alpha = \frac{\sigma_{y,m}}{\sigma_{y,a}} = \frac{\sigma_{x,m}}{\sigma_{x,a}}$$

où $\sigma_{x,a}$, $\sigma_{y,a}$ représentent des amplitudes des contraintes selon X et Y , respectivement. $\sigma_{x,m}$ et $\sigma_{y,m}$ représentent les valeurs des contraintes moyennes selon X et Y directions, respectivement. On prends $\sigma_{x,a} = 200 \text{ MPa}$, $\lambda = 1$ et α varie de -1 à 10 avec un interval de 0,5.

1.5 Conditions initiales

Sans objet pour une analyse statique.

2 Solution de référence

2.1 Méthode de calcul utilisée pour la solution de référence

Dans le cas d'un chargement bi-axial alterné où les contraintes appliquées sont telles que : $\sigma_x = \lambda \sigma_y$, avec $|\lambda| > 1$ et $\lambda < 0$, on montre [bib1] que la demi amplitude de cisaillement maximal $\Delta \tau / 2 = (\Delta \sigma_x + \Delta \sigma_y) / 4$, où $\Delta \sigma_x / 2$ et $\Delta \sigma_y / 2$ représentent les demi amplitudes de contraintes appliquées selon les axes x et y . De plus, il y a deux plans critiques dans lesquels le cisaillement est maximal :

2.2 Résultats de référence pour la modélisations A

Voir les références [bib1] et [R7.04.04].

Demi amplitude de cisaillement maximal :

n_1	n_2	
$\Delta \sigma_x / 2$ (MPa)	$\Delta \sigma_y / 2$ (MPa)	$\Delta \tau / 2$ (MPa)
100	200	150

Remarque :

| La demi amplitude de cisaillement maximal est identique pour les deux plans critiques.

Vecteurs normaux aux deux plans critiques :

	n_1	n_2
Composante x	$-1/\sqrt{2}$	$1/\sqrt{2}$
Composante y	$1/\sqrt{2}$	$1/\sqrt{2}$
Composante z	0	0

Contraintes maximales normales sur les plans des normales n_1 et n_2 :

$$N_{\max}(n_1) = 50 \text{ MPa} \text{ et } N_{\max}(n_2) = 50 \text{ MPa} .$$

Pression hydrostatique maximale, indépendante vis à vis des plans de normales n_1 et n_2 :

$$P = 33.33333 \text{ MPa} .$$

Contraintes moyennes normales sur les plans des normales n_1 et n_2 :

$$N_m(n_1) = 0 \text{ MPa} \text{ et } N_m(n_2) = 0 \text{ MPa} .$$

Déformations maximales normales sur les plans des normales n_1 et n_2 :

$$\varepsilon_{\max}(n_1) = 1.75 \cdot 10^{-4} \text{ et } \varepsilon_{\max}(n_2) = 1.75 \cdot 10^{-4}$$

Déformations moyennes normales sur les plans des normales n_1 et n_2 :

$$\varepsilon_m(n_1) = 0 \text{ et } \varepsilon_m(n_2) = 0 .$$

Critère MATAKE_MODI_AC

$$\frac{\Delta \tau(n_i)}{2} + a N_{\max}(n_i) \leq b, \quad i = 1, 2$$

où $a = 1$ et $b = 2$.

Contraintes équivalentes au sens de MATAKE sur les plans des normales n_1 et n_2 :

$$\sigma_{eq}(n_i) = \left(\frac{\Delta \tau(n_i)}{2} + a N_{\max}(n_i) \right) \frac{f}{t}, \quad i = 1, 2$$

où f et t représentent, respectivement, la limite d'endurance en flexion alternée et la limite d'endurance en torsion alternée. Ici f/t est égal à 1,5 . Par conséquent nous avons :

$$\sigma_{eq}(n_1) = 300 \text{ MPa} \text{ et } \sigma_{eq}(n_2) = 300 \text{ MPa} .$$

Nombres de cycles à la rupture sur les plans des normales n_1 et n_2 :

A partir de la courbe de Wöhler, cf. [Tableau 1.2-1], et des contraintes équivalentes au sens de MATAKE, nous obtenons :

$$Nb_{cr}(n_1) = Nb_{cr}(n_2) = 10946 \text{ cycles} .$$

Endommagement sur les plans des normales n_1 et n_2 :

$$ENDO(n_1) = ENDO(n_2) = 9.13565 \cdot 10^{-5} .$$

Critère de Dang Van adapté aux chargements périodiques : DANG_VAN_MODI_AC

$$\frac{\Delta \tau(n_i)}{2} + a P \leq b, \quad i = 1, 2$$

où $a = 1$ et $b = 2$.

Contraintes équivalentes au sens de DANG VAN sur les plans des normales n_1 et n_2 :

$$\sigma_{eq}(n_i) = \left(\frac{\Delta \tau(n_i)}{2} + a P \right) \frac{c}{t}, \quad i=1, 2$$

où c et t représentent, respectivement, la limite d'endurance en cisaillement alterné et la limite d'endurance en traction-compression alternée. Ici c/t est égal à 1,5. Par conséquent nous avons :

$$\sigma_{eq}(n_1) = 275 \text{ MPa} \text{ et } \sigma_{eq}(n_2) = 275 \text{ MPa}.$$

Nombres de cycles à la rupture sur les plans des normales n_1 et n_2

A partir de la courbe de Wöhler, cf. [Tableau 1.2-1], et des contraintes équivalentes au sens de DANG VAN, nous obtenons :

$$Nb_{cr}(n_1) = Nb_{cr}(n_2) = 14903 \text{ cycles}.$$

Endommagement sur les plans des normales n_1 et n_2 :

$$ENDO(n_1) = ENDO(n_2) = 6.709959 \cdot 10^{-5}.$$

Pour l'option `COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE'` et `FORMULE_VIE = WHOL_F` où la courbe de vie est fournie par une formule, les résultats de référence ont identiques à ceux appelés avec les nom sauf ceux de `NBRUPT` et `ENDO` comme on utilise une courbe de vie différente.

- la courbe `WHOL_F` de formule (grandeur_équivalente = $4098.3 \times (NBRUP^{-0.2693})$) est d'abord fournie par une fonction tabulée pour calculer des valeurs de référence de `NBRUPT` et `ENDO`.
- la courbe `MANCO2` de formule (grandeur_équivalente = $0.2 \times (NBRUP^{-0.1619})$) est d'abord fournie par une fonction tabulée pour calculer des valeurs de référence de `NBRUPT` et `ENDO`.

2.3 Résultats de référence pour la modélisation B

Critère de MATAKE adapté aux chargements non périodiques : `MATAKE_MODI_AV`
Pour ce critère il n'y a pas de résultats analytiques.

Critère de Dang Van adapté aux chargements non périodiques : `DANG_VAN_MODI_AV`
Pour ce critère il n'y a pas de résultats analytiques.
Voir les références [bib2] et [R7.04.04].

Demi amplitude de contrainte :

$$\frac{\Delta \sigma_x / 2 \text{ (MPa)}}{100} \quad \frac{\Delta \sigma_y / 2 \text{ (MPa)}}{200}$$

Critère de FATEMI et SOCIE adapté aux chargements non périodiques : `FATESOCI_MODI_AV`
Pour ce critère il n'y a pas de résultats analytiques.
Voir les références [bib3] et [R7.04.04].

Demi amplitude de contrainte :

$$\frac{\Delta \sigma_x / 2 \text{ (MPa)}}{100} \quad \frac{\Delta \sigma_y / 2 \text{ (MPa)}}{200}$$

Critère de VON MISES et de TRESCA appliqués à la recherche de la variation maximale d'un tenseur de contrainte. Le chargement peut être périodique ou non : VMIS_TRESCA

Voir la référence [R7.04.04].

Demi amplitude de contrainte :

$$\frac{\Delta \sigma_x / 2 \text{ (MPa)}}{100} \quad \frac{\Delta \sigma_y / 2 \text{ (MPa)}}{200}$$

Critère de Von Mises :

Dans l'espace des contraintes à six dimensions :

$$\sigma_s = \sqrt{\frac{1}{2} \left[(\sigma_{xx} - \sigma_{yy})^2 + (\sigma_{yy} - \sigma_{zz})^2 + (\sigma_{zz} - \sigma_{xx})^2 + 6(\sigma_{xy}^2 + \sigma_{xz}^2 + \sigma_{yz}^2) \right]}$$

avec $\sigma_{xx} = 200 \text{ MPa}$, $\sigma_{yy} = -400 \text{ MPa}$ et $\sigma_{zz} = \sigma_{xy} = \sigma_{xz} = \sigma_{yz} = 0$, on obtient :

$$\frac{\sigma_s \text{ (MPa)}}{529.15026221292}$$

Critère de Tresca :

Dans l'espace des contraintes principales à trois dimensions :

$$\sigma_s = \sup_{i \neq j} (|\sigma_i - \sigma_j|)$$

avec $\sigma_{xx} = 200 \text{ MPa}$, $\sigma_{yy} = -400 \text{ MPa}$ et $\sigma_{zz} = \sigma_{xy} = \sigma_{xz} = \sigma_{yz} = 0$, on obtient :

$$\frac{\sigma_s \text{ (MPa)}}{600}$$

2.4 Résultats de référence pour la modélisation C

Il n'y a pas de résultat de référence pour la modélisation G. Cette modélisation a pour unique objectif de tester les routines cer3pt.f et raxini.f.

2.5 Résultats de référence pour la modélisation D

On commence par un calcul de la contrainte, la déformation totale et la déformation plastique avec la commande CALC_CHAMP. Les résultats sont listés dans le Tableau suivant en sachant que les autres composantes sont égales à zéro.

Les résultats sont obtenus avec la nœud NI.

t	σ_{xx}	ϵ_{xx}^{tot}	ϵ_{yy}^{tot}	ϵ_{zz}^{tot}	ϵ_{xx}^p	ϵ_{yy}^p	ϵ_{zz}^p
0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
2.50E-01	5.00E+01	2.50E-04	-7.50E-05	-7.50E-05	-1.48E-20	-7.40E-20	-5.98E-20
5.00E-01	1.00E+02	5.00E-04	-1.50E-04	-1.50E-04	-4.57E-19	2.71E-19	2.84E-20
7.50E-01	1.50E+02	7.50E-04	-2.25E-04	-2.25E-04	-2.29E-19	2.15E-19	-2.71E-20
1.00E+00	2.00E+02	1.75E-03	-6.75E-04	-6.75E-04	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04
1.25E+00	1.50E+02	1.50E-03	-6.00E-04	-6.00E-04	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04

1.50E+00	1.00E+02	1.25E-03	-5.25E-04	-5.25E-04	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04
1.75E+00	5.00E+01	1.00E-03	-4.50E-04	-4.50E-04	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04
2.00E+00	1.98E-08	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04
2.25E+00	-5.00E+01	5.00E-04	-3.00E-04	-3.00E-04	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04
2.50E+00	-1.00E+02	2.50E-04	-2.25E-04	-2.25E-04	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04
2.75E+00	-1.50E+02	-7.50E-04	2.25E-04	2.25E-04	-7.14E-13	7.02E-13	1.17E-14
3.00E+00	-2.00E+02	-1.75E-03	6.75E-04	6.75E-04	-7.50E-04	3.75E-04	3.75E-04
3.25E+00	-1.50E+02	-1.50E-03	6.00E-04	6.00E-04	-7.50E-04	3.75E-04	3.75E-04
3.50E+00	-1.00E+02	-1.25E-03	5.25E-04	5.25E-04	-7.50E-04	3.75E-04	3.75E-04
3.75E+00	-5.00E+01	-1.00E-03	4.50E-04	4.50E-04	-7.50E-04	3.75E-04	3.75E-04
4.00E+00	3.26E-09	-7.50E-04	3.75E-04	3.75E-04	-7.50E-04	3.75E-04	3.75E-04
4.25E+00	5.00E+01	-5.00E-04	3.00E-04	3.00E-04	-7.50E-04	3.75E-04	3.75E-04
4.50E+00	1.00E+02	-2.50E-04	2.25E-04	2.25E-04	-7.50E-04	3.75E-04	3.75E-04
4.75E+00	1.50E+02	7.50E-04	-2.25E-04	-2.25E-04	6.51E-12	-2.64E-12	-3.87E-12
5.00E+00	2.00E+02	1.75E-03	-6.75E-04	-6.75E-04	7.50E-04	-3.75E-04	-3.75E-04

Définissons tout d'abord certaines grandeurs :

- le déviateur du tenseur des contraintes : $\mathbf{s} = \boldsymbol{\sigma} - \frac{1}{3} \text{tr}(\boldsymbol{\sigma}) \cdot \mathbf{I}$ où $\mathbf{I}$ est la matrice identité
- le déviateur du tenseur des déformations : $\mathbf{e} = \boldsymbol{\epsilon} - \frac{1}{3} \text{tr}(\boldsymbol{\epsilon}) \cdot \mathbf{I}$ où $\mathbf{I}$ est la matrice identité

On souligne que les résultats dans intervalle du temps entre 0 et 1 seconde sont pour la partie monotone du chargement et ne sont pas prise en compte dans le calcul des grandeurs pour le comportement cyclique.

Ensuite, voici les solutions de références pour :

'DEPSPE' : demi-amplitude de la déformation plastique équivalente :

$$\frac{\Delta \epsilon_{eq}^p}{2} = \frac{1}{2} \max_{t_1} \max_{t_2} \sqrt{\frac{2}{3} (\boldsymbol{\epsilon}^p(t_1) - \boldsymbol{\epsilon}^p(t_2)) : (\boldsymbol{\epsilon}^p(t_1) - \boldsymbol{\epsilon}^p(t_2))} = 7.5E-4$$

'EPSPR1' : demi-amplitude de la première déformation principale (avec la prise en compte du signe) :

$$\frac{\epsilon_{max}^1 - \epsilon_{min}^1}{2} = 7.625E-04$$

'SIGNM1' : contrainte normale maximale sur le plan de la déformation principale:

$$\max_i (\boldsymbol{\sigma}(t) \cdot \mathbf{n}_i(t) \cdot \mathbf{n}_i(t)) = 200 \text{ MPa}$$

'APHYDR' : demi- amplitude de la pression hydrostatique (P_a)

$$P_a = \frac{P_{max} - P_{min}}{2} = 66.6666 \text{ MPa}$$

'DENDIS' : densité d'énergie dissipée :

$$W_{cy} = \int_{cycle} \boldsymbol{\sigma} : \dot{\boldsymbol{\epsilon}}^p dt = 0.45$$

'DENDIE' : densité d'énergie des distorsions élastiques :

$$W_e = \int_{cycle} \langle \mathbf{s} : \dot{\mathbf{e}}^e \rangle dt = 0.173333$$

'DSIGEQ' : demi-amplitude de la contrainte équivalente :

$$\frac{\Delta \sigma_{eq}}{2} = \frac{1}{2} \max_{t_1} \max_{t_2} \sqrt{\frac{3}{2} (s(t_1) - s(t_2)) : (s(t_1) - s(t_2))} = 200 \text{ MPa}$$

'SIGPR1' : demi-amplitude de la première contrainte principale (avec la prise en compte du signe) :

$$\frac{\sigma_{max}^1 - \sigma_{min}^1}{2} = 100 \text{ MPa}$$

'EPSNM1' : déformation normale maximale sur le plan de la contrainte principale :

$$\max_t (\epsilon(t) \cdot n_1(t) \cdot n_1(t)) = 1.75E-3$$

'INVA2S' : demi-amplitude du deuxième invariant de la déformation :

$$J_2(\Delta \epsilon) = \frac{1}{2} \max_{t_1} \max_{t_2} \sqrt{\frac{2}{3} (e(t_1) - e(t_2)) : (e(t_1) - e(t_2))} = 1.616666E-3$$

'DSITRE' : demi-amplitude de la demi-contrainte Tresca :

$$\frac{\sigma_{max}^{Tresca} - \sigma_{min}^{Tresca}}{4} = 50 \text{ MPa}$$

'DEPTRE' : demi-amplitude de la demi-déformation Tresca :

$$\frac{\epsilon_{max}^{Tresca} - \epsilon_{min}^{Tresca}}{4} = 6.0625E-4$$

'EPSPAC' : déformation plastique accumulé :

$$p = 3.67423E-3$$

2.6 Résultats de référence pour la modélisation E

Les résultats sont obtenus avec le nœud *NI*.

t	σ_{xx}	σ_{yy}	ϵ_{xx}^{tot}	ϵ_{yy}^{tot}	ϵ_{zz}^{tot}	ϵ_{xx}^p	ϵ_{yy}^p	ϵ_{zz}^p
0.00E+0	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
2.50E-1	3.00E+02	-2.00E+02	1.80E-03	-1.45E-03	-1.50E-04	-6.73E-19	-2.69E-18	2.84E-19
5.00E-1	6.00E+02	-4.00E+02	3.60E-03	-2.90E-03	-3.00E-04	-4.71E-19	-4.39E-18	2.61E-19
7.50E-1	9.00E+02	-6.00E+02	1.10E-02	-9.26E-03	-1.15E-03	5.61E-03	-4.91E-03	-7.01E-04
1.00E+0	1.20E+03	-8.00E+02	1.88E-02	-1.60E-02	-2.05E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
1.25E+0	9.00E+02	-6.00E+02	1.70E-02	-1.45E-02	-1.90E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
1.50E+0	6.00E+02	-4.00E+02	1.52E-02	-1.31E-02	-1.75E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
1.75E+0	3.00E+02	-2.00E+02	1.34E-02	-1.16E-02	-1.60E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
2.00E+0	2.30E-13	-3.07E-13	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
2.25E+0	3.00E+02	-2.00E+02	1.34E-02	-1.16E-02	-1.60E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
2.50E+0	6.00E+02	-4.00E+02	1.52E-02	-1.31E-02	-1.75E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
2.75E+0	9.00E+02	-6.00E+02	1.70E-02	-1.45E-02	-1.90E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
3.00E+0	6.00E+02	-4.00E+02	1.52E-02	-1.31E-02	-1.75E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
3.25E+0	3.00E+02	-2.00E+02	1.34E-02	-1.16E-02	-1.60E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03
3.50E+0	-4.35E-14	-8.66E-13	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03	1.16E-02	-1.02E-02	-1.45E-03

On souligne que les résultats dans intervalle du temps entre 0 et 1 seconde sont pour la partie monotone du chargement et ne sont pas prise en compte dans le calcul des grandeurs pour le comportement cyclique.

Pour les solutions de références nous avons calculé l'endommagement (via *ENDO1*) avec les différentes grandeurs disponibles pour un chargement non périodique :

'SIPR1_1' : première contrainte principale du premier sommet du sous cycle ($\sigma_1(1)$) et

'SIPR1_2' : première contrainte principale du deuxième sommet du sous cycle ($\sigma_1(2)$) :

On utilise la demi-amplitude de la contrainte du sommet du premier cycle, à savoir 600 MPa et la demi-amplitude de la contrainte du sommet du deuxième cycle, à savoir 450 MPa puis on ajoute les endommagements associés à ces deux amplitudes.

On évalue ici le critère suivante :
$$\frac{|SIPR1 - SIPR2|}{2}$$

- avec la formule de Basquin : $\text{grandeur équivalente} = 4098.3 \times (NBRUP)^{-0.2693}$
on trouve $NBRUP1 = 1255$ et pour l'endommagement : $D1 = 7.968963E-04$ puis
 $NBRUP2 = 3652$ et pour l'endommagement : $D2 = 2.738186E-04$ soit un endommagement total
égal à : $D = 1.0707149E-03$
- avec une interpolation de la courbe de Wöhler :
on trouve $NBRUP1 = 742$ et pour l'endommagement : $D = 1.347073E-03$. On trouve
 $NBRUP2 = 1742$ et pour l'endommagement : $D = 5.741842E-04$ soit un endommagement total
égal à : $D = 1.9212575E-03$

'SITN1_1' : contrainte normale sur le plan associé avec $\epsilon_1^{tot}(1)$ du premier sommet du sous-cycle et

'SITN1_2' : contrainte normale sur le plan associé avec $\epsilon_1^{tot}(2)$ du deuxième sommet du sous-cycle :

On utilise la demi-amplitude de la contrainte associée $\epsilon_1^{tot}(1)$, à savoir 600 MPa et la demi-amplitude de la contrainte associée $\epsilon_1^{tot}(2)$, à savoir 450 MPa puis on ajoute les endommagements associés à ces deux amplitudes.

On évalue ici le critère suivante :
$$\frac{|SITN1 - SITN2|}{2}$$

- avec la formule de Basquin : $\text{grandeur équivalente} = 4098.3 \times (NBRUP)^{-0.2693}$
on trouve $NBRUP1 = 1255$ et pour l'endommagement : $D1 = 7.968963E-04$ puis
 $NBRUP2 = 3652$ et pour l'endommagement : $D2 = 2.738186E-04$ soit un endommagement total
égal à : $D = 1.0707149E-03$
- avec une interpolation de la courbe de Wöhler :
on trouve $NBRUP1 = 742$ et pour l'endommagement : $D = 1.347073E-03$ on trouve
 $NBRUP2 = 1742$ et pour l'endommagement : $D = 5.741842E-04$ soit un endommagement total
égal à : $D = 1.9212575E-03$

'SIPN1_1' : contrainte normale sur le plan associé avec $\epsilon_1^p(1)$ du premier sommet du sous-cycle et

'SIPN1_2' : contrainte normale sur le plan associé avec $\epsilon_1^p(2)$ du deuxième sommet du sous-cycle :

On utilise la valeur la demi-amplitude de la contrainte associée $\epsilon_1^p(1)$, à savoir 600 MPa et la demi-amplitude de la contrainte associée $\epsilon_1^p(2)$, à savoir 450 MPa

On évalue ici le critère suivante :
$$\frac{|SIPN1 - SIPN2|}{2}$$

- avec la formule de Basquin : $\text{grandeur équivalente} = 4098.3 \times (NBRUP)^{-0.2693}$
on trouve $NBRUP1 = 1255$ et pour l'endommagement : $D1 = 7.968963E-04$ puis
 $NBRUP2 = 3652$ et pour l'endommagement : $D2 = 2.738186E-04$ soit un endommagement total
égal à : $D = 1.0707149E-03$

- avec une interpolation de la courbe de Wöhler :
on trouve $NBRUP1=742$ et pour l'endommagement : $D=1.347073E-03$ on trouve
 $NBRUP2=1742$ et pour l'endommagement : $D=5.741842E-04$ soit un endommagement total
égal à : $D=1.9212575E-03$

'SIGEQ_1' : contrainte équivalente du premier sommet du sous-cycle $\sigma_{eq}(1)$ et

'SIGEQ_2' : contrainte équivalente du deuxième sommet du sous-cycle $\sigma_{eq}(2)$:

On calcule la contrainte équivalente pour SIGEQ_1 :

$$\frac{\Delta \sigma_{eq}}{2} = \frac{1}{2} \max_{i1} \max_{i2} \sqrt{\frac{3}{2} (s(t_1) - s(t_2)) : (s(t_1) - s(t_2))} = 871.78 \text{ MPa}$$

puis pour SIGEQ_2 :

$$\frac{\Delta \sigma_{eq}}{2} = \frac{1}{2} \max_{i1} \max_{i2} \sqrt{\frac{3}{2} (s(t_1) - s(t_2)) : (s(t_1) - s(t_2))} = 653.83 \text{ MPa}$$

Et on évalue ici le critère suivante : $\frac{SIGEQ1 - SIGEQ2}{2}$

- avec la formule de Basquin : $\text{grandeur_equivalente} = 4098.3 \times (NBRUP^{-0.2693})$
on trouve $NBRUP1=313$ et pour l'endommagement : $D1=3.1908789E-03$ puis
 $NBRUP2=912$ et pour l'endommagement : $D2=1.0964061E-03$ soit un endommagement total
égal à : $D=4.287285E-03$
- avec une interpolation de la courbe de Wöhler :
on trouve $NBRUP1=244$ et pour l'endommagement : $D=4.1E-03$ on trouve $NBRUP2=582$ et
pour l'endommagement : $D=1.7175686E-03$ soit un endommagement total égal à :
 $D=5.8176E-03$

2.7 Résultats de référence pour la modélisation F

Les résultats sont obtenus avec le nœud NI .

• Résultats obtenu avec SOL_NL :

t	σ_{xx}	σ_{yy}	ϵ_{xx}^{tot}	ϵ_{yy}^{tot}	ϵ_{zz}^{tot}
0.00E+0	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
2.50E-1	3.00E+02	-1.50E+02	1.725E-03	-1.20E-03	-2.25E-04
5.00E-1	6.00E+02	-3.00E+02	3.45E-03	-2.40E-03	-4.50E-04
7.50E-1	9.00E+02	-4.50E+02	5.175E-03	-3.60E-03	-6.75E-04
1.00E+0	1.20E+03	-6.00E+02	6.90E-03	-4.80E-03	-9.00E-04
1.25E+0	9.00E+02	-4.50E+02	5.175E-03	-3.60E-03	-6.75E-04
1.50E+0	6.00E+02	-3.00E+02	3.45E-03	-2.40E-03	-4.50E-04
1.75E+0	3.00E+02	-1.50E+02	1.725E-03	-1.20E-03	-2.25E-04
2.00E+0	8.82E-26	8.82E-26	-7.92E-33	-1.39E-32	-1.85E-32
2.25E+0	3.00E+02	-1.50E+02	1.725E-03	-1.20E-03	-2.25E-04
2.50E+0	6.00E+02	-3.00E+02	3.45E-03	-2.40E-03	-4.50E-04
2.75E+0	9.00E+02	-4.50E+02	5.175E-03	-3.60E-03	-6.75E-04
3.00E+0	6.00E+02	-3.00E+02	3.45E-03	-2.40E-03	-4.50E-04
3.25E+0	3.00E+02	-1.50E+02	1.725E-03	-1.20E-03	-2.25E-04
3.50E+0	7.88E-14	-5.15E-13	1.26E-18	-2.60E-18	3.52E-19

'EPSN1_1' : déformation normale sur le plan associé avec $\sigma_1(1)$ du premier sommet du sous-cycle et

'EPSN1_2' : déformation normale sur le plan associé avec $\sigma_1(2)$ du deuxième sommet du sous-cycle :

On utilise la demi-déformation totale la plus importante rencontrée lors du premier sous cycle, soit ici 0.00345 et la demi-déformation totale la plus importante rencontrée lors du deuxième sous cycle : 0.0025875 .

Et on évalue ici le critère suivante : $\frac{|EPSN1 - EPSN2|}{2}$

- avec la formule de Manson : $grandeur_equivalente = 0,022524751 \times (NBRUP^{-0,1619})$
on trouve $NBRUP1 = 107892$ et pour l'endommagement : $D1 = 9.268535 E - 06$ on trouve
 $NBRUP2 = 637811$ et pour l'endommagement : $D2 = 1.5678624479 E - 06$ soit un
endommagement total égal à : $D = 1.08363973 E - 05$
- avec une interpolation de la courbe de Manson-Coffin :
on trouve $NBRUP1 = 36364$ et pour l'endommagement : $D1 = 2.74994 E - 05$ on trouve
 $NBRUP2 = 193932$ et pour l'endommagement : $D2 = 5.156443564 E - 06$ soit un endommagement
total égal à : $D = 3.2655868578 E - 05$

'ETPR1_1' : première déformation totale principale du premier sommet du sous-cycle $\epsilon_1^{tot}(1)$ et

'ETPR1_2' : première déformation totale principale du deuxième sommet du sous-cycle $\epsilon_1^{tot}(2)$:

On utilise la demi-déformation totale la plus importante rencontrée lors du premier sous cycle, soit ici 0.00345 et la demi-déformation totale la plus importante rencontrée lors du deuxième sous cycle : 0.0025875 .

Et on évalue ici le critère suivante : $\frac{|ETPR1 - ETPR2|}{2}$

- avec la formule de Manson : $grandeur_equivalente = 0.022524751 \times (NBRUP^{-0.1619})$
on trouve $NBRUP1 = 107892$ et pour l'endommagement : $D1 = 9.268535 E - 06$ on trouve
 $NBRUP2 = 637811$ et pour l'endommagement : $D2 = 1.5678624479 E - 06$ soit un
endommagement total égal à : $D = 1.08363973 E - 05$
- avec une interpolation de la courbe de Manson-Coffin :
on trouve $NBRUP1 = 36364$ et pour l'endommagement : $D1 = 2.74994 E - 05$ on trouve
 $NBRUP2 = 193932$ et pour l'endommagement : $D2 = 5.156443564 E - 06$ soit un endommagement
total égal à : $D = 3.2655868578 E - 05$

'ETEQ_1' : déformation totale équivalente du premier sommet du sous-cycle $\epsilon_{eq}^{tot}(1)$ et

'ETEQ_2' : déformation totale équivalente du deuxième sommet du sous-cycle $\epsilon_{eq}^{tot}(2)$

On calcule la déformation totale équivalente pour le premier sous-cycle avec la formule : $\epsilon_{eq} = \sqrt{\frac{2}{3}} e : e$ et

on trouve $\frac{1}{2} \epsilon_{eq}^{tot}(1) = 0.0034394767$. Pour le deuxième sous-cycle : $\frac{1}{2} \epsilon_{eq}^{tot}(2) = 0.0025796$

- avec la formule de Manson : $grandeur_equivalente = 0.022524751 \times (NBRUP^{-0.1619})$
on trouve $NBRUP1 = 109947$ et pour l'endommagement : $D1 = 9.09528647 E - 06$ on trouve
 $NBRUP2 = 649960$ et pour l'endommagement : $D2 = 1.5385558 E - 06$ soit un endommagement
total égal à : $D = 1.0633842276096 E - 05$
- avec une interpolation de la courbe de Manson-Coffin :

on trouve $NBRUP1=36929$ et pour l'endommagement : $D1=2.707933E-05$ on trouve $NBRUP2=197585$ et pour l'endommagement : $D2=5.061111575E-06$ soit un endommagement total égal à : $D=3.214044324622E-05$

• Résultats obtenu avec SOL_NL2 :

t	σ_{xx}	ϵ_{xx}^{tot}	ϵ_{yy}^{tot}	ϵ_{zz}^{tot}
0.00E+0	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
5.00E-1	6.00E+02	3.00E-03	-9.00E-04	-9.00E-04
1.00E+0	1.20E+03	1.05E-02	-4.05E-03	-4.05E-03
1.50E+0	6.00E+02	7.50E-03	-3.15E-03	-3.15E-03
2.00E+0	-9.12E-13	4.50E-03	-2.25E-03	-2.25E-03
2.5625E+0	-6.75E+02	-1.91E-13	-6.75E-04	-6.75E-04
3.0625E+0	1.125E+02	3.9375E-03	-1.86E-03	-1.86E-03
3.5625E+0	9.00E+02	7.875E-03	-3.0375E-03	-3.0375E-03
4.0625E+0	1.125E+02	3.9375E-03	-1.86E-03	-1.86E-03
4.5625E+0	-6.75E+02	-1.91E-13	-6.75E-04	-6.75E-04

'EPSN1_1' : déformation normale sur le plan associé avec $\sigma_1(1)$ du premier sommet du sous-cycle et

'EPSN1_2' : déformation normale sur le plan associé avec $\sigma_1(2)$ du deuxième sommet du sous-cycle :

On utilise la demi-déformation totale la plus importante rencontrée lors du premier sous cycle, soit ici 0.00525 et la demi-déformation totale la plus importante rencontrée lors du deuxième sous cycle : 0.0039375 .

Et on évalue ici le critère suivante : $\frac{|EPSN1 - EPSN2|}{2}$

- avec la formule de Manson : $grandeur_equivalente = 0.022524751 \times (NBRUP^{-0.1619})$
on trouve $NBRUP1=8067$ et pour l'endommagement : $D1=1.239547E-04$ on trouve $NBRUP2=47691$ et pour l'endommagement : $D2=2.0968145E-05$ soit un endommagement total égal à : $D=1.449229E-04$
- avec une interpolation de la courbe de Manson-Coffin :
on trouve $NBRUP1=5260$ et pour l'endommagement : $D1=1.901065E-04$ on trouve $NBRUP2=19698$ et pour l'endommagement : $D2=5.0767E-05$ soit un endommagement total égal à : $D=2.408735E-04$

'ETPR1_1' : première déformation totale principale du premier sommet du sous-cycle $\epsilon_1^{tot}(1)$ et

'ETPR1_2' : première déformation totale principale du deuxième sommet du sous-cycle $\epsilon_1^{tot}(2)$:

On utilise la demi-déformation totale la plus importante rencontrée lors du premier sous cycle, soit ici 0.00345 et la demi-déformation totale la plus importante rencontrée lors du deuxième sous cycle : 0.0025875 .

Et on évalue ici le critère suivante : $\frac{|ETPR1 - ETPR2|}{2}$

- avec la formule de Manson : $grandeur_equivalente = 0.022524751 \times (NBRUP^{-0.1619})$
on trouve $NBRUP1=8067$ et pour l'endommagement : $D1=1.239547E-04$ on trouve $NBRUP2=47691$ et pour l'endommagement : $D2=2.0968145E-05$ soit un endommagement total égal à : $D=1.449229E-04$

- avec une interpolation de la courbe de Manson-Coffin :
on trouve $NBRUP1=5260$ et pour l'endommagement : $D1=1.901065 E-04$ on trouve
 $NBRUP2=19698$ et pour l'endommagement : $D2=5.0767 E-05$ soit un endommagement total
égal à : $D=2.408735 E-04$

'ETE_Q_1' : déformation totale équivalente du premier sommet du sous-cycle $\epsilon_{eq}^{tot}(1)$ et

'ETE_Q_2' : déformation totale équivalente du deuxième sommet du sous-cycle $\epsilon_{eq}^{tot}(1)$

On calcule la déformation totale équivalente pour le premier sous-cycle avec la formule : $\epsilon_{eq} = \sqrt{\frac{2}{3} e : e}$ et

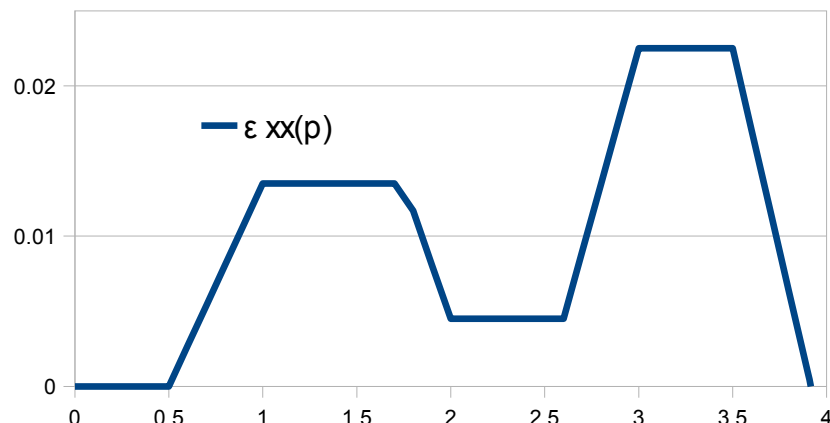
on trouve $\frac{1}{2} \epsilon_{eq}^{tot}(1) = 0.004625$. Pour le deuxième sous-cycle, on trouve $\frac{1}{2} \epsilon_{eq}^{tot}(2) = 0.0034125$

- avec la formule de Manson : $grandeur_equivalente = 0.022524751 \times (NBRUP^{-0.1619})$
on trouve $NBRUP1=17650$ et pour l'endommagement : $D1=5.6657 E-05$ on trouve
 $NBRUP2=115427$ et pour l'endommagement : $D2=8.66351 E-06$ soit un endommagement total
égal à : $D=6.53204991 E-05$
- avec une interpolation de la courbe de Manson-Coffin :
on trouve $NBRUP1=9411$ et pour l'endommagement : $D1=1.062557 E-04$ on trouve
 $NBRUP2=38423$ et pour l'endommagement : $D2=2.60258665 E-05$ soit un endommagement
total égal à : $D=1.322816 E-04$

•Résultats obtenu avec SOL_NL3 :

t	σ_{xx}	ϵ_{xx}^{tot}	ϵ_{yy}^{tot}	ϵ_{zz}^{tot}	ϵ_{xx}^p	ϵ_{yy}^p	ϵ_{zz}^p
0.00E+0	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
5.00E-1	9.00E+02	4.50E-03	-1.35E-03	-1.35E-03	1.51E-18	1.09E-18	-7.51E-19
1.00E+0	1.80E+03	2.25E-02	-9.45E-03	-9.45E-03	1.35E-02	-6.75E-03	-6.75E-03
1.50E+0	6.00E+02	1.65E-02	-7.65E-03	-7.65E-03	1.35E-02	-6.75E-03	-6.75E-03
2.00E+0	-6.00E+02	1.50E-03	-1.35E-03	-1.35E-03	4.50E-03	-2.25E-03	-2.25E-03
2.50E+0	9.00E+02	9.00E-03	-3.60E-03	-3.60E-03	4.50E-03	3	3
3.00E+0	2.40E+03	3.45E-02	-1.485E-02	-1.485E-02	2.25E-02	-2.25E-03	-2.25E-03
3.50E+0	6.00E+02	2.55E-02	-1.215E-02	-1.215E-02	2.25E-02	-1.125E-02	-1.125E-02
3.91667E+0	-9.00E+02	-4.50E-03	1.35E-03	1.35E-03	-5.55E-11	-1.125E-02	-1.125E-02
						2.69E-11	2.86E-11

Pour ce faire une meilleure idée de ce qui nous intéresse ici, à savoir ϵ_{xx}^p puisque les valeurs maximales de la déformation plastique sont suivant la direction xx , voici l'évolution de ϵ_{xx}^p en fonction du temps :



'EPPR1_1' : première déformation plastique principale du premier sommet du sous-cycle $\epsilon_1^p(1)$ et

'EPPR1_2' : première déformation plastique principale du deuxième sommet du sous-cycle $\epsilon_1^p(2)$:

On évalue ici le critère suivante : $\frac{|EPPR1 - EPPR2|}{2}$

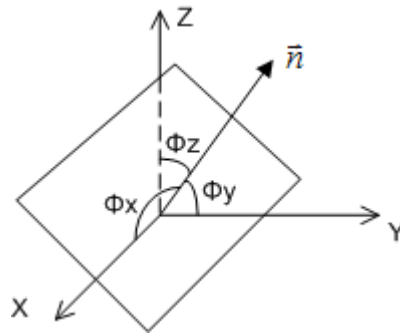
Attention, ici la valeur de ϵ_{xx}^p n'est pas nulle à la fin du premier sous cycle, donc pour $\frac{EPPR1}{2}$ on obtient :

$$\frac{0.0135 - 0.0045}{2} = 0.0045 \quad . \text{ Pour } \frac{EPPR2}{2}, \text{ on obtient plus directement : } 0,01125 \quad .$$

- avec la formule de Manson : $\text{grandeur_equivalente} = 0.022524751 \times (NBRUP^{-0.1619})$
on trouve $NBRUP1 = 20905$ et pour l'endommagement : $D1 = 4.7836 E - 05$ on trouve
 $NBRUP2 = 73$ et pour l'endommagement : $D2 = 1.37307 E - 02$ soit un endommagement total égal à : $D = 1.377855 E - 02$
- avec une interpolation de la courbe de Manson-Coffin :
on trouve $NBRUP1 = 10672$ et pour l'endommagement : $D1 = 9.37 E - 05$ on trouve
 $NBRUP2 = 478$ et pour l'endommagement : $D2 = 2.0921444 E - 03$ soit un endommagement total égal à : $D = 2.185844 E - 03$

2.8 Résultats de référence pour la modélisation G

Les solutions analytiques de l'orientation du plan critique se trouvent dans le [bib4]. L'orientation du plan critique est définie par des angles (ϕ_x, ϕ_y, ϕ_z) entre le vecteur normale du plan critique et des axes comme le montre la figure au-dessus.



On note que pour les critères DANG_VAN_MODI_AC et de MATAKE_MODI_AC, le plan critique est le plan du maximum cisaillement. Pour les critères de DANG_VAN_MODI_AV, de MATAKE_MODI_AC et de FATESOCI_MODI_AV le plan critique est le plan du maximum dommage.

Avec les conditions du chargements listés dans la Section 1.4.6, les solutions analytiques de référence pour cette modélisation sont les suivantes

- Critère de DANG_VAN_MODI_AC
L'angle entre le vecteur normale du plan critique et l'axe Z est 45 degrés.
- Critère de MATAKE_MODI_AC
L'angle entre le vecteur normale du plan critique et l'axe Z est 45 degrés.
- Critère de DANG_VAN_MODI_AV
L'angle entre le vecteur normale du plan critique et l'axe Z est 45 degrés.
- Critère de MATAKE_MODI_AV
L'angle entre la vecteur normale du plan critique et l'axe Z en fonction de α est

$$\phi_z = \arccos\left(\frac{\sqrt{2}}{2} \sqrt{1 - \sqrt{1 - \frac{1}{a^2 + 2a^2\alpha + a^2\alpha^2 + 1}}}\right)$$

où a est un propriété matériel obtenu par le paramètre `MATAKE_A` et $a=0.05$ est utilisé dans ce cas-test.

• Critère de `FATESOCI_MODI_AV`

L'angle entre le vecteur normale du plan critique et l'axe Z en fonction de α est

$$\phi_z = \arccos\left(\frac{\sqrt{2}}{4} \sqrt{5 + A_1 - \sqrt{1 + A_1^2 + 8}}\right)$$

avec $A_1 = \frac{2S_y}{a\sigma_{x,a}(1+\alpha)}$. La limite d'élasticité $S_y = 208 \text{ MPa}$ et $a = 0.05$. Donc, le paramètre de

`FATSOC_A` est $a/S_y = 0.00024$

2.9 Références bibliographiques

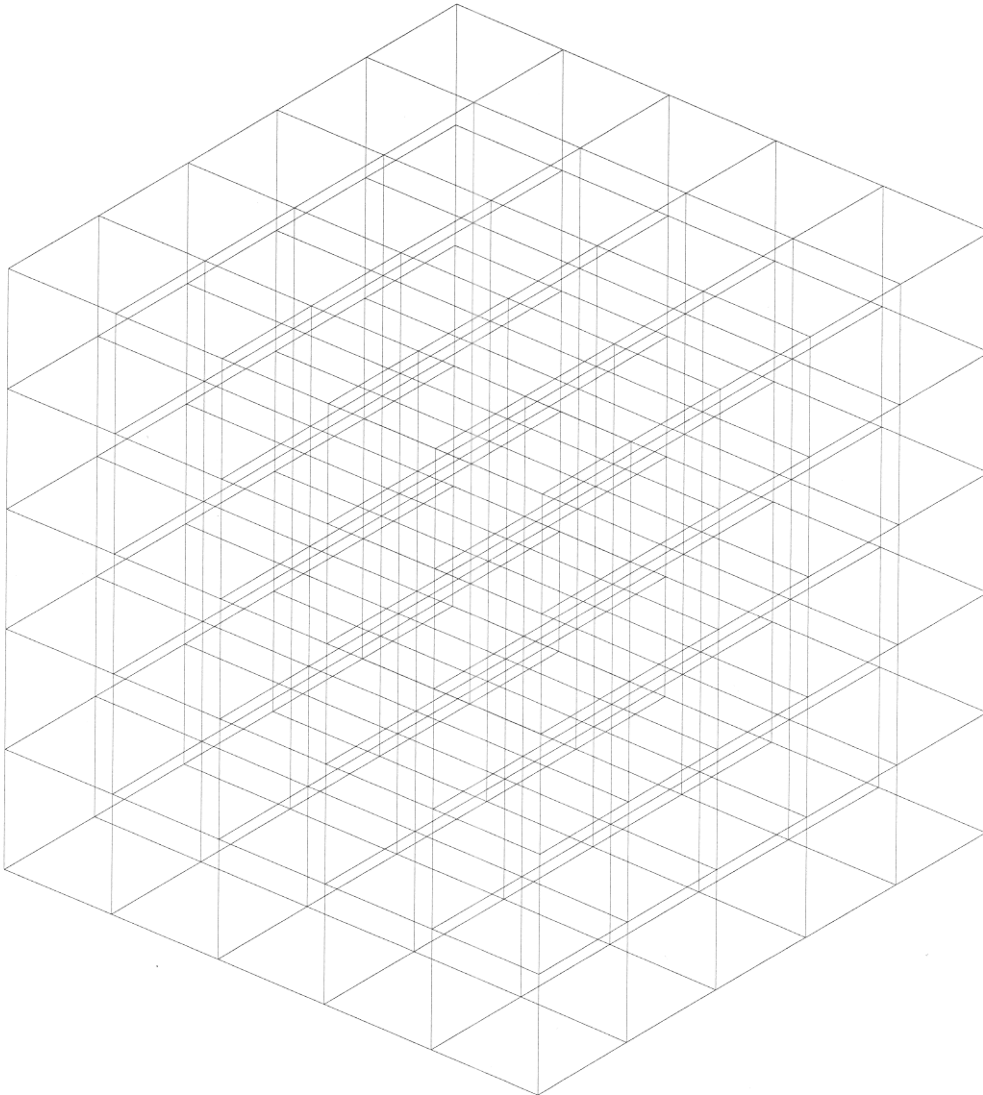
- 1.ANGLES J. « Critères multiaxiaux d'amorçage en fatigue à grand nombre d cycles, plan critique, DANG VAN », Projet FATMAV, Note EDF HT-64/03/015A, 2003
- 2.ANGLES J., PAPACONSTANTINO T. « Critères multiaxiaux d'amorçage en fatigue à grand nombre d cycles sous chargement non périodique », Projet FATMAV, Note EDF HT-64/04/006A, 2004
- 3.ANGLES J. « Synthèse sur les critères d'amorçage en fatigue multiaxiale à grand nombre d cycles développés dans *Code_Aster* », Projet Fatigue Thermique, Note EDF HT-64/05/019A, 2005
- 4.LEI B., TRAN V.-X. « Report on the 2nd semi-annual meeting for the collaborative PhD project between EDF R&D and Tsinghua University (July 2012 – January 2013) », Compte Rendu CR-AMA-13.021

3 Modélisation A

3.1 Caractéristiques de la modélisation

Ce cas-test teste des critères `MATAKE_MODI_AC`, `DANG_VAN_MODI_AC`, `VMIS_TRESCA`, critère en formule pour le chargement périodique et bi-axial proportionnel;

3.2 Caractéristiques du maillage



Modélisation 3D : 125 éléments de volume quadratiques :HEXA8.

Figure du maillage du cube

Le maillage du cube a été obtenu à partir de la version 2000 du mailleur GIBI.

Nombre de nœuds : 216
Nombre de mailles : 465

3.3 Grandeurs testées et résultats

• Critère 'MATAKE_MODI_AC' et critère en formule associé :

Pour les résultats au nœud NI et à la maille $M60$ (point Gauss 3)

L'option COURBE_GRD_VIE = 'WOHLER' et

L'option COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL:

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
$\Delta \tau(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1 . 500000E + 02	1.0E-10
composante x de n_1	'ANALYTIQUE'	– 7.071068E – 01	1.0E-10
composante y de n_1	'ANALYTIQUE'	7.071068E – 01	1.0E-10
composante z de n_1	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$N_{\max}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	5.000000E+01	1.0E-10
$N_m(n_1)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\varepsilon_{\max}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1.750000E – 04	1.0E-10
$\varepsilon_m(n_1)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\sigma_{eq}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	3.000000E+02	1.0E-10
$Nb_{cr}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1.094600E+04	1.0E-10
$ENDO(n_1)$	'ANALYTIQUE'	9.135647E – 05	1.0E-10
$\Delta \tau(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1 . 500000E + 02	1.0E-10
composante x de n_2	'ANALYTIQUE'	7.071068E – 01	1.0E-10
composante y de n_2	'ANALYTIQUE'	7.071068E – 01	1.0E-10
composante z de n_2	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$N_{\max}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	5.000000E+01	1.0E-10
$N_m(n_2)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\varepsilon_{\max}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1.750000E – 04	1.0E-10
$\varepsilon_m(n_2)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\sigma_{eq}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	3.000000E+02	1.0E-10
$Nb_{cr}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1.094600E+04	1.0E-10
$ENDO(n_2)$	'ANALYTIQUE'	9.135647E – 05	1.0E-10

L'option COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL_F:

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
----------------	-------------------	---------------------	-----------

$\Delta \tau(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1 . 500000E + 02	1.0E-10
composante x de n_1	'ANALYTIQUE'	- 7.071068E - 01	1.0E-10
composante y de n_1	'ANALYTIQUE'	7.071068E - 01	1.0E-10
composante z de n_1	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$N_{\max}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	5.000000E+01	1.0E-10
$N_m(n_1)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\varepsilon_{\max}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1.750000E - 04	1.0E-10
$\varepsilon_m(n_1)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\sigma_{eq}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	3.000000E+02	1.0E-10
$Nb_{cr}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1.094600E+04	4.0E-03
$ENDO(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1.6519E+04	4.0E-03
$\Delta \tau(n_2)$	'ANALYTIQUE'	6.05356E-05	1.0E-10
composante x de n_2	'ANALYTIQUE'	7.071068E - 01	1.0E-10
composante y de n_2	'ANALYTIQUE'	7.071068E - 01	1.0E-10
composante z de n_2	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$N_{\max}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	5.000000E+01	1.0E-10
$N_m(n_2)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\varepsilon_{\max}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1.750000E - 04	1.0E-10
$\varepsilon_m(n_2)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\sigma_{eq}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	3.000000E+02	1.0E-10
$Nb_{cr}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1.6519E+04	4.0E-03
$ENDO(n_2)$	'ANALYTIQUE'	6.05356E-05	4.0E-03

•Critère 'DANG_VAN_MODI_AC' et critère en formule associé :

Pour les résultats au nœud NI et à la maille $M60$ (point Gauss 3)

L'option COURBE_GRD_VIE = 'WOHLER' et

L'option COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = 'WHOL' :

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
$\Delta \tau(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1 . 500000E + 02	1.0E-10
composante x de n_1	'ANALYTIQUE'	7.071068E - 01	1.0E-10
composante y de n_1	'ANALYTIQUE'	7.071068E - 01	1.0E-10

composante z de n_1	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$N_{\max}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	5.000000E+01	1.0E-10
$N_m(n_1)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\varepsilon_{\max}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1.750000E – 04	1.0E-10
$\varepsilon_m(n_1)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\sigma_{eq}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	2.750000E+02	1.0E-10
$Nb_{cr}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1.490300E+04	1.0E-10
$ENDO(n_1)$	'ANALYTIQUE'	6.709959E – 05	1.0E-10
$\Delta \tau(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1 . 500000E + 02	1.0E-10
composante x de n_2	'ANALYTIQUE'	– 7.071068E – 01	1.0E-10
composante y de n_2	'ANALYTIQUE'	7.071068E – 01	1.0E-10
composante z de n_2	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$N_{\max}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	5.000000E+01	1.0E-10
$N_m(n_2)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\varepsilon_{\max}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1.750000E – 04	1.0E-10
$\varepsilon_m(n_2)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\sigma_{eq}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	2.750000E+02	1.0E-10
$Nb_{cr}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1.490300E+04	1.0E-10
$ENDO(n_2)$	'ANALYTIQUE'	6.709959E – 05	1.0E-10

L'option COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL_F:

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
$\Delta \tau(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1 . 500000E + 02	1.0E-10
composante x de n_1	'ANALYTIQUE'	7.071068E – 01	1.0E-10
composante y de n_1	'ANALYTIQUE'	7.071068E – 01	1.0E-10
composante z de n_1	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$N_{\max}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	5.000000E+01	1.0E-10
$N_m(n_1)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\varepsilon_{\max}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	1.750000E – 04	1.0E-10
$\varepsilon_m(n_1)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10

$\sigma_{eq}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	2.750000E+02	1.0E-10
$Nb_{cr}(n_1)$	'ANALYTIQUE'	2.2822E+04	5.0E-03
$ENDO(n_1)$	'ANALYTIQUE'	4.381737E-05	5.0E-03
$\Delta\tau(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1.500000E+02	1.0E-10
composante x de n_2	'ANALYTIQUE'	-7.071068E-01	1.0E-10
composante y de n_2	'ANALYTIQUE'	7.071068E-01	1.0E-10
composante z de n_2	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$N_{max}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	5.000000E+01	1.0E-10
$N_m(n_2)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\varepsilon_{max}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	1.750000E-04	1.0E-10
$\varepsilon_m(n_2)$	'ANALYTIQUE'	0.0	1.0E-10
$\sigma_{eq}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	2.750000E+02	1.0E-10
$Nb_{cr}(n_2)$	'ANALYTIQUE'	2.2822E+04	5.0E-03
$ENDO(n_2)$	'ANALYTIQUE'	4.381737E-05	5.0E-03

• Critère 'VMIS_TRESCA'

Pour nœuds :N1 ;N206 ; Maille : M60 (Point de Gauss : 3)

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
σ_{xx} (Instant : 3)	'ANALYTIQUE'	-1.00000E+02	1.0E-10
σ_{yy} (Instant : 3)	'ANALYTIQUE'	2.00000E+02	1.0E-10
σ_s (VMIS)	'ANALYTIQUE'	529.15026E+02	1.0E-10
σ_s (TRESCA)	'ANALYTIQUE'	600.00000E+02	1.0E-10

Pour nœuds :N1 ;N206 ; Maille : M60 (Point de Gauss : 7)

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
σ_{xx} (Instant : 3)	'ANALYTIQUE'	-1.00000E+02	1.0E-10
σ_{yy} (Instant : 3)	'ANALYTIQUE'	2.00000E+02	1.0E-10
σ_s (VMIS)	'ANALYTIQUE'	529.15026E+02	1.0E-10
σ_s (TRESCA)	'ANALYTIQUE'	600.00000E+02	1.0E-10

• Critère en formule retrouvant ' VMIS_TRESCA '

Résultats au nœud *NI* et à la maille *M60* (point Gauss 3 et 7)

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
σ_s (VMIS)	'ANALYTIQUE'	529.15026E+02	1.0E-10

4 Modélisation B

4.1 Caractéristiques de la modélisation

Ce cas-teste test des critères `MATAKE_MODI_AV`, `DANG_VAN_MODI_AV`, `FATESOCI_MODI_AV`, critère en formule pour le chargement non-périodique et bi-axial et proportionnel ;

4.2 Caractéristiques du maillage

Identique à la modélisation A.

4.3 Grandeurs testées et résultats

•Critère '`MATAKE_MODI_AV`' et critère en formule associé

Pour les résultats au nœud `N206` et à la maille `M60` (point Gauss 3)

L'option `COURBE_GRD_VIE='WOHLER'` et

L'option `COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE'` et `FORMULE_VIE = WHOL`:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
composante x de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	-0.38268343236509 0.38268343236509
composante y de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0.92718385456679 0.92387953251129
composante z de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0.00000000000000E+00
$ENDO(n_1)$	'AUTRE_ASTER'	7.0532362250863E-04

Dans le tableau ci-dessus, les composantes x et y de n_1 et n_2 ont deux valeurs parce qu'il existe deux vecteurs qui correspondent à la même valeur d'endommagement $ENDO(n_1) = ENDO(n_2)$.

L'option `COURBE_GRD_VIE= 'FORM_VIE'` et `FORMULE_VIE = WHOL_F`:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
composante x de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	-0.38268343236509 0.38268343236509
composante y de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0.92718385456679 0.92387953251129
composante z de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0.00000000000000E+00
$ENDO(n_1)$	'AUTRE_ASTER'	3.3180845213285E-04

Dans le tableau ci-dessus, les composantes x et y de n_1 et n_2 ont deux valeurs parce qu'il existe deux vecteurs qui correspondent à la même valeur d'endommagement $ENDO(n_1) = ENDO(n_2)$.

•Critère '`DANG_VAN_MODI_AV`' et critère en formule associé

Pour les résultats au nœud `N206` et à la maille `M60` (point Gauss 3)

L'option `COURBE_GRD_VIE='WOHLER'` et

L'option `COURBE_GRD_VIE='FORM_VIE'` et `FORMULE_VIE = WHOL`:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
composante x de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	-7.0710678118655E-01 7.0710678118655E-01
composante y de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	7.0710678118655E-01
composante z de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0.0000000000000E+00
$ENDO(n_1)$	'AUTRE_ASTER'	1.3419917535855E-04

Dans le tableau ci-dessus, les composantes x et y de n_1 et n_2 ont deux valeurs parce qu'il existe deux vecteurs qui correspondent à la même valeur d'endommagement $ENDO(n_1) = ENDO(n_2)$.

L'option COURBE_GRD_VIE= 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL_F :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
composante x de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	-7.0710678118655E-01 7.0710678118655E-01
composante y de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	7.0710678118655E-01
composante z de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0.0000000000000E+00
$ENDO(n_1)$	'AUTRE_ASTER'	8.7960237413997E-05

Dans le tableau ci-dessus, les composantes x et y de n_1 et n_2 ont deux valeurs parce qu'il existe deux vecteurs qui correspondent à la même valeur d'endommagement $ENDO(n_1) = ENDO(n_2)$.

• Critère 'FATESOCI_MODI_AV' et critère en formule associé :

Pour les résultats au nœud NI et à la maille $M60$ (point Gauss 3)

L'option COURBE_GRD_VIE='WOHLER' et

L'option COURBE_GRD_VIE='FORM_VIE' et FORMULE_VIE = MANCO1:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
composante x de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	-0.43051109680829 0.43051109680830
composante y de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0.90258528434986
composante z de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0
$ENDO(n_1)$	'AUTRE_ASTER'	0.16830578997527

Dans le tableau ci-dessus, la composante x de n_1 et n_2 a deux valeurs parce qu'il existe deux vecteurs qui correspondent à la même valeur d'endommagement $ENDO(n_1) = ENDO(n_2)$.

L'option COURBE_GRD_VIE= 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = MANCO2 :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
composante x de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	-0.43051109680829

		0.43051109680830
composante y de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	0.90258528434986
composante z de n_1 et n_2	'AUTRE_ASTER'	6.1232339957368E-17
$ENDO(n_1)$	'AUTRE_ASTER'	0.61539334669938

Dans le tableau ci-dessus, la composante x de n_1 et n_2 a deux valeurs parce qu'il existe deux vecteurs qui correspondent à la même valeur d'endommagement $ENDO(n_1) = ENDO(n_2)$.

5 Modélisation C

5.1 Caractéristiques de la modélisation

Le critère en formule permet de retrouver les critères 'MATAKE_MODI_AC' et 'DANG_VAN_MODI_AV' et des critère en formule associés pour le chargement multi-axiaux.

5.2 Caractéristiques du maillage

Le maillage est identique à celui de la modélisation A.

5.3 Grandeurs testées et résultats

Pour chargement périodique :

Pour les résultats à la maille **M60 (point Gauss 3)** pour l'option COURBE_GRD_VIE = 'WOHLER' et pour l'option COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
$\Delta \tau(n_1)$	'NON_REGRESSION'	1.330171E + 02
composante x de n_1	'NON_REGRESSION'	6.972459E – 02
composante y de n_1	'NON_REGRESSION'	9.969556E – 01
composante z de n_1	'NON_REGRESSION'	– 3.489950E – 02
$N_{\max}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.357226E+00
$N_m(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.220625E – 14
$\varepsilon_{\max}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	0.000000 E + 00
$\varepsilon_m(n_1)$	'NON_REGRESSION'	– 3.627373E – 05
$\sigma_{eq}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.348841E+02
$Nb_{cr}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.583800E+04
$ENDO(n_1)$	'NON_REGRESSION'	3.870305E – 05
$\Delta \tau(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.330158E + 02
composante x de n_2	'NON_REGRESSION'	– 9.901402E – 01
composante y de n_2	'NON_REGRESSION'	6.906669E – 02
composante z de n_2	'NON_REGRESSION'	1.218693E – 01
$N_{\max}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.264927E+02
$N_m(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.581158E +0 1
$\varepsilon_{\max}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	6.474850E – 04
$\varepsilon_m(n_2)$	'NON_REGRESSION'	8.093563E – 05

$\sigma_{eq}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	3.892627E+02
$Nb_{cr}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	3.323100E+04
$ENDO(n_2)$	'NON_REGRESSION'	3.009210E – 05

Pour les résultats à la maille **M60 (point Gauss 3)** pour l'option COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL_F:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
$\Delta \tau(n_1)$	'NON_REGRESSION'	1 . 330171E + 02
composante x de n_1	'NON_REGRESSION'	6.972459E – 02
composante y de n_1	'NON_REGRESSION'	9.969556E – 01
composante z de n_1	'NON_REGRESSION'	– 3.489950E – 02
$N_{\max}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.357226E+00
$N_m(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.220625E – 14
$\varepsilon_{\max}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	0.000000 E + 00
$\varepsilon_m(n_1)$	'NON_REGRESSION'	– 3.627373E – 05
$\sigma_{eq}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.348841E+02
$Nb_{cr}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	5.1477E+04
$ENDO(n_1)$	'NON_REGRESSION'	1.9426163934314E-05
$\Delta \tau(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.330158E + 02
composante x de n_2	'NON_REGRESSION'	– 9.901402E – 01
composante y de n_2	'NON_REGRESSION'	6.906669E – 02
composante z de n_2	'NON_REGRESSION'	1.218693E – 01
$N_{\max}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.264927E+02
$N_m(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.581158E +0 1
$\varepsilon_{\max}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	6.474850E – 04
$\varepsilon_m(n_2)$	'NON_REGRESSION'	8.093563E – 05
$\sigma_{eq}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	3.892627E+02
$Nb_{cr}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	5.1477E+04
$ENDO(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.9426163934314E-05

Pour les résultats au nœud *N214* pour l'option COURBE_GRD_VIE='WOHLER' et pour l'option COURBE_GRD_VIE = 'FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
$\Delta \tau(n_1)$	'NON_REGRESSION'	1.1557902030140E+02
composante x de n_1	'NON_REGRESSION'	3.8280107156988E-01
composante y de n_1	'NON_REGRESSION'	8.4447216637038E-01
composante z de n_1	'NON_REGRESSION'	3.7460659341591E-01
$N_{\max}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	7.3701737537055E+01
$N_m(n_1)$	'NON_REGRESSION'	-6.6290480086559E+00
$\varepsilon_{\max}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	0.
$\varepsilon_m(n_1)$	'NON_REGRESSION'	-4.2254262706848E-05
$\sigma_{eq}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.8392113675768E+02
$Nb_{cr}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	1.3505000000000E+04
$ENDO(n_1)$	'NON_REGRESSION'	7.4047664409136E-05
$\Delta \tau(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.1520977056656E+02
composante x de n_2	'NON_REGRESSION'	-9.1924333354254E-01
composante y de n_2	'NON_REGRESSION'	3.9019564505737E-01
composante z de n_2	'NON_REGRESSION'	5.2335956242944E-02
$N_{\max}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.1296755026397E+02
$N_m(n_2)$	'NON_REGRESSION'	6.8110853707598E+00
$\varepsilon_{\max}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	3.6085283407484E-04
$\varepsilon_m(n_2)$	'NON_REGRESSION'	4.5106604259354E-05
$\sigma_{eq}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	3.4226598124581E+02
$Nb_{cr}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	4.8720000000000E+03
$ENDO(n_2)$	'NON_REGRESSION'	2.0525129321838E-04

Pour les résultats au nœud *N214* pour l'option COURBE_GRD_VIE='FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL_F:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
$\Delta \tau(n_1)$	'NON_REGRESSION'	1.1557902030140E+02
composante x de n_1	'NON_REGRESSION'	3.8280107156988E-01

composante y de n_1	'NON_REGRESSION'	8.4447216637038E-01
composante z de n_1	'NON_REGRESSION'	3.7460659341591E-01
$N_{\max}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	7.3701737537055E+01
$N_m(n_1)$	'NON_REGRESSION'	-6.6290480086559E+00
$\varepsilon_{\max}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	0.
$\varepsilon_m(n_1)$	'NON_REGRESSION'	-4.2254262706848E-05
$\sigma_{eq}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.8392113675768E+02
$Nb_{cr}(n_1)$	'NON_REGRESSION'	2.0270E+04
$ENDO(n_1)$	'NON_REGRESSION'	4.933357265479E-05
$\Delta\tau(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.1520977056656E+02
composante x de n_2	'NON_REGRESSION'	-9.1924333354254E-01
composante y de n_2	'NON_REGRESSION'	3.9019564505737E-01
composante z de n_2	'NON_REGRESSION'	5.2335956242944E-02
$N_{\max}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.1296755026397E+02
$N_m(n_2)$	'NON_REGRESSION'	6.8110853707598E+00
$\varepsilon_{\max}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	3.6085283407484E-04
$\varepsilon_m(n_2)$	'NON_REGRESSION'	4.5106604259354E-05
$\sigma_{eq}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	3.4226598124581E+02
$Nb_{cr}(n_2)$	'NON_REGRESSION'	1.01240E+04
$ENDO(n_2)$	'NON_REGRESSION'	9.8775850589871E-05

Pour chargement non-périodique :

Pour les résultats au nœud $N214$ pour l'option COURBE_GRD_VIE='WOHLER' et pour l'option COURBE_GRD_VIE='FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
composante x de n_1	'NON_REGRESSION'	3.8280107156988E-01
composante y de n_1	'NON_REGRESSION'	8.4447216637038E-01
composante z de n_1	'NON_REGRESSION'	3.7460659341591E-01
$ENDO(n_1)$	'NON_REGRESSION'	9.2779623136707E-05

Pour les résultats **au nœud N206** et à la **maille M60 (point Gauss 3)** pour l'option COURBE_GRD_VIE='FORM_VIE' et FORMULE_VIE = WHOL_F:

Identification	Type de référence	Valeur de référence
composante x de n_1	'NON_REGRESSION'	3.8280107156988E-01
composante y de n_1	'NON_REGRESSION'	8.4447216637038E-01
composante z de n_1	'NON_REGRESSION'	3.7460659341591E-01
$ENDO(n_1)$	'NON_REGRESSION'	6.1692384350833E-05

6 Modélisation D

6.1 Caractéristiques de la modélisation

Les fonctionnalités testées sont de nouvelles grandeurs (qui ne font pas partie des critères existant déjà testé dans les autres modélisations). Seule l'option `CRITERE='FORMULE_CRITERE'` de la commande `CALC_FATIGUE` et la courbe de vie appelée par le nom 'WOHLER' sont utilisées.

On note que le comportement est élasto-plastique et le chargement est uniaxial et périodique.

6.2 Caractéristiques du maillage

Le maillage est identique à celui de la modélisation A.

6.3 Grandeurs testées et résultats

Pour les résultats au nœud *NI* et à la maille *M60* :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
'DEPSPE '	'ANALYTIQUE '	7.5E-4
'EPSPR1 '	'ANALYTIQUE '	7.625E-4
'SIGNM1 '	'ANALYTIQUE '	200
'APHYDR '	'ANALYTIQUE '	66.6666
'DENDIS '	'ANALYTIQUE '	0.45
'DENDIE '	'ANALYTIQUE '	0.173333
'DSIGEQ '	'ANALYTIQUE '	200
'EPSNM1 '	'ANALYTIQUE '	1.75E-3
'INVA2S '	'ANALYTIQUE '	1.616666E-3
'DSITRE '	'ANALYTIQUE '	50
'DEPTRE '	'ANALYTIQUE '	6.0625E-4
'DEPTRE '	'ANALYTIQUE '	3.67423E-3

7 Modélisation E

7.1 Caractéristiques de la modélisation

Les fonctionnalités testées sont de nouvelles grandeurs.
On note que le comportement est élasto-plastique et le chargement est bi-axial et non-périodique.

7.2 Caractéristiques du maillage

Le maillage est identique à celui de la modélisation A.

7.3 Grandeurs testées et résultats

La valeur de référence correspond à l'**endommagement** (ENDO1) et les résultats ont été obtenus **au nœud N1** et à la **maille M60** via la **formule de Basquin** :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
Critères		
$\frac{ SIPR1 - SIPR2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.0707149E-03
$\frac{ SITN1 - SITN2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.0707149E-03
$\frac{SIPN1 - SIPN2}{2}$	'ANALYTIQUE'	1.0707149E-03
$\frac{SIGEQ1 - SIGEQ2}{2}$	'ANALYTIQUE'	4.287285E-03

La valeur de référence correspond toujours à l'**endommagement** (ENDO1) et les résultats ont été obtenus **au nœud N1** et à la **maille M60** avec une **interpolation** de la courbe de Wöhler :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
Critères		
$\frac{ SIPR1 - SIPR2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.9212572E-03
$\frac{ SITN1 - SITN2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.9212572E-03
$\frac{SIPN1 - SIPN2}{2}$	'ANALYTIQUE'	1.9212572E-03
$\frac{SIGEQ1 - SIGEQ2}{2}$	'ANALYTIQUE'	5.8175699E-03

8 Modélisation F

8.1 Caractéristiques de la modélisation

Les fonctionnalités testées sont de nouvelles grandeurs.

On note que différents comportements et chargement sont testés : élastique, bi-axial et non-périodique puis élasto-plastique, uni-axial et non-périodique.

8.2 Caractéristiques du maillage

Le maillage est identique à celui de la modélisation A.

8.3 Grandeurs testées et résultats

- Résultat obtenu avec le premier chargement (**SOL_NL**) :
La valeur de référence correspond à l'**endommagement** (ENDO1) et les résultats ont été obtenus **au nœud N1** et à la **maille M60** via la **formule de Basquin** :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
Critères		
$\frac{ EPSN1 - EPSN2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.08363973E-05
$\frac{ ETPR1 - ETPR2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.0 8363973 E-0 5
$\frac{ ETEQ1 - ETEQ2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.06338423E-05

La valeur de référence correspond toujours à l'**endommagement** (ENDO1) et les résultats ont été obtenus **au nœud N1** et à la **maille M60** avec une **interpolation** de la courbe de Wöhler :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
Critères		
$\frac{ EPSN1 - EPSN2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	3.26558686E-05
$\frac{ ETPR1 - ETPR2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	3.26558686E-05
$\frac{ ETEQ1 - ETEQ2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	3.21404432E-05

- Résultat obtenu avec le deuxième chargement (**SOL_NL2**) :
La valeur de référence correspond à l'endommagement (ENDO1) et les résultats ont été obtenus **au nœud** *NI* et à la **maille** *M60* via la **formule de Basquin** :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
Critères		
$\frac{ EPSN1 - EPSN2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.449229E-04
$\frac{ ETPR1 - ETPR2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1. 449229 E-0 4
$\frac{ ETEQ1 - ETEQ2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	6.5320499E-05

La valeur de référence correspond toujours à l'endommagement (ENDO1) et les résultats ont été obtenus **au nœud** *NI* et à la **maille** *M60* avec une **interpolation** de la courbe de Wöhler :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
Critères		
$\frac{ EPSN1 - EPSN2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	2.408735E-04
$\frac{ ETPR1 - ETPR2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	2.408735 E-0 4
$\frac{ ETEQ1 - ETEQ2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.322816E-04

- Résultat obtenu avec le troisième chargement (**SOL_NL3**) :
La valeur de référence correspond à l'endommagement (ENDO1) et les résultats ont été obtenus **au nœud** *NI* et à la **maille** *M60* via la **formule de Basquin** :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
Critères		
$\frac{ EPPR1 - EPPR2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	1.377855E-02

La valeur de référence correspond toujours à l'endommagement (ENDO1) et les résultats ont été obtenus **au nœud** *NI* et à la **maille** *M60* avec une **interpolation** de la courbe de Wöhler :

Identification	Type de référence	Valeur de référence
Critères		
$\frac{ EPPR1 - EPPR2 }{2}$	'ANALYTIQUE'	2.1858445E-03

9 Modélisation G

9.1 Caractéristiques de la modélisation

Les fonctionnalités testées sont de nouvelles grandeurs.

On note que différents comportements et chargement sont testés : un matériau élastique et un matériau élasto-plastique.

9.2 Caractéristiques du maillage

Le maillage est identique à celui de la modélisation A.

9.3 Grandeurs testées et résultats

• Critères de DANG_VAN_MODI_AC, de MATAKE_MODI_AC, de DANG_VAN_MODI_AV

Pour les résultats de ϕ_z au nœud NI pour un matériau élastique.

Valeur de α	Type de référence	Valeur de référence
-1, -0.5, 0..10	'ANALYTIQUE'	45

Pour les résultats de ϕ_z au nœud NI pour un matériau élastoplastique.

Valeur de α	Type de référence	Valeur de référence
0, 1, 2, 3, 4	'ANALYTIQUE'	45

• Critère de MATAKE_MODI_AV

Valeur de α	Type de référence	Valeur de référence
-1	'ANALYTIQUE'	45
-0.5	'ANALYTIQUE'	45.72
0	'ANALYTIQUE'	46.43
0.5	'ANALYTIQUE'	47.14
1	'ANALYTIQUE'	47.86
1.5	'ANALYTIQUE'	48.56
2	'ANALYTIQUE'	49.27
2.5	'ANALYTIQUE'	49.96
3	'ANALYTIQUE'	50.65
3.5	'ANALYTIQUE'	51.34
4	'ANALYTIQUE'	52.02
4.5	'ANALYTIQUE'	52.69
5	'ANALYTIQUE'	53.35
5.5	'ANALYTIQUE'	54
6	'ANALYTIQUE'	54.65
6.5	'ANALYTIQUE'	55.28

7	'ANALYTIQUE '	55.9
7.5	'ANALYTIQUE '	56.51
8	'ANALYTIQUE '	57.11
8.5	'ANALYTIQUE '	57.7
9	'ANALYTIQUE '	58.28
9.5	'ANALYTIQUE '	58.85
10	'ANALYTIQUE '	59.41

Pour les résultats de ϕ_z au nœud *NI* pour un matériau élasto-plastique.

Valeur de α	Type de référence	Valeur de référence
0	'ANALYTIQUE '	46.43
1	'ANALYTIQUE '	47.86
2	'ANALYTIQUE '	49.27
3	'ANALYTIQUE '	50.65
4	'ANALYTIQUE '	52.02

•Critère de FATESOCI_MODI_AV

Pour les résultats de ϕ_z au nœud *NI* pour un matériau élastique.

Valeur de α	Type de référence	Valeur de référence
-1	'ANALYTIQUE '	45
-0.5	'ANALYTIQUE '	45.34
0	'ANALYTIQUE '	45.67
0.5	'ANALYTIQUE '	45.99
1	'ANALYTIQUE '	46.31
1.5	'ANALYTIQUE '	46.61
2	'ANALYTIQUE '	46.91
2.5	'ANALYTIQUE '	47.2
3	'ANALYTIQUE '	47.48
3.5	'ANALYTIQUE '	47.75
4	'ANALYTIQUE '	48.01
4.5	'ANALYTIQUE '	48.27
5	'ANALYTIQUE '	48.51
5.5	'ANALYTIQUE '	48.75
6	'ANALYTIQUE '	48.98
6.5	'ANALYTIQUE '	49.2
7	'ANALYTIQUE '	49.42
7.5	'ANALYTIQUE '	49.63

8	'ANALYTIQUE '	49.83
8.5	'ANALYTIQUE '	50.03
9	'ANALYTIQUE '	50.22
9.5	'ANALYTIQUE '	50.4
10	'ANALYTIQUE '	50.58

Pour les résultats de ϕ_z au nœud NI pour un matériau élasto-plastique.

Valeur de α	Type de référence	Valeur de référence
0	'ANALYTIQUE '	45.67
1	'ANALYTIQUE '	46.31
2	'ANALYTIQUE '	46.91
3	'ANALYTIQUE '	47.48
4	'ANALYTIQUE '	48.01

10 Synthèse des résultats

Les résultats obtenus sont en parfait accord avec la solution de référence pour la modélisation A. La modélisation B n'a pas de solutions de référence associées aux critères. La modélisation C n'a pas de solution de référence, il s'agit d'un test de non régression.

Les résultats des modélisations D, E, F et G s'accordent avec les résultats analytiques.