

PERFE01 – Non régression du calcul homogénéisé de type BZ de la plate-forme PERFECT

Résumé :

Ce test permet de valider les commandes utilisées par la plate-forme PERFORM, qui permet de simuler les effets d'irradiation sur les composants de réacteurs. On s'intéresse ici à l'acier de cuve.

On considère un élément de volume sur lequel on applique une déformation imposée. Le matériau est constitué d'un polycristal à 30 phases monocristallines, homogénéisé par la méthode Berveiller-Zaoui (BZ).

La modélisation A teste les contraintes et déformations moyennes obtenues pour une déformation imposée de 1 % pour un comportement phénoménologique.

La modélisation B teste les contraintes et déformations moyennes obtenues pour une déformation imposée de 1 % pour un comportement DD_CC..

1 Problème de référence

1.1 Géométrie

Point matériel.

1.2 Propriétés des matériaux monocristallins pour la modélisation A

Comportement élastique avec : Module d'Young : $E = 210\,000\text{MPa}$
Coefficient de Poisson : $\nu = 0.3$

Comportement mono-cristallin, avec système de glissement BCC24.

Type d'écoulement : **MONO_VISC1** dont les paramètres sont :

$n=12$, $K=15\text{MPa}$

Type d'écrouissage isotrope : **MONO_ISOT1** dont les paramètres sont :

$R_0 = 175\text{MPa}$

$b = 30$.

$Q = 20\text{MPa}$

$H1 = 0.1$, $H2 = 0.7$, $H3 = H4 = 0.1$ (interaction entre systèmes de glissement)

Pas d'écrouissage cinématique : $C = d = 0$

1.3 Propriétés des matériaux monocristallins pour la modélisation B

Module d'Young: $E = (236 - 0,0459 T)$ GPa

Coefficient de Poisson $\nu = 0.35$

TEMP=183 K

D_LAT=0,01 K_BOLTZ=8.62 10⁻⁵

GAMMA0=10⁻⁶s⁻¹ TAU_0=363MPa TAU_F=0 RHO_MOB=10⁶mm⁻²

K_F=75 K_SELF=100 B=2.48 10⁻⁷mm

N=50 DELTAG0=0.84 D=10⁻⁵mm GH=10¹¹ , Y_AT=2 10⁻⁶mm ,

RHO_IRRA=1.e8 , a_irr=0,1

Les variables internes représentant la densité de dislocations sont initialisées à $\rho_0 = 13,10^6\text{mm}^{-2}$,

La matrice d'interaction est construite dans les deux cas à partir des valeurs suivantes

$H1 = 0.1024$, $H2 = 0.7$, $H3 = H4 = H5 = H6 = 0.1$

La famille de systèmes de glissement est cubique (CC).

1.4 Propriétés du polycristal homogénéisé

Comportement POLYCRISTAL homogénéisé (méthode BZ) avec 30 phases, dont les orientations sont définies par :

```
COMPORP=DEFI_COMPOR (POLYCRISTAL=( _F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
FRAC_VOL=0.033333,  
ANGL_REP=(84.0,349.0,233.0),),),  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
FRAC_VOL=0.033333,  
ANGL_REP=(348.0,24.0,172.0),),),  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
FRAC_VOL=0.033333,  
ANGL_REP=(327.0,126.0,335.0),),),
```

```
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(235.0,7.0,184.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(72.0,338.0,73.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(136.0,285.0,103.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(96.0,128.0,46.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(253.0,265.0,288.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(329.0,184.0,274.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(164.0,169.0,107.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(220.0,26.0,179.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(79.0,14.0,203.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(251.0,342.0,329.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(226.0,217.0,337.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(51.0,290.0,315.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(124.0,67.0,241.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(228.0,163.0,9.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(274.0,56.0,275.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(203.0,25.0,99.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(118.0,190.0,269.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(225.0,50.0,295.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(45.0,129.0,310.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(248.0,21.0,292.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(218.0,247.0,150.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(196.0,299.0,81.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(152.0,64.0,148.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(33.0,292.0,311.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,  
    ANGL_REP=(43.0,207.0,8.0),),,  
_F (MONOCRISTAL=COMPORT,  
    FRAC_VOL=0.033333,
```

```
        ANGL_REP=(318.0,51.0,34.0,,),  
        _F(MONOCRISTAL=COMPORT,  
          FRAC_VOL=0.033333,  
          ANGL_REP=(58.0,169.0,224.0,,),),  
        LOCALISATION='BZ',MU_LOCA=mu);
```

1.5 Conditions aux limites et chargements

- Face $z=0$: $DZ = 0$
- Face $y=0$: $DY = 0$
- Face $x=0$: $DX = 0$
- Face $z=1$: $DZ = f(t)$

Le chargement $f(t)$ est croissant linéairement de 0 pour $t=0$ à 0.1 pour $t=100s$

Pour diminuer le temps de calcul, celui-ci est conduit jusqu'à $t=20s$, soit une déformation imposée de 2 %, en 2000 incréments.

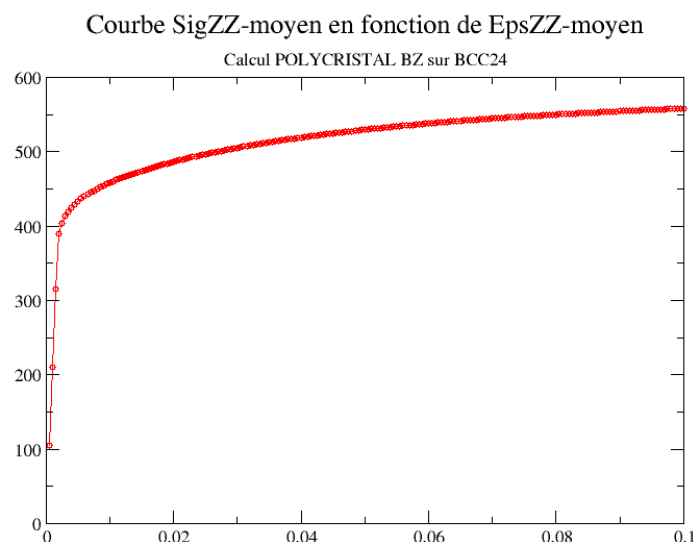
2 Solution de référence

2.1 Méthode de calcul

Le but de ce test est de vérifier la validité du fichier de commandes utilisé dans PERFORM. Les tests sont donc de non-régression.

Les valeurs testées sont les contraintes moyennes et déformations moyennes suivant Z à l'instant 10.

Remarque : en poursuivant le calcul jusqu'à $t=100s$, on obtient la courbe de traction suivante :



3 Modélisation A

3.1 Caractéristiques de la modélisation

Ce calcul utilise une intégration explicite (RUNGE_KUTTA), c'est pourquoi on choisit un pas de temps petit. Le comportement cristallin est composé de MONO_VISC1 et MONO_ECRO1

3.2 Grandeurs testées et résultats

Résultats à l'instant 10 s

Identification	Référence	Aster	% différence
σ_{zz} moyen	-	440.511	Non régression

4 Modélisation B

4.1 Caractéristiques de la modélisation

Ce calcul utilise une intégration explicite (RUNGE_KUTTA), c'est pourquoi on choisit un pas de temps petit. Le comportement cristallin est MONO_DD_CC.

4.2 Grandeurs testées et résultats

Résultats à l'instant 100 s

Identification	Référence	Aster	% différence
σ_{zz} moyen	-	764.156	Non régression

5 Synthèse des résultats

Pas de commentaire particulier, les tests effectués étant de non régression.