Responsable : PELLET Jacques

Clé: V3.03.200 Révision 2663512fa4ee

Date: 20/03/2013 Page: 1/6

SSLS200 - Mécanique Linéaire modélisations de

### Résumé:

coque

Ce test est un test de non-régression. Il n'a pas de solution analytique. L'objectif est de tester un grand nombre de calculs élémentaires différents :

- cadre : mécanique linéaire (MECA\_STATIQUE)
- chargements très variés (sous forme « réel » ou « fonction »)
- tous les types de mailles possibles

### Modélisation A:

• Modélisation DKT Q4G DST COQUE\_3D

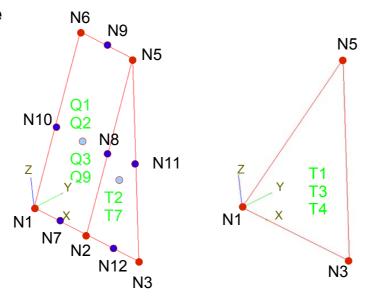
Responsable: PELLET Jacques

Date : 20/03/2013 Page : 2/6 Clé : V3.03.200 Révision

2663512fa4ee

## 1 Problème de référence

### 1.1 Géométrie



Coordonnées des nœuds :

|   | NI | <i>N2</i> | <i>N3</i> | <i>N5</i> | <i>N6</i> | <i>N7</i> | N8  | N9  | N10 | N11 | <i>N12</i> |
|---|----|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----|-----|-----|-----|------------|
| х | 0. | 1.        | 2.        | 1.        | 0.        | 0.5       | 1.  | 0.5 | 0.  | 1.5 | 1.5        |
| У | 0. | 0.        | 0.        | 1.        | 1.        | 0.        | 0.5 | 1.  | 0.5 | 0.5 | 0.         |
| Z | 0. | 0.        | 0.        | 2.        | 2.        | 0.        | 1.  | 2.  | 1.  | 1.  | 0.         |

Epaisseur = 0.7

# 1.2 Propriétés de matériaux

Module d'Young

|   | Température |       |  |  |
|---|-------------|-------|--|--|
|   | −1000°      | 1000° |  |  |
| Е | -1200       | 1200  |  |  |

- Coefficient de poisson: v = 0.3
- Masse volumique  $\rho = 8.1$
- Coefficient de dilatation thermique :

|   | Température |       |  |  |
|---|-------------|-------|--|--|
|   | −1000°      | 1000° |  |  |
| α | -1200       | 1200  |  |  |

- Température de définition du coefficient de dilatation thermique :  $1.5\,^\circ$ 

Date: 20/03/2013 Page: 3/6 Responsable: PELLET Jacques Clé: V3.03.200 Révision

2663512fa4ee

#### 1.3 **Conditions aux limites et chargements**

#### Conditions aux limites:

- Nœud N1: DX=1; DY=2; DZ=3; DRX=1; DRY=2; DRZ=3
- Nœud N6: DX=2; DY=3; DZ=4; DRX=1; DRY=2; DRZ=5

### Chargements

| PESANTEUR   | g = 9.8 Suivant la direction | (0.3; 0.1; -0.4)                  |
|-------------|------------------------------|-----------------------------------|
| FORCE_ARETE | Force linéique               | FZ=8                              |
| FORCE_COQUE | Charge répartie              | F1=5.<br>F2=8.<br>F3=9.<br>MF1=5. |
| FORCE_COQUE | Pression uniforme            | PRES = 5.                         |

### Température

- Température sur la peau supérieure de la coque : TEMP SUP = 24 °
- Température sur la peau moyenne de la coque : TEMP
- Température sur la peau inférieure de la coque : TEMP INF=12°
- Température de référence =  $1.5^{\circ}$

Date: 20/03/2013 Page: 4/6 Responsable: PELLET Jacques Clé: V3.03.200 Révision

2663512fa4ee

#### Solution de référence 2

#### 2.1 Méthode de calcul utilisée pour la solution de référence

La solution de référence correspond à une solution de non-régression

#### 2.2 Résultats de référence

On teste la somme des valeurs absolues des composantes:

Des champs:

DEPL EFGE ELNO EPSI ELGA EPSI ELNO EPSI NOEU SIEF ELGA SIGM ELNO DEGE ELNO DEGE ELGA

De l'énergie potentielle ENER POT :

TOTALE POUR CENT

MASSE

De la masse et de l'inertie MASS INER :

CDG X CDG Y CDG Z IX G IY G IZ G IXY G IXZ\_G IYZ G IX PRIN G IY\_PRIN\_G IZ PRIN G ALPHA BETA GAMMA

#### 2.3 Incertitude sur la solution

Solution numérique

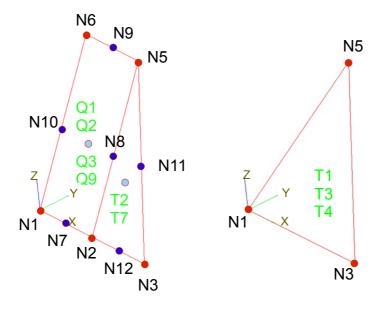
Responsable : PELLET Jacques

Date : 20/03/2013 Page : 5/6 Clé : V3.03.200 Révision

2663512fa4ee

## 3 Modélisation A

## 3.1 Caractéristiques de la modélisation



| Maille | Modélisation |  |  |
|--------|--------------|--|--|
| Q1     | DKT          |  |  |
| Т1     | DKT          |  |  |
| Т2     | DKT          |  |  |
| Q2     | Q4G          |  |  |
| Т4     | Q4G          |  |  |
| Q3     | B DST        |  |  |
| Т3     | DST          |  |  |
| Q9     | COQUE_3D     |  |  |
| Т7     | COQUE_3D     |  |  |

## 3.2 Caractéristiques du maillage

Nombre de nœuds : 14

Nombre de mailles et types: 9 ( 4 TRIA3, 1 TRIA7, 3 QUAD4, 1 QUAD9)

Responsable : PELLET Jacques

Date : 20/03/2013 Page : 6/6 Clé : V3.03.200 Révision

Révision 2663512fa4ee

## 3.3 Grandeurs testées et résultats

| Grandeur  | Identification | Type de référence | Valeurs de référence |
|-----------|----------------|-------------------|----------------------|
| DEPL      | SOMM_ABS       | 'NON_REGRESSION'  | 44977.374738         |
| EFGE_ELNO | SOMM_ABS       | 'NON_REGRESSION'  | 1.837595E+05         |
| EPSI_ELGA | SOMM_ABS       | 'NON_REGRESSION'  | 85388.64440          |
| EPSI_ELNO | SOMM_ABS       | 'NON_REGRESSION'  | 31611.626917         |
| EPSI_NOEU | SOMM_ABS       | 'NON_REGRESSION'  | 9400.462073          |
| SIEF_ELGA | SOMM_ABS       | 'NON_REGRESSION'  | 1.366574E+06         |
| SIGM_ELNO | SOMM_ABS       | 'NON_REGRESSION'  | 1.597725E+06         |
| DEGE_ELNO | SOMM_ABS       | 'NON_REGRESSION'  | 53984.851273         |
| DEGE ELGA | SOMM ABS       | 'NON REGRESSION'  | 48101.597890         |

| Grandeur  | Composante | Type de test | Type de référence | Valeurs de référence |
|-----------|------------|--------------|-------------------|----------------------|
|           | NUME_ORDRE | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 6                    |
|           | INST       | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 0.0                  |
|           | TOTALE     | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 3.172095E+07         |
|           | POUR_CENT  | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 100.0                |
| MASS_INER | MASSE      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 101.428043           |
|           | CDG_X      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 0.791667             |
|           | CDG_Y      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 0.4166667            |
|           | CDG_Z      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 0.833333             |
|           | IX_G       | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 42.881522            |
|           | IY_G       | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 52.774983            |
|           | IZ_G       | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 32.016044            |
|           | IXY_G      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 2.817446             |
|           | IXZ_G      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 5.634891             |
|           | IYZ_G      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 13.839293            |
|           | IX_PRIN_G  | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 23.090901            |
|           | IY_PRIN_G  | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 44.887018            |
|           | IZ_PRIN_G  | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 59.694630            |
|           | ALPHA      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 125.443769           |
|           | BETA       | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 58.461140            |
|           | GAMMA      | SOMM_ABS     | 'NON_REGRESSION'  | 148.756141           |