

## SSND116 - Loi de comportement DIS\_CHOC en statique

---

### Résumé :

Ce test valide l'utilisation de la loi de comportement DIS\_CHOC pour le contact-frottement sur des discrets en statique.

## 1 Problème de référence

### 1.1 Géométrie

Deux discrets, le premier élastique, le second avec DIS\_CHOC.

### 1.2 Propriétés des matériaux

Raideur du discret élastique  $K_{T\_D\_L}$ , dans le repère GLOBAL :  $(K_{el}, K_{el}, 0)$  avec  $K_{el} = 1$

Pour le discret DIS\_CHOC

RIGI_NOR $K_n$	1
RIGI_TAN $K_t$	0,5
COULOMB $\mu$	0,5
DIST_1	0,5
DIST_2	0

Tableau 1.2-1: Paramètres matériaux du discret de choc

### 1.3 Conditions aux limites et chargements

Une extrémité est encastree.

L'autre extrémité :

$$DZ = 0,$$

$$FX = -1,$$

$$FY = 2.$$

Les chargements  $FX$  et  $FY$  sont affectés des fonctions du temps suivantes :

Temps	Fonction affectant $FX$	Fonction affectant $FY$
0	0	0
1	1	0
1,5	1	1
2	1	0

Tableau 1.3-1: Fonctions multiplicatrices du chargement

## 2 Solution de référence

### 2.1 Résultats de référence

Pour le déplacement suivant  $X$ , il est donné par la partie « normale » des discrets en parallèle, ce qui donne :

$$F_x = K_{el} u_x + K_n (u_x + DIST_1) \text{ si } u_x < -DIST_1,$$

$$F_x = K_{el} u_x \text{ sinon.}$$

On obtient :

Temps	$u_x$
0,5	-0,5
1	-0,75
2	-0,75

Tableau 2.1-1: Solution de référence

Pour le déplacement suivant  $y$ , il est donné par la partie « tangentielle » des discrets en parallèle, ce qui donne :

$$F_y = k_t (u_y - \delta^0) + k_{el} u_y \text{ si } |k_t| (u_y - \delta^0) \leq \mu |F_x|,$$

$$\delta = \delta^0$$

$$F_y = \mu |F_x| \operatorname{sgn}(u_y - \delta^0) + k_{el} u_y$$

$$\delta = u - \operatorname{sgn}(u_y - \delta^0) \mu K_n (u_x + DIST_1) / K_t \text{ sinon.}$$

On a noté la fonction « signe »  $\operatorname{sgn}$ .

On obtient :

Temps	$u_y$
1,05	0,1333333
1,5	1,875
1,55	1,74166666
2	0,125

Tableau 2.1-2: Solution de référence

### 2.2 Incertitude sur la solution

Aucune incertitude (solution analytique).

### 3 Modélisation A

#### 3.1 Caractéristiques de la modélisation

Un premier calcul est fait avec les ressorts représentés par des discrets s'appuyant sur des SEG2, le nœud encastré est à [0,0,0], l'autre nœud est à [1,0,0]. Un second calcul est réalisé en utilisant des discrets s'appuyant sur des POI1.

#### 3.2 Grandeurs testées et résultats

Premier calcul (SEG2).

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
Point Vertex_2 - DEPL DX - INST=0.5	'ANALYTIQUE'	-0,5	0,1 %
Point Vertex_2 - DEPL DX - INST=1.0	'ANALYTIQUE'	-0,75	0,1 %
Point Vertex_2 - DEPL DX - INST=2.0	'ANALYTIQUE'	-0,75	0,1 %
Point Vertex_2 - DEPL DY - INST=1.05	'ANALYTIQUE'	0,1333333	0,1 %
Point Vertex_2 - DEPL DY - INST=1.5	'ANALYTIQUE'	1,875	0,1 %
Point Vertex_2 - DEPL DY - INST=1.55	'ANALYTIQUE'	1,74166666	0,1 %
Point Vertex_2 - DEPL DY - INST=2.0	'ANALYTIQUE'	0,125	0,1 %

Second calcul (POI1).

Identification	Type de référence	Valeur de référence	Tolérance
Point Vertex_1 - DEPL DX - INST=0.5	'ANALYTIQUE'	-0,5	0,1 %
Point Vertex_1 - DEPL DX - INST=1.0	'ANALYTIQUE'	-0,75	0,1 %
Point Vertex_1 - DEPL DX - INST=2.0	'ANALYTIQUE'	-0,75	0,1 %
Point Vertex_1 - DEPL DY -	'ANALYTIQUE'	0,1333333	0,1 %

INST=1.05			
Point Vertex_1 - DEPL DY - INST=1.5	'ANALYTIQUE'	1,875	0,1 %
Point Vertex_1 - DEPL DY - INST=1.55	'ANALYTIQUE'	1,74166666	0,1 %
Point Vertex_1 - DEPL DY - INST=2.0	'ANALYTIQUE'	0,125	0,1 %

## 4 Synthèse des résultats

---

On retrouve exactement les résultats analytiques.