

#### DIMENSIONNEMENT DES STRUCTURES

APPLICATION A LA MODELISATION DES STRUCTURES PAR ELEMENTS FINIS

ex-ef-matrices-raideur-ressorts.doc/version 01/11/2010/JG

# **ELEMENTS FINIS: MATRICES DE RAIDEUR DE RESSORTS**

### Exemple n° 1: ressort hélicoïdal

⇒ Problème:

On considère le ressort hélicoïdal de raideur  $k_u$  pour des élongations suivant l'axe  $\vec{x}$ . On demande de définir sa matrice de raideur.



 $\{F\}_{\acute{\mathrm{el}}}$ 

 $X_1$ 

 $X_2$ 

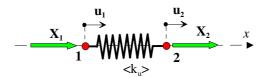
 $\{d\}_{\epsilon_1}$ 

 $u_1$ 

 $u_2$ 

### ⇒ Résolution :

On note (1) et (2) les extrémités du ressort (nœuds). Le chargement est constitué par les efforts  $X_1$  et  $X_2$ . Les d.d.l. associés sont donc les déplacements nodaux suivant  $\vec{x}$  notés  $u_1$  et  $u_2$ . Les forces et les déplacements linéaires sont représentés ici par leurs valeurs algébriques.



- allongement du ressort :  $(u_2 u_1)$
- travail des efforts extérieurs devient:  $W = \frac{1}{2}k_u(u_2 u_1)^2 = E_{pot.}$

soit une énergie de déformation emmagasinée :  $E_{pot.} = \frac{1}{2} k_u (u_1^2 + u_2^2 - 2u_1u_2)$ 

On reconnaît la forme quadratique (voir rappels mathématiques à la fin de l'exercice) des déplacements nodaux, qui s'écrit

$$aussi: \ E_{pot.} = \frac{1}{2} {\begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}}^T \bullet {\begin{bmatrix} k_u & -k_u \\ -k_u & k_u \end{bmatrix}} \bullet {\begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}}$$

Il apparaı̂t la matrice de raideur de l'élément :  $\begin{bmatrix} k \end{bmatrix}_{\text{\'e}l} = \begin{bmatrix} k_u & -k_u \\ -k_u & k_u \end{bmatrix}$ 

 $\text{Relation de comportement du ressort hélicoïdal}: \\ \left\{ F \right\}_{\acute{e}l} = \left[ k \right]_{\acute{e}l} \bullet \left\{ d \right\}_{\acute{e}l} \\ \Leftrightarrow \\ \left\{ \begin{matrix} X_1 \\ X_2 \end{matrix} \right\} = \left[ \begin{matrix} k_u & -k_u \\ -k_u & k_u \end{matrix} \right] \bullet \left\{ \begin{matrix} u_1 \\ u_2 \end{matrix} \right\}$ 

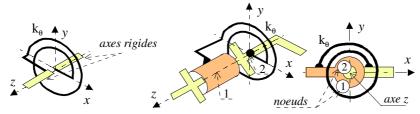
Cet élément chargé "flotte" dans la direction  $\vec{x}$  du chargement (mouvement d'ensemble de translation suivant  $\vec{x}$ ). La matrice de raideur ne s'inverse donc pas, ce que l'on vérifie bien en calculant le déterminant principal de cette matrice, soit :

$$\Delta_{\text{principal}} = k_u^2 - k_u^2 = 0$$

### Exemple $n^{\circ}$ 2: ressort spirale

#### ⇒ Problème :

Soit un ressort spirale de raideur  $k_{\theta}$  pour la rotation autour de l'axe  $\stackrel{\rightarrow}{z}$  de la liaison pivot associée. On se propose de définir sa matrice de raideur.

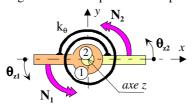


a) ressort spirale seul

b) ressort spirale associé à une liaison pivot

#### ⇒ Résolution :

On note (1) et (2) les deux points repérant respectivement chaque pièce de l'articulation schématisant la liaison pivot (nœuds de l'élément ressort spirale). Le chargement est constitué par les moments  $N_1$  et  $N_2$ . Les d.d.l. associés sont donc les rotations nodales de directions parallèles à l'axe  $\vec{z}$  notées  $\theta_{z1}$  et  $\theta_{z2}$  de chacune des pièces constituant l'articulation. Les moments et les déplacements angulaires sont représentés ici par leurs valeurs algébriques.



$\{F\}_{\acute{e}l}$	$\{d\}_{\acute{e}l}$
$N_1$	$\theta_{z1}$
$N_2$	$\theta_{z2}$

2

- déformée angulaire du ressort :  $(\theta_{z2} \theta_{z1})$
- travail des moments extérieurs devient :  $W = \frac{1}{2} k_{\theta} (\theta_{z2} \theta_{z1})^2 = E_{pot}$

soit une énergie de déformation emmagasinée :  $E_{pot.} = \frac{1}{2} k_{\theta} (\theta_{z1}^2 + \theta_{z2}^2 - 2\theta_{z1}\theta_{z2})$ 

On reconnaît la forme quadratique (voir rappels mathématiques à la fin de l'exercice) des déplacements nodaux, qui s'écrit

aussi: 
$$E_{pot} \frac{1}{2} \begin{Bmatrix} \theta_{z1} \\ \theta_{z2} \end{Bmatrix}^{T} \bullet \begin{bmatrix} k_{\theta} & -k_{\theta} \\ -k_{\theta} & k_{\theta} \end{bmatrix} \bullet \begin{Bmatrix} \theta_{z1} \\ \theta_{z2} \end{Bmatrix}$$

- matrice de raideur du ressort spirale :  $[k]_{\acute{e}l} = \begin{bmatrix} k_{\theta} & -k_{\theta} \\ -k_{\theta} & k_{\theta} \end{bmatrix}$ 

Comme pour l'exemple précédent, on en déduit la relation de comportement de ce ressort spirale :

$$\{F\}_{\acute{e}l} = [k]_{\acute{e}l} \bullet \{d\}_{\acute{e}l} \iff \begin{cases} N_1 \\ N_2 \end{cases} = \begin{bmatrix} k_{\theta} & -k_{\theta} \\ -k_{\theta} & k_{\theta} \end{bmatrix} \bullet \begin{cases} \theta_{z1} \\ \theta_{z2} \end{cases}$$

On peut faire la même remarque concernant l'absence de liaison du ressort spirale avec son environnement dans la configuration représentée sur la figure qui conduit aussi à une matrice de raideur singulière.

# Rappels mathématiques : forme quadratique

On nomme ainsi une expression du second degré de 2 variables x1 et x2 :  $W = a_1x_1^2 + a_2x_2^2 + a_3x_1x_2$ 

Considérons une telle expression réécrite comme suit :  $W = \frac{1}{2}(a_{11}x_1^2 + a_{22}x_2^2 + 2a_{12}x_1x_2)$ 

On remarque qu'elle peut aussi apparaître comme le produit matriciel :  $W = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} x_1 & x_2 \end{bmatrix} \bullet \begin{bmatrix} (a_{11}x_1 + a_{12}x_2) \\ (a_{12}x_1 + a_{22}x_2) \end{bmatrix}$ matrice ligne
(lx2)

matrice colonne
(2x1)

ou encore : 
$$W = \frac{1}{2} \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix}^T \bullet \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} \\ a_{21} & a_{22} \end{bmatrix} \bullet \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix}$$
 où a21 = a12

la forme quadratique particulière précédente est construite sur une matrice carrée et symétrique constituée avec les coefficients aij