

# Thème : Mise en équations du PFD

## Support : Système à excentrique

### PRESENTATION

On considère un système à excentrique permettant de transformer un mouvement de rotation autour d'un axe fixe en un mouvement de translation alternatif. L'objectif de cette étude est de mettre en évidence le compromis pour l'ingénieur du choix de la raideur du ressort permettant de maintenir le contact au cours du mouvement.

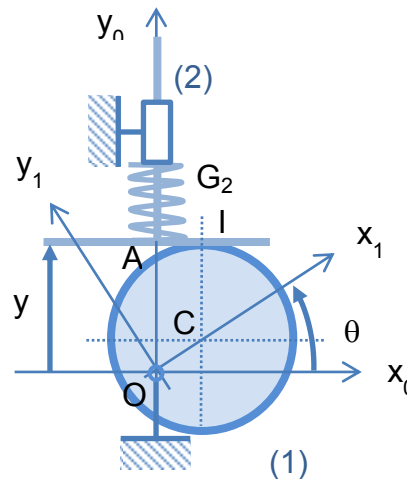


Figure 1

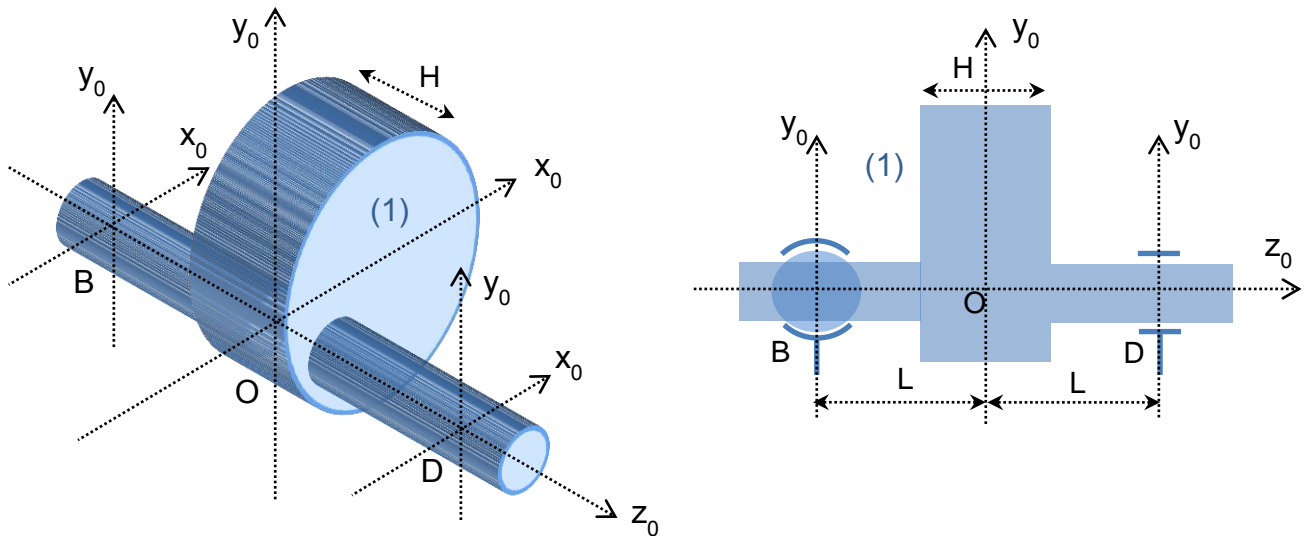


Figure 2

### HYPOTHESES ET DONNEES

Le système étudié est en mouvement par rapport à un repère fixe  $R_0 = (O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  considéré comme galiléen. Il est constitué de deux ensembles en mouvement (figure 1) :

- ✓ un ensemble (1) assimilable à un cylindre de rayon  $R$  et de hauteur  $H$  (figure 2) excentré d'une valeur  $e = OC$  en rotation autour de l'axe  $Oz_0$  de paramètre  $\theta = (\vec{x}_0, \vec{x}_1)$ . Sa masse est notée  $m_1$  et son centre de gravité est confondu avec le point  $C$ . Cet ensemble est guidé par une liaison rotule en  $B$  et une liaison linéaire annulaire en  $D$  d'axe  $Dz_0$  (figure 2). Les liaisons sont supposées parfaites. Le mouvement de rotation est assuré par un couple moteur  $C_m$  autour de l'axe  $Oz_0$  et la vitesse de rotation est supposée constante  $\dot{\theta} = \omega$
- ✓ un ensemble (2) en translation rectiligne par rapport à  $R_0$  d'axe  $Oy_0$  de paramètre  $y = OA$ . Sa masse est notée  $m_2$  et son centre de gravité est situé sur l'axe  $Ay_0$ . L'ensemble (2) est guidé par une liaison glissière d'axe  $Ay_0$  (figure 1). Cette liaison est supposée parfaite.

## BE1 – PFD

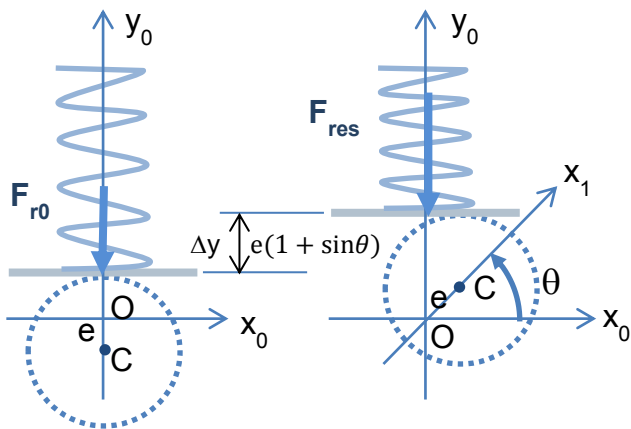
Le contact entre (1) et (2) est supposé ponctuel en I de normal  $y_0$ . Il est considéré comme non parfait avec un coefficient de frottement  $f$ . On donne la forme du torseur de l'action mécanique de (1) sur (2) au point I :

$$\{T_{(1 \rightarrow 2)}\} = \begin{Bmatrix} N_{12} \cdot \vec{y}_0 + T_{12} \cdot \vec{x}_0 \\ \vec{0} \end{Bmatrix}_I$$

### Objectif 1: déterminer la force de précharge du ressort pour éviter le décollement au contact

Calculer la composante  $N_{12}$  de l'effort de contact et déduire la condition de non décollement de l'ensemble (2)

rappel sur l'effort exercé par un ressort



Ressort de raideur  $k$

Précharge du ressort :  $F_{r0}$   
(lorsque l'excentrique est dans sa position basse :  $\theta = 3\pi/2$ )

Effort exercé par un ressort :  
 $\Delta F_{res} = k \cdot \Delta y$  soit  $F_{res} = F_{r0} + k \cdot \Delta y$

Figure 3

### Application numérique :

La vitesse de rotation de (1) est égale à 200tr/min. La masse totale de la tige est  $m_2 = 200g$ , L'excentration  $e$  est égale à 12mm. On prend  $g = 10m/s^2$ .

Donner la précharge minimale du ressort  $F_{r0}$  en vous plaçant dans un cas défavorable.

### Objectif 2: déterminer l'influence de la précharge du ressort et de la répartition des masses sur les efforts de liaison en B et D

La forme de l'ensemble (1) conduit en réalité à une forme de la matrice d'inertie SUIVANTE:

$$[I_{O,(1),b_1}] = \begin{pmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & B & 0 \\ 0 & 0 & C \end{pmatrix}$$

Déduire les actions mécaniques aux liaisons B et D en fonction de  $N_{12}$  et  $T_{12}$  puis en fonction de la précharge du ressort

Conclure