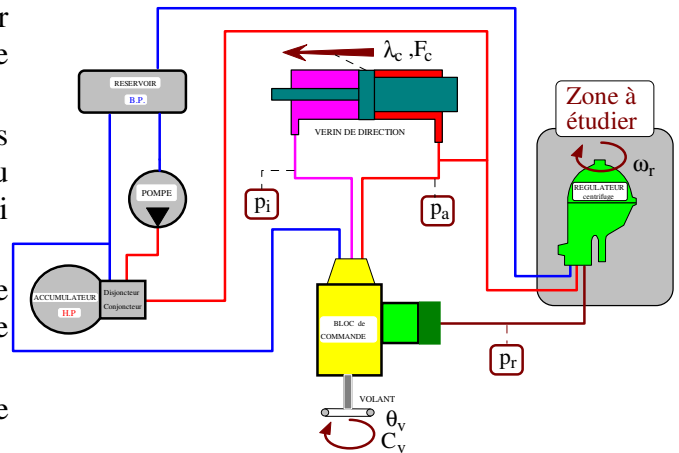


## TD\* : Régulateur centrifuge DIRAVI : Energie cinétique

### Mise en situation et description

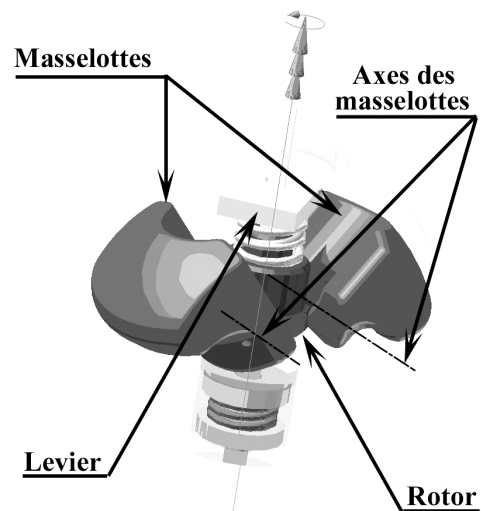
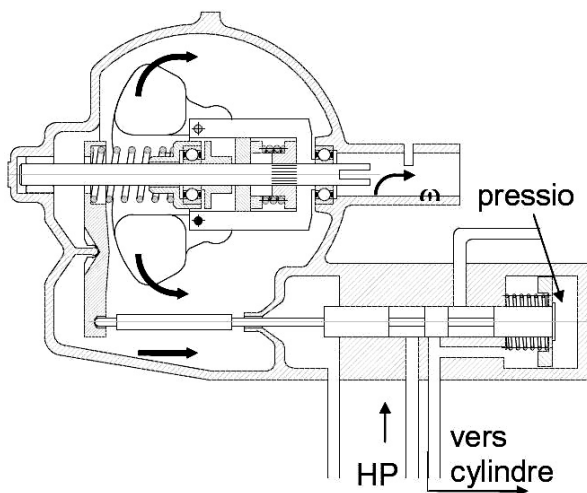
Le mécanisme de direction assistée DIRAVI étudié est décrit ci-dessous. Le schéma ci-dessous représente les différents constituants, ainsi que les connexions hydrauliques associées. En plus du classique système mécanique de direction (volant, colonne de direction, pignon, crémaillère...), l'ensemble d'assistance est constitué:

- ☞ D'une pompe hydraulique, associée à un réservoir d'huile, un accumulateur de pression et un bloc de régulation de débit / pression.
- ☞ D'un ensemble de commande qui détecte les actions exercées par le conducteur au niveau du volant et provoque le couple de rappel, celui-ci variant en fonction de la position du volant;
- ☞ D'un régulateur centrifuge, qui permet de faire varier le couple de rappel du volant en fonction de la vitesse du véhicule.
- ☞ D'un vérin hydraulique d'assistance ou vérin de direction



### Nous allons étudier le régulateur ci-contre qui est constitué :

- ☞ D'un rotor 1 qui est en liaison pivot sur le bâti 0 d'axe  $(O, \vec{Y}_0) = (O, \vec{Y}_1)$  et qui tourne à une vitesse  $\dot{\alpha}$  proportionnelle à la vitesse du véhicule.
- ☞ De deux masselottes 2 et 2' articulées sur le rotor 1 d'axes  $(A, \vec{Z}_2) = (A, \vec{Z}_2)$  et  $(A', \vec{Z}_1) = (A', \vec{Z}_2)$  orthogonaux à l'axe de rotation du rotor à une distance  $r$  de l'axe  $(O, \vec{Y}_1)$ .
- ☞ D'une bague 3 en liaison glissière sur le rotor 1 d'axe  $(O, \vec{Y}_0) = (O, \vec{Y}_1)$  et en liaisons ponctuelles de normales  $(C, \vec{Y}_1)$  et  $(C', \vec{Y}_1)$  avec les masselottes 2 et 2'.
- ☞ D'un levier 4, qui actionné indirectement (via un ressort) par les masselottes, commandera à son tour un distributeur régulant la pression  $p_r$  de pilotage du boîtier de commande.



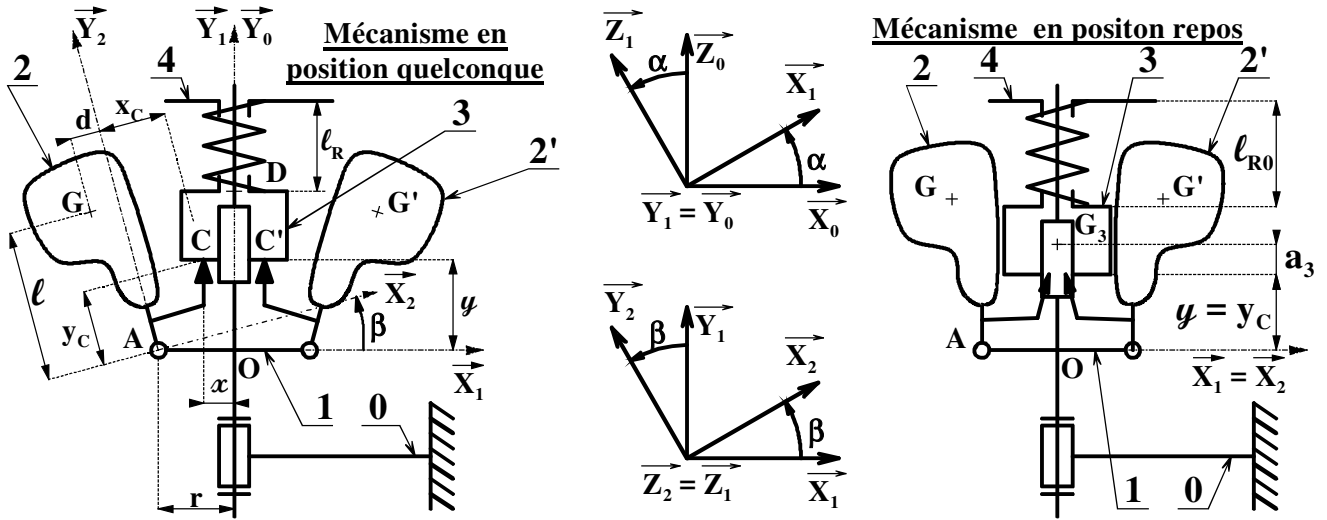
### Remarque sur la géométrie des solides:

Les masselottes 2 et 2' sont symétriques par rapport au plan  $(A, \vec{X}_2, \vec{Y}_2)$ . Le rotor 1 est symétrique par rapport aux plans  $(O, \vec{X}_1, \vec{Y}_1)$  et  $(O, \vec{Y}_1, \vec{Z}_1)$ . La bague 3 est un solide de révolution d'axe  $(O, \vec{Y}_1)$ .

### Objectif du problème

Le but du problème est de déterminer l'énergie cinétique de l'ensemble {rotor + masselottes} afin de préparer une étude énergétique du système.

**Paramétrage et schématisation du régulateur centrifuge**



- ☞  $R_0(O, \vec{X}_0, \vec{Y}_0, \vec{Z}_0)$  ;  $R_1(O, \vec{X}_1, \vec{Y}_1, \vec{Z}_1)$  et  $R_2(A, \vec{X}_2, \vec{Y}_2, \vec{Z}_2)$  les repères liés aux solides 0, 1 et 2.
- ☞  $\alpha$  : la position angulaire du rotor 1 par rapport au bâti 0 :  $\alpha = (\widehat{X_0, X_1}) = (\widehat{Z_0, Z_1})$
- ☞  $\beta$  : la position angulaire de la masselotte 2 par rapport au rotor 1 :  $\beta = (\widehat{X_1, X_2}) = (\widehat{Y_1, Y_2})$
- ☞  $r$  : la distance entre l'axe du rotor et celui de la masselotte ( $r$  est une constante) :  $\vec{AO} = r \cdot \vec{X}_1$
- ☞  $l, d, x_C$  et  $y_C$  : les coordonnées du centre d'inertie  $G$  et du point  $C$  du solide 2 dans le repère  $R_2$  ( $l, d, x_C$  et  $y_C$  sont des constantes) :  $\vec{AG} = l \cdot \vec{Y}_2 - d \cdot \vec{X}_2$  et :  $\vec{AC} = x_C \cdot \vec{X}_2 + y_C \cdot \vec{Y}_2$
- ☞  $m_1, m_2$  et  $m_3$  les masses des solides 1, 2 et 3.
- ☞  $G_3$  le centre d'inertie de la bague 3 :  $\vec{OG}_3 = (\mathbf{y} + a_3) \cdot \vec{Y}_1$
- ☞ On note  $A_i, B_i, C_i, -D_i, -E_i$  et  $-F_i$  les différents moments et produits d'inertie des matrices modélisant les opérateurs d'inertie des solides 1, 2 et 3 aux points  $O, A$  et  $G_3$  dans les repères  $R_1, R_2$  et  $R_3$  :

$$\overline{\overline{J_0(1)}} = \begin{pmatrix} A_1 & -F_1 & -E_1 \\ -F_1 & B_1 & -D_1 \\ -E_1 & -D_1 & C_1 \end{pmatrix}_{R_1} \quad \overline{\overline{J_A(2)}} = \begin{pmatrix} A_2 & -F_2 & -E_2 \\ -F_2 & B_2 & -D_2 \\ -E_2 & -D_2 & C_2 \end{pmatrix}_{R_2} \quad \overline{\overline{J_{G_3}(3)}} = \begin{pmatrix} A_3 & -F_3 & -E_3 \\ -F_3 & B_3 & -D_3 \\ -E_3 & -D_3 & C_3 \end{pmatrix}_{R_1}$$

**Travail demandé**

- 1- Etant donné la forme du rotor 1 des masselottes 2 et de la bague 3 (voir remarque page 1) donner la forme des matrices d'inertie des solides 1, 2 et 3 en  $O, A$  et  $G_3$  dans les repères  $R_1$  et  $R_2$ , et  $R_1$ .
- 2- Donner dans le repère  $R_1$  les coordonnées du taux de rotation de 1 par rapport à 0 :  $\vec{\Omega}_{1/0}$  et déterminer celle du vecteur vitesse du point  $A$  appartenant au solide 1 par rapport à 0 :  $\vec{V}_{A \in 1/0}$ . En déduire dans le repère  $R_2$  les coordonnées du taux de rotation de 2 par rapport à 0 :  $\vec{\Omega}_{2/0}$  et des vecteurs vitesses des points  $A$  et  $G$  appartenant au solide 2 par rapport à 0 :  $\vec{V}_{A \in 2/0}$  et  $\vec{V}_{G \in 2/0}$ .
- 3- Donner deux démarches différentes pour déterminer  $\vec{\sigma}_G(2/0)$  le moment cinétique au point  $G$  du solide 2 dans son mouvement par rapport au bâti 0. L'une par le moment cinétique en  $A$  et l'autre par la matrice d'inertie en  $G$ . Calculer par ces deux démarches les coordonnées de  $\vec{\sigma}_G(2/0)$  dans le repère  $R_2$ .
- 4- On pose  $x$  et  $y$  les coordonnées du point  $C$  dans le repère  $R_1$  :  $\vec{OC} = x \cdot \vec{X}_1 + y \cdot \vec{Y}_1$ . En écrivant la fermeture géométrique du cycle 1-2-3-1, déterminer  $y$  et  $\dot{y}$  en fonction de  $x_C$  et  $y_C$  et  $\beta$ . En déduire dans le repère  $R_1$  les coordonnées du vecteur vitesse du point  $G_3$  appartenant au solide 3 par rapport à 0 :  $\vec{V}_{G_3 \in 3/0}$ .
- 5- Déterminer l'expression de l'énergie cinétique du système  $S$  constitué des solides 1, 2, 2' et 3 dans son mouvement par rapport au solide 0 :  $E_C(S/R)$ . Remarque : Les deux masselottes 2 et 2' étant symétriques elles ont la même énergie cinétique.