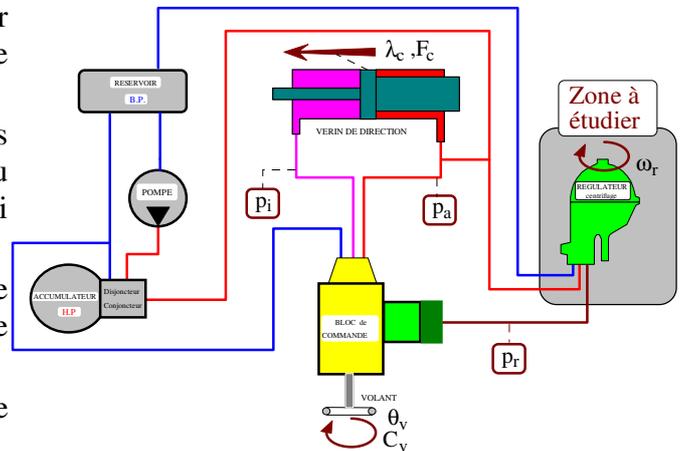


TD* : Régulateur centrifuge DIRAVI : Energie cinétique

Mise en situation et description

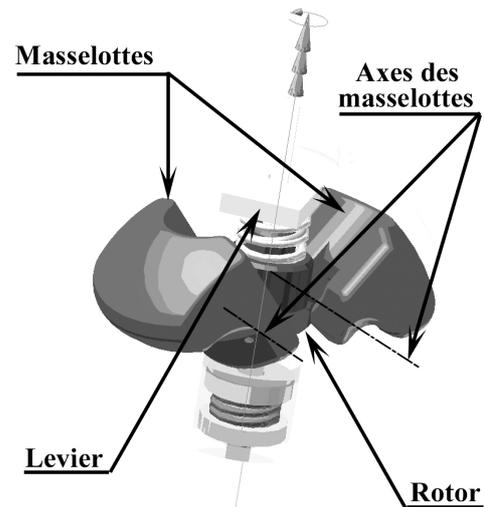
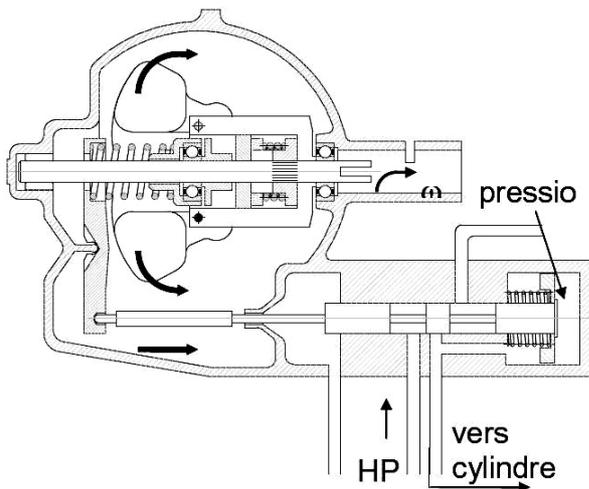
Le mécanisme de direction assistée DIRAVI étudié est décrit ci-dessous. Le schéma ci-dessous représente les différents constituants, ainsi que les connexions hydrauliques associées. En plus du classique système mécanique de direction (volant, colonne de direction, pignon, crémaillère...), l'ensemble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



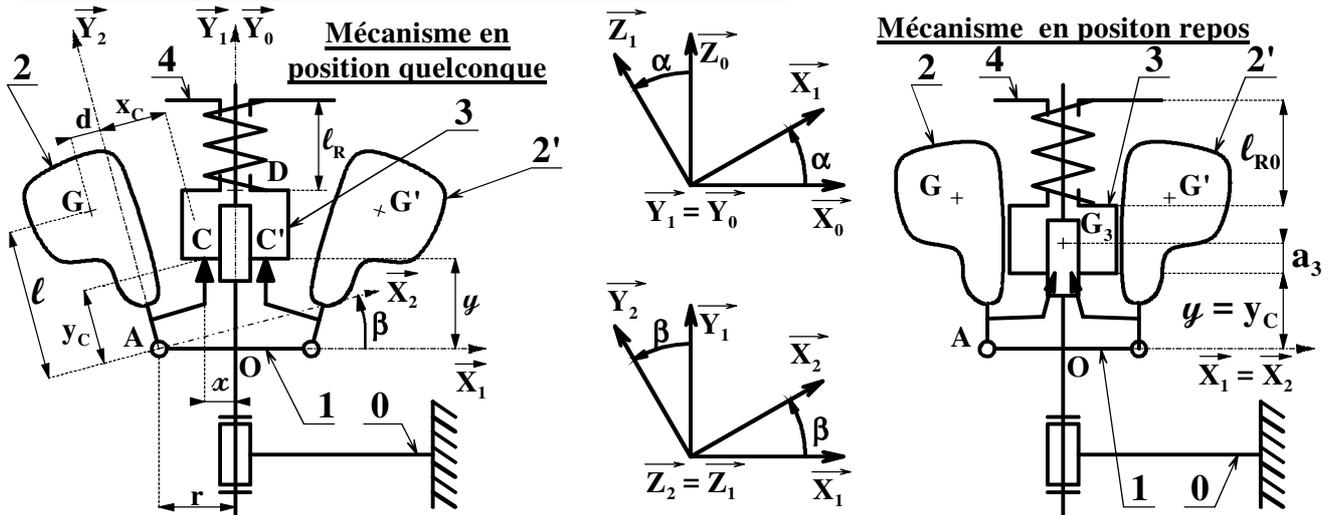
Remarque sur la géométrie des solides:

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.
- ☞ α : la position angulaire du rotor 1 par rapport au bâti 0 : $\alpha = (\widehat{X_0, X_1}) = (\widehat{Z_0, Z_1})$
- ☞ β : 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 : $\vec{OG}_3 = (y + a_3) \cdot \vec{Y}_1$
- ☞ 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 :

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

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 β . 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.