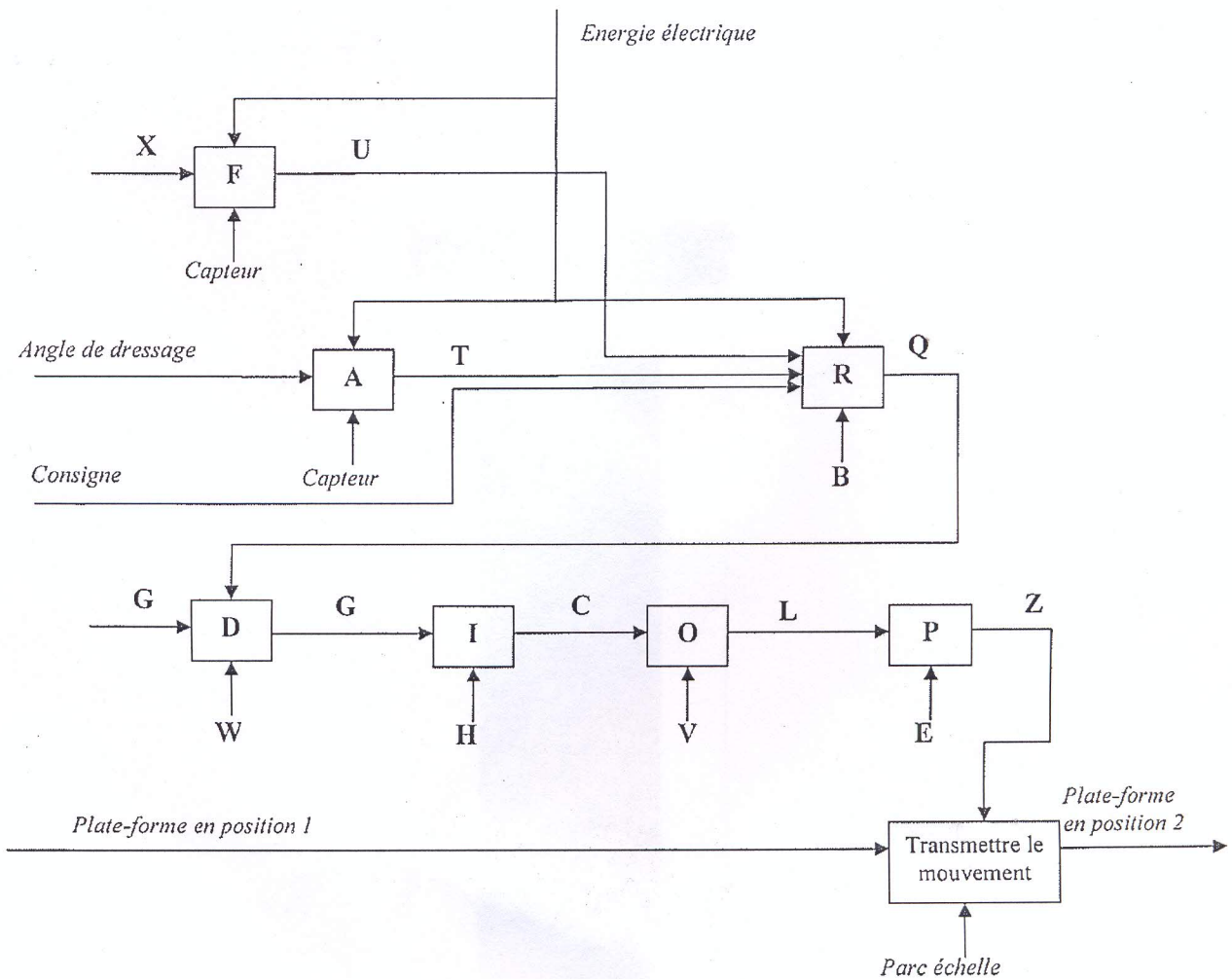


Correction examen MSI de fin du semestre 2

Question I.1.



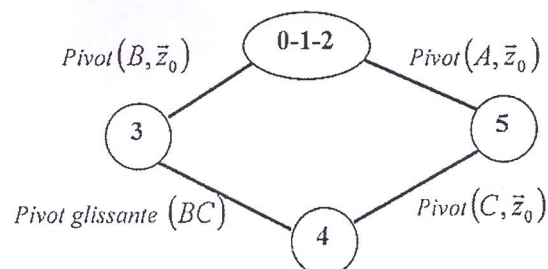
Question II.1.

$$\vec{V}(D \in 5/0) = \vec{V}(A \in 5/0) + \vec{\Omega}(5/0) \wedge \overrightarrow{AD}$$

$$\vec{V}(D \in 5/0) = H\dot{\theta}\vec{y}_5$$

Question II.2.

Graphe de liaison :



Écriture de la fermeture cinématique :

$$\{\vartheta(5/0)\}_C + \{\vartheta(0/3)\}_C + \{\vartheta(3/4)\}_C + \{\vartheta(4/5)\}_C = \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ \vec{0} \end{array} \right\}_C$$

Calcul des vecteurs vitesse

$$\vec{V}(C \in 5/0) = \vec{V}(A \in 5/0) + \vec{\Omega}(5/0) \wedge \vec{CD} = c\dot{\theta}\vec{y}_5$$

$$\vec{V}(C \in 0/3) = \vec{V}(B \in 0/3) + \vec{\Omega}(0/3) \wedge \vec{CB} = r\dot{\beta}\vec{x}_3$$

Expression de la fermeture cinématique en fonction du paramétrage :

$$\left\{ \begin{array}{c} \dot{\theta}\vec{z}_0 \\ c\dot{\theta}\vec{y}_5 \end{array} \right\}_C + \left\{ \begin{array}{c} -\dot{\beta}\vec{z}_0 \\ r\dot{\beta}\vec{x}_3 \end{array} \right\}_C + \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ -v\vec{y}_3 \end{array} \right\}_C + \left\{ \begin{array}{c} (\dot{\beta} - \dot{\theta})\vec{z}_0 \\ \vec{0} \end{array} \right\}_C = \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ \vec{0} \end{array} \right\}_C$$

D'où :

$$c\dot{\theta}\vec{y}_5 + r\dot{\beta}\vec{x}_3 - v\vec{y}_3 = \vec{0}$$

Le résultat demandé est obtenu par projection sur \vec{y}_3 : $v = c\dot{\theta}\vec{y}_5 \cdot \vec{y}_3$

$$v = c\dot{\theta} \cos(\theta - \beta)$$

Question II.3.

Fermeture géométrique :

$$\vec{O_0B} + \vec{BC} + \vec{CA} + \vec{AO_0} = \vec{0}$$

Qui s'exprime en fonction du paramétrage :

$$b\vec{x}_0 + r\vec{y}_3 - c\vec{x}_5 - a\vec{y}_0 = \vec{0}$$

En projection respectivement sur \vec{x}_0 et sur \vec{y}_0 :

$$\begin{cases} b - r \sin \beta - c \cos \theta = 0 \\ r \cos \beta - c \sin \theta - a = 0 \end{cases}$$

D'où :

$$\tan \beta = \frac{b - c \cos \theta}{a + c \sin \theta}$$

Question II.4.

La vitesse du point D du parc échelle est constante :

$$\|\vec{V}(D \in 5/0)\| = cte = H\dot{\theta}$$

Or :

$$\dot{\theta} = \frac{v}{c \cdot \cos(\theta - \beta)}$$

avec :

$$\beta = \arctan \left(\frac{b - c \cos \theta}{a + c \sin \theta} \right)$$

D'où :

$$v = \frac{cte}{H} \cdot c \cdot \cos \left[\theta - \arctan \left(\frac{b - c \cos \theta}{a + c \sin \theta} \right) \right]$$

Question III.1.

G est le centre de gravité de 5 donc :

$$\begin{aligned}\vec{\sigma}_G(5/0) &= [I_G(5)] \vec{\Omega}_{5/0} = I_{GZ} \dot{\theta} \vec{z}_0 \\ \vec{V}(G \in 5/0) &= \vec{V}(A \in 5/0) + \vec{\Omega}(5/0) \wedge \overrightarrow{AG} = -\frac{h}{3} \dot{\theta} \vec{x}_5 + \left(\frac{L}{2} - d\right) \dot{\theta} \vec{y}_5 \\ \vec{\sigma}_A(5/0) &= \vec{\sigma}_G(5/0) + \overrightarrow{AG} \wedge 3m \vec{V}(G \in 5/0) \\ &= \left[I_{GZ} + 3m \left[\left(\frac{L}{2} - d\right)^2 + \frac{h^2}{9} \right] \right] \dot{\theta} \vec{z}_0\end{aligned}$$

Or A est fixe dans le mouvement de 5/0, donc :

$$\boxed{\vec{\sigma}_A(5/0) = \frac{d}{dt} [\vec{\sigma}_A(5/0)]_{/0} = \left[I_{GZ} + 3m \left[\left(\frac{L}{2} - d\right)^2 + \frac{h^2}{9} \right] \right] \ddot{\theta} \vec{z}_0}$$

Question III.2.

La plate-forme restant toujours horizontale, elle est animée d'un mouvement de translation (circulaire), on en déduit donc :

$$\begin{aligned}\vec{\sigma}_{G_P}(6/0) &= \vec{0} \\ \vec{\sigma}_A(6/0) &= \vec{\sigma}_{G_P}(6/0) + M \vec{r}(G_P \in 6/0) \wedge \overrightarrow{G_P A}\end{aligned}$$

Or :

$$\overrightarrow{AG_P} = \overrightarrow{AD} + \overrightarrow{DG_P} = H \vec{x}_5 + \lambda \vec{x}_0 + \mu \vec{y}_0$$

On calcul le vecteur vitesse et accélération du G_P par rapport à (0) :

$$\begin{aligned}\vec{V}(G_P \in 6/0) &= \left. \frac{d\overrightarrow{AG_P}}{dt} \right|_0 = H \dot{\theta} \vec{y}_5 \\ \vec{r}(G_P \in 6/0) &= \left. \frac{d\vec{V}(G_P \in 6/0)}{dt} \right|_0 = H \ddot{\theta} \vec{y}_5 - H \dot{\theta}^2 \vec{x}_5\end{aligned}$$

En effectuant le calcul on obtient :

$$\boxed{\vec{\sigma}_A(6/0) = M \left[H \ddot{\theta} (H + \lambda \cos \theta + \mu \sin \theta) + H \dot{\theta}^2 (-\lambda \sin \theta + \mu \cos \theta) \right] \vec{z}_0}$$

Question III.3.

Théorème du moment dynamique à l'ensemble (5+6) en projection sur (A, \vec{z}_0) :

$$\vec{\sigma}_A(\{5+6\}/0) \cdot \vec{z}_0 = \vec{M}_A(\overrightarrow{\{5+6\}} \rightarrow \{5+6\}) \cdot \vec{z}_0$$

Inventaire des actions mécaniques extérieures appliquées sur l'ensemble $\{5+6\}$:

— Action 0 sur 5

$$\vec{M}_A(0 \rightarrow 5) \cdot \vec{z}_0 = 0$$

— Action du vérin sur 5 : d'après l'énoncé c'est un glisseur de résultante $\vec{R} = R \vec{y}_3$ appliqué au point C.

$$\begin{aligned}\vec{M}_A(4 \rightarrow 5) \cdot \vec{z}_0 &= \vec{M}_C(4 \rightarrow 5) \cdot \vec{z}_0 + (\vec{R} \wedge \overrightarrow{CA}) \cdot \vec{z}_0 \\ &= 0 + cR (\vec{x}_5 \wedge \vec{y}_3) \cdot \vec{z}_0 = cR (\vec{z}_0 \wedge \vec{x}_5) \cdot \vec{y}_3 = cR (\vec{y}_5 \cdot \vec{y}_3) \\ &= cR \cos(\theta - \beta)\end{aligned}$$

— Action de \vec{g} sur 5 :

$$\begin{aligned}\vec{M}_A(\vec{g} \rightarrow 5) \cdot \vec{z}_0 &= (\overrightarrow{AG} \wedge -3mg\vec{y}_0) \cdot \vec{z}_0 \\ &= -3mg \left[\left(\frac{L}{2} - d \right) \cos \theta - \frac{h}{3} \sin \theta \right]\end{aligned}$$

— Action de \vec{g} sur 6 :

$$\begin{aligned}\vec{M}_A(\vec{g} \rightarrow 6) \cdot \vec{z}_0 &= (\overrightarrow{AG_P} \wedge -Mg\vec{y}_0) \cdot \vec{z}_0 \\ &= -Mg [H \cos \theta + \lambda]\end{aligned}$$

Théorème du moment dynamique à l'ensemble (5+6) en projection sur (A, \vec{z}_0) :

$$\delta_A = cR \cos(\theta - \beta) - 3mg \left[\left(\frac{L}{2} - d \right) \cos \theta - \frac{h}{3} \sin \theta \right] - Mg [H \cos \theta + \lambda]$$

avec :

$$\delta_A = \left[I_{GZ} + 3m \left[\left(\frac{L}{2} - d \right)^2 + \frac{h^2}{9} \right] \right] \ddot{\theta} + M \left[H \ddot{\theta} (H + \lambda \cos \theta + \mu \sin \theta) + H \dot{\theta}^2 (-\lambda \sin \theta + \mu \cos \theta) \right]$$

D'où l'expression de l'effort des vérins :

$$R = \frac{\delta_A + 3mg \left[\left(\frac{L}{2} - d \right) \cos \theta - \frac{h}{3} \sin \theta \right] + Mg [H \cos \theta + \lambda]}{c \cdot \cos(\theta - \beta)}$$

Question IV.1.

Tous les solides sont en translation puisque l'angle de dressage est ici considéré constant, donc leurs énergies cinétiques sont de la forme $\frac{1}{2}mv^2$:

— Plate-forme :

$$E_{cPf} = \frac{1}{2}mV^2$$

— Plan 1 :

$$E_{cP1} = \frac{1}{2}MV^2$$

— Plan 2

$$E_{cP2} = \frac{1}{2}M \frac{V^2}{4}$$

— Plan 3

$$E_{cP3} = \frac{1}{2}M \frac{V^2}{16}$$

— Plan 4 (fixe)

$$E_{cP4} = 0$$

D'où l'énergie cinétique totale de l'ensemble (plate-forme + plans) :

$$E_c(\text{plate} - \text{forme} + \text{plans}) = \frac{1}{2} \left(m + \frac{21}{16}M \right) V^2$$

Question IV.2. Le treuil est en rotation autour d'un axe fixe :

$$E_c(\text{Treuil}) = \frac{1}{2}I\omega^2$$

On peut exprimer ω en fonction de la vitesse V et du rayon du treuil R :

$$V(Plan3/0) = \frac{V}{4} = R\omega$$

D'où :

$$E_c(Treuil) = \frac{1}{2} \frac{I}{16R^2} V^2$$

Question IV.3.

$$P_{ext} = P(\vec{g} \rightarrow P_f/0) + P(\vec{g} \rightarrow P_1/0) + P(\vec{g} \rightarrow P_2/0) + P(\vec{g} \rightarrow P_3/0) + P(\vec{g} \rightarrow P_4/0) + P(mot \rightarrow Tre/0)$$

avec :

$$P(\vec{g} \rightarrow P_f/0) = -mg\vec{y}_0 \cdot V\vec{x}_1 = -mgV \sin \theta$$

$$P(\vec{g} \rightarrow P_1/0) = -MgV \sin \theta$$

$$P(\vec{g} \rightarrow P_2/0) = -Mg \frac{V}{2} \sin \theta$$

$$P(\vec{g} \rightarrow P_3/0) = -Mg \frac{V}{4} \sin \theta$$

$$P(\vec{g} \rightarrow P_4/0) = 0$$

$$P(mot \rightarrow Tre/0) = C\omega$$

D'où :

$$P_{ext} = C\omega - V \left(m + \frac{7}{4}M \right) g \sin \theta$$

Question IV.4.

$$P_{int} = P(P_3 \leftrightarrow P_4) + P(P_2 \leftrightarrow P_3) + P(P_1 \leftrightarrow P_2)$$

avec

$$P(P_1 \leftrightarrow P_2) = \{\tau(P_2 \rightarrow P_1)\} \{\vartheta(P_1/P_2)\} = \begin{Bmatrix} -F\vec{x}_1 \\ - \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ \frac{V}{2}\vec{x}_1 \end{Bmatrix} = -F \frac{V}{2}$$

$$P(P_2 \leftrightarrow P_3) = \{\tau(P_3 \rightarrow P_2)\} \{\vartheta(P_2/P_3)\} = \begin{Bmatrix} -F\vec{x}_1 \\ - \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ (\frac{V}{2} - \frac{V}{4})\vec{x}_1 \end{Bmatrix} = -F \frac{V}{4}$$

$$P(P_4 \leftrightarrow P_3) = \{\tau(P_4 \rightarrow P_3)\} \{\vartheta(P_3/P_4)\} = \begin{Bmatrix} -F\vec{x}_1 \\ - \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ \frac{V}{4}\vec{x}_1 \end{Bmatrix} = -F \frac{V}{4}$$

D'où :

$$P_{int} = -FV$$

Question IV.5. Théorème de l'énergie cinétique appliqué à l'ensemble (Treuil + parc échelle + plate-forme) :

$$\frac{d}{dt} E_c = P_{ext} + P_{int}$$

Soit : $\Gamma = \frac{dV}{dt}$

$$\left[m + \frac{21}{16}M + \frac{I}{16R^2} \right] \dot{V}V = -FV + \left[\frac{C}{4R} + g \left(m + \frac{7}{4}M \right) \sin \theta \right] V$$

On déduit le couple moteur, avec $\Gamma = \dot{V}$:

$$C = 4R \left[\left(m + \frac{21}{16}M + \frac{I}{16R^2} \right) \Gamma + F + g \left(m + \frac{7}{4}M \right) \sin \theta \right]$$