

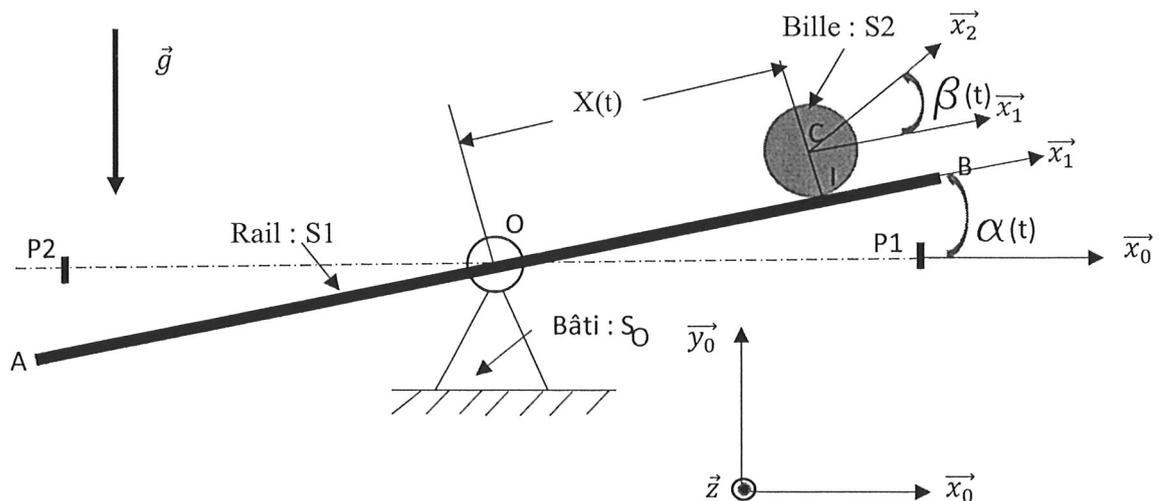
Final

Durée : 1h30 – tout document autorisé

**Recherche des équations du mouvement
d'un process type « bascule à bille »**

Les documents réponses DR1 et DR2 sont à rendre en fin
d'épreuve

On considère un process « bascule à bille », modélisé comme ci-dessous, dont l'objectif est de faire passer la bille d'une position P1 à une position symétrique P2 par basculement du rail S1.



avec \mathbf{g} : accélération pesanteur (m/s^2)

$X_{(t)}$: repère la position de la bille par rapport au centre
de la liaison pivot d'axe (O, \vec{z})

$\alpha_{(t)}$: repère la rotation du rail par rapport à l'horizontale

$\beta_{(t)}$: repère la rotation de la bille par rapport au rail

C : centre inertie de la bille

1- Objectif de l'étude

L'objectif de l'étude est de **déterminer** les équations du mouvement linéarisées du système afin de concevoir une commande (*par retour d'état avec observateur pour les curieux(es)*) pour contrôler la position de la bille respectant les critères du cahier des charges (temps de réponse, couple maxi autorisé...).

2-Données

concernant le bâti S_0 :

On lie le repère $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z})$ supposé galiléen, au bâti.

concernant le rail S_1 :

On lie le repère $R_1(O, \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z})$ au rail. On repère la position angulaire du rail par rapport au bâti par l'angle $\alpha = (\vec{x}_0, \vec{x}_1)$

M : masse du rail ; $[I_{S_1}]_{O, b_1} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{bmatrix}$ O : centre d'inertie du rail ;

AB : longueur du rail notée L

C_m : couple moteur (du à un actionneur de type moteur à courant continu) agissant sur le rail d'axe (O, \vec{z}) . On note : $\vec{C}_m = C_m \vec{z}$

concernant la bille S_2 :

On lie le repère $R_2(C, \vec{x}_2, \vec{y}_2, \vec{z})$ à la bille. On repère la position angulaire de la bille par rapport au rail par l'angle $\beta = (\vec{x}_1, \vec{x}_2)$

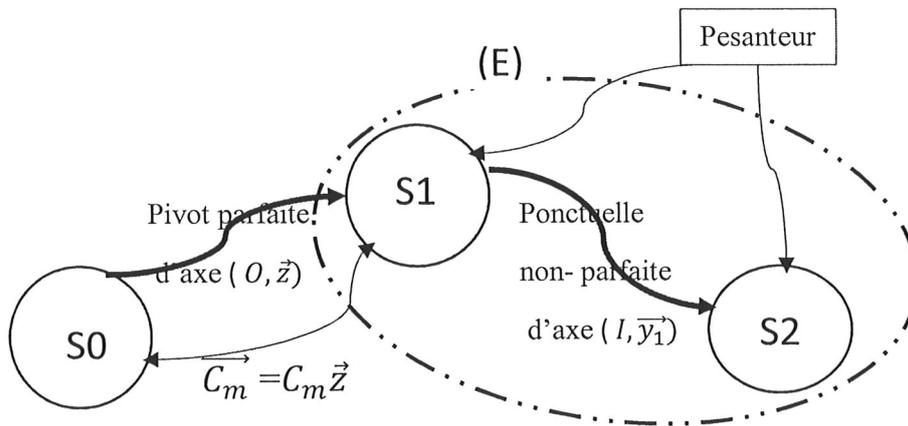
m : masse de la bille ; R : rayon de la bille ; $[I_{S_2}]_{C, b_2} = \begin{bmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & A_2 & 0 \\ 0 & 0 & A_2 \end{bmatrix}$

La bille roule sans glisser sur le rail au point de contact I.

On donne l'action du rail sur la bille exprimée dans la base b_1 , soit :

$$\{T_{S_1 \rightarrow S_2}\}_{I, b_1} = \begin{pmatrix} \|\overrightarrow{T_{S_1 \rightarrow S_2}}\| & 0 \\ \|\overrightarrow{N_{S_1 \rightarrow S_2}}\| & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Graphe des liaisons gracieusement offert :



3-Travail à effectuer :

Ecrire directement les résultats sur les documents réponses DR1 et DR2

les calculs étant développés sur la feuille de copie

3-1 Ecrire sur DR1 : $\overrightarrow{\Omega}_{b_2/b_1}$ et $\overrightarrow{\Omega}_{b_1/b_0}$

3-2 En utilisant la condition de roulement sans glissement au point I, **déterminer** la relation pseudo-holonyme ; relation dont vous ne tiendrez pas compte durant vos calculs lagrangiens mais que l'on utilisera dès ces calculs finis pour revenir à la réalité !

3-3 **Déterminer** les torseurs cinématiques suivants :

$$\left\{ \vartheta_{S_1/R_0} \right\}_O \quad ; \quad \left\{ \vartheta_{S_2/R_0} \right\}_C$$

$$\left\{ \vartheta_{S_2/S_1} \right\}_I$$

3-3 **Déterminer** le double de l'énergie cinétique du rail par rapport au bâti, notée : $2T_{S_1/R_0}$

3-4 **Déterminer** le double de l'énergie cinétique de la bille par rapport au bâti, notée : $2T_{S_2/R_0}$

3-5 **En déduire** le double de l'énergie cinétique de l'ensemble : $E = \{S_1 + S_2\}$ par rapport au bâti, notée : $2T_{E/R_0}$

3-6 **Compléter** le tableau du DR2

3-7 Déterminer les trois équations de Lagrange : $L_{x,E/R_0}$; $L_{\alpha,E/R_0}$ **et** $L_{\beta,E/R_0}$

3-8 En utilisant maintenant la relation entre β et x donnée par la relation pseudo holonôme de la question 3-2, **vérifier** qu'on peut réduire nos équations de Lagrange à deux, telles que :

$$L_{x,E/R_0} \rightarrow \left(m + \frac{J_2}{R^2} \right) \ddot{x} - mx\dot{\alpha}^2 + mgsin\alpha - \frac{J_2}{R} \ddot{\alpha} = 0$$

$$L_{\alpha,E/R_0} \rightarrow (mx^2 + J_1 + J_2)\ddot{\alpha} + 2mxx\dot{\alpha} - J_2 \frac{\ddot{x}}{R} + mgxcos\alpha = C_m$$

3-9 Rechercher les équilibres paramétriques. **Conclure**

3-10 On linéarise autour d'une position d'équilibre réaliste: $\alpha_e = 0$

On pose alors : $\alpha = 0 + \varepsilon_\alpha$; $x = x_e + \varepsilon_x$ **et** $C_m = C_{m_e} + \varepsilon_{C_m}$

Déterminer ces deux équations linéarisées : $L_{\alpha(\text{liné}),E/R_0}$ **et** $L_{x(\text{liné}),E/R_0}$

3-11 Application numérique

On donne :

Concernant le rail S_1 : $M = 9 \text{ kg}$; $B_1 = 3 \text{ kg.m}^2$ **et** $\|\vec{g}\| = 10 \text{ m/s}^2$

Concernant la bille S_2 : $m = 1 \text{ kg}$; $R = 32 \text{ mm}$; $A_2 = 4.10^{-4} \text{ kg.m}^2$

Ecrire sous forme numérique ces deux équations linéarisées.

3-12 Les mettre sous la forme matricielle suivante :

$$M\ddot{X} + KX = F_{(t)}$$

Vous pouvez remarquer qu'il existe deux types de termes de couplage, **les nommer**.

Un type de ces termes de couplage est négligeable, **citez-le**.

Réécrire alors nos deux équations linéarisées simplifiées (qui nous serviront à mettre en place le contrôleur ...)

$$L_{x,E/R_0}(\text{liné_simplifiée}) \text{ et } L_{\alpha,E/R_0}(\text{liné_simplifiée})$$

Fin

1°) Ecriture de :

$$\overrightarrow{\Omega}_{b_2/b_1} = \quad \text{et} \quad \overrightarrow{\Omega}_{b_1/b_0} =$$

2°) Expression de l'équation pseudo-holonyme :

3°) Expression des torseurs cinématiques

$$\left\{ \vartheta_{S_1/R_0} \right\}_O = \left\{ \quad \quad \quad \right\} ; \quad \left\{ \vartheta_{S_2/R_0} \right\}_C = \left\{ \quad \quad \quad \right\}$$

$$\left\{ \vartheta_{S_2/S_1} \right\}_I = \left\{ \quad \quad \quad \right\}$$

4°) Expression du double de l'énergie cinétique du rail par rapport au bâti, notée :

$$2T_{S1/R_0} = \underline{\hspace{10cm}}$$

5°) Expression du double de l'énergie cinétique de la bille par rapport au bâti, notée :

$$2T_{S2/R_0} = \underline{\hspace{10cm}}$$

6°) tableau à compléter

q_i	$Q_{q_i, S_0 \rightarrow S_1 / R_0}$	$Q_{q_i, \text{mot} \rightarrow S_1 / R_0}$	$Q_{q_i, \text{pes} \rightarrow S_1 / R_0}$	$Q_{q_i, \text{pes} \rightarrow S_2 / R_0}$	$Q_{q_i, S_1 \leftrightarrow S_2}$
α					
β					
x					

NOM :

DR1

7°) Ecriture des équations

$L_{x,E/R_0}$ → _____

$L_{\alpha,E/R_0}$ → _____

$L_{\beta,E/R_0}$ → _____

8°) Vérification (sur feuille de copie)

9°) Equilibres paramétriques

10°) Equations à linéariser sous forme littérale :

$L_{X,E/R_0}$ linéarisée → _____

$L_{\alpha,E/R_0}$ linéarisée → _____

11°) Equations linéarisées sous forme numérique :

$L_{X,E/R_0}$ linéarisée → _____

$L_{\alpha,E/R_0}$ linéarisée → _____

12°) Ecriture matricielle (sous forme numérique) :

$$\left[\begin{array}{c} \\ \\ \\ \end{array} \right] * \begin{bmatrix} \ddot{\varepsilon}_x \\ \ddot{\varepsilon}_\alpha \end{bmatrix} + \left[\begin{array}{c} \\ \\ \\ \end{array} \right] * \begin{bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_\alpha \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ \varepsilon_{cm} \end{bmatrix}$$

Noms des termes de couplage : _____

Les termes de couplage négligeables : _____

Réécriture des équations numériques linéarisées simplifiées :

$L_{X,E/R_0}$ linéarisée_simplifiée → _____

$L_{\alpha,E/R_0}$ linéarisée_simplifiée → _____

NOM :

DR2