

**Exercice 1 (10 points) : Système libre et forcé à un degré de liberté**

Une tige homogène de masse  $M = 2\text{Kg}$  et de longueur  $L = 6a$ , pivote sans frottement autour d'un axe fixe passant par le point O distant de  $a = 10\text{ cm}$  du centre de gravité G. l'extrémité de la tige est reliée au point A à deux bâtis, le bâtis  $B_1$  par l'intermédiaire d'un ressort de constante de raideur  $K$  et le bâtis  $B_2$  par un amortisseur de coefficient d'amortissement  $\alpha$  (Figure 1). A l'équilibre la tige est en position verticale. On considérera uniquement les oscillations de faible amplitude.

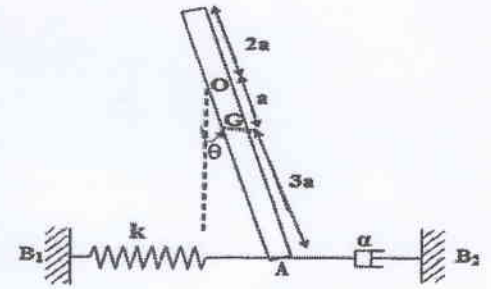


Figure 1

1- Etablir l'équation de mouvement du système en fonction de  $\theta$  en précisant les expressions de  $\delta$  et  $\omega_0$ .

2- Lorsque la tige est écartée de sa position d'équilibre, puis lâchée sans vitesse initial, elle prend un mouvement oscillatoire amorti de pseudo période  $T_a = 0.6\text{ s}$ .

On constate au bout de 2 pseudos périodes que l'élongation des oscillations a diminué de 70 % de l'élongation initiale. Calculer la valeur du coefficient d'amortissement  $\alpha$  et en déduire la valeur de  $K$ .

3- Le bâtis  $B_2$  est maintenant soumis à un mouvement horizontal et harmonique :  $s(t) = S_0 \sin \omega t$  (Figure 2). Etablir l'équation du mouvement.

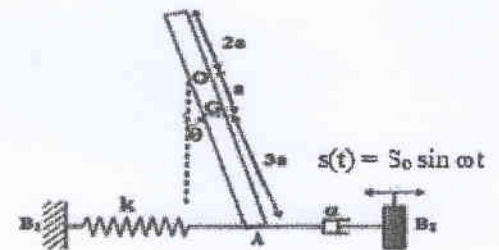


Figure 2

4- Donner l'amplitude de l'angle d'écart  $\theta$  de la tige en régime permanent. Puis pour  $\omega = \omega_0$  donner l'expression de la réponse du système en fonction de  $K$ ,  $S_0$ ,  $\omega_0$ ,  $\omega$ ,  $a$  et  $\delta$

**Exercice 2 (10 points) : Système libre et forcé à deux degrés de liberté**

Le système représenté sur la Figure 3, est constitué par une masse  $2m$  reliée à un bâti fixe  $B_1$  par un ressort de raideur  $K$ . Un ressort de raideur  $K_0$ , la relie à un cylindre plein et homogène, de masse  $M$ , de rayon  $R$  qui peut osciller sans frottement autour de son axe de révolution horizontal (O). Ce dernier est relié à un bâti fixe  $B_2$  par une masse  $m$  avec un ressort intermédiaire de constante de raideur  $K$ . on considérera les mouvements de faibles amplitudes.

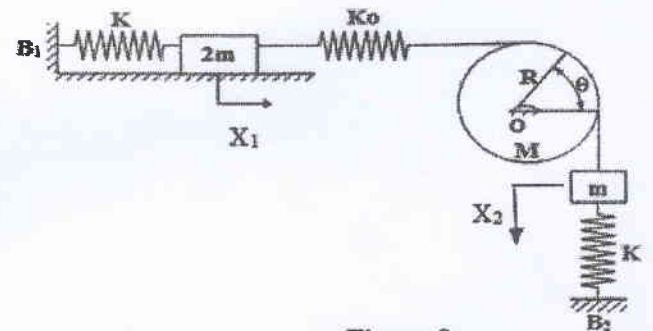


Figure 3

1- En posant  $m = \frac{M}{2}$ ,  $X_2 = R\theta$ . Etablir les équations du mouvement en  $X_1$  et  $X_2$ .

2- Calculer les pulsations propres  $\omega_1$  et  $\omega_2$  du système mécanique.

3- On remplace le ressort entre la masse  $m$  et le bâti  $B_2$  par un amortisseur de coefficient de frottement visqueux  $\alpha$  et On applique une force sinusoïdale horizontale  $F(t) = F_0 \sin \omega t$  sur le cylindre (Figure 4). Etablir les équations du mouvement en  $X_1$  et  $X_2$ .

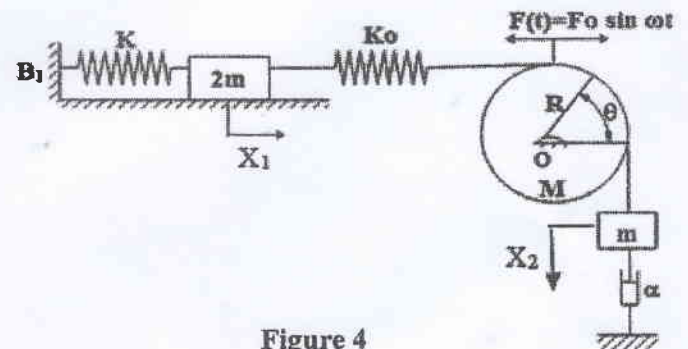


Figure 4

4- On suppose que  $\omega_0 = \sqrt{\frac{K}{M}}$  et  $K_0 = K$  ; Trouver la solution de  $\dot{X}_1(t)$  et  $\dot{X}_2(t)$  en régime permanent pour :  $\omega = \omega_0$ .

**Université des Sciences et de la technologie Houari Boumediene**  
**Physique 3 (VOM), Solution de l'Examen de Rattrapage, Samedi 08 Mai 2021**

**Exercice 1 (10 points) : Système libre à un degré de liberté**

1-  $T = \frac{1}{2} J_{(A)} \dot{\theta}^2 = 2Ma^2 \dot{\theta}^2$  ;  $U = \frac{1}{2} (16a^2 k + mga) \theta^2$  et  $D = 4\alpha \dot{\theta}^2$ . (3 points)

Le lagrangien  $L = 2Ma^2 \dot{\theta}^2 - \frac{1}{2} (16ka^2 + Mga) \theta^2$

$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} - \frac{\partial L}{\partial \theta} = -\frac{\partial D}{\partial \dot{\theta}}$   $4Ma^2 \ddot{\theta} + 16\alpha a^2 \dot{\theta} + (16Ka^2 + Mga) \theta = 0$   $\ddot{\theta} + 4 \frac{\alpha}{M} \dot{\theta} + (\frac{4k}{M} + \frac{g}{4a}) \theta = 0$

2-  $D = \frac{1}{2} \ln \frac{100}{30} = 0.6$   $\delta = \frac{2\alpha}{M} = \frac{D}{T_a} = 1 \text{ s}^{-1}$   $\alpha = \frac{DM}{2T_a} = 1 \text{ kg.s}^{-1}$  (3 points)

$\omega_a^2 = \omega_0^2 - \delta^2$   $\omega_0^2 = \omega_a^2 + \delta^2 = (\frac{2\pi}{T_a})^2 + (\frac{D}{T_a})^2 = 10,5 \text{ rd.s}^{-1}$   $K = \frac{M}{4} (\omega_0^2 - \frac{g}{a}) = 42.62 \text{ N/m}$

3-  $D = \frac{1}{2} \alpha (4\alpha \dot{\theta} - \dot{s}(t))^2$   $\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} - \frac{\partial L}{\partial \theta} = -\frac{\partial D}{\partial \dot{\theta}}$  (2 points)

$4Ma^2 \ddot{\theta} + 4\alpha a^2 \dot{\theta} + (16Ka^2 + 4Mga) \theta = \alpha \alpha S_0 \cos \omega t$   $\ddot{\theta} + \frac{\alpha}{M} \dot{\theta} + (4 \frac{k}{M} + \frac{g}{a}) \theta = \frac{\alpha \omega S_0}{4Ma} \sin \omega t$

4-  $\theta_p(t) = \theta(\omega) \cos(\omega t + \phi)$   $\theta(\omega) = \frac{\frac{\alpha \omega S_0}{4Ma}}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\delta^2 \omega^2}}$   $\theta_{max}(\omega) = \frac{\frac{\alpha \omega S_0}{4Ma}}{2\delta \sqrt{\omega_0^2 - \delta^2}}$  (2 points)

**Exercice 2 (10 points) : Système libre et forcé à deux degrés de liberté**

1-  $T = \frac{1}{2} (M) \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} j_0 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} m \dot{x}_2^2$  ;  $j_0 = \frac{MR^2}{2}$   $T = \frac{1}{2} M (\dot{x}_1^2 + \dot{x}_2^2)$

$U = \frac{1}{2} k x_1^2 + \frac{1}{2} k_0 (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2$

$\begin{cases} M\ddot{x}_1 + (K + K_0)x_1 - K_0x_2 = 0 \\ M\ddot{x}_2 + (K + K_0)x_2 - K_0x_1 = 0 \end{cases}$  (3 points)

2-  $\omega_1^2 = \frac{K}{M}$   $\omega_2^2 = \frac{K+2K_0}{M}$  (2 points)

3  $D = \frac{1}{2} \alpha \dot{x}_2^2$

$\begin{cases} M\ddot{x}_1 + (K + K_0)x_1 - K_0x_2 = 0 \\ M\ddot{x}_2 + \alpha \dot{x}_1 + (K + K_0)x_2 - K_0x_1 = R F(t) \end{cases}$  (2 points)

4- Pour  $\omega_0 = \sqrt{\frac{K}{M}}$  et  $K=K_0$  ; On trouve :  $\ddot{x}_1 + 2\omega_0^2 x_1 - \omega_0^2 x_2 = 0$   $\ddot{x}_2 + \frac{\alpha}{M} \dot{x}_2 + \omega_0^2 (x_2 - x_1) = \frac{R}{M} F(t)$

On pose que :  $\dot{X}_r(t) = \overline{\dot{X}_r} e^{j\omega t}$   $\frac{d\dot{X}_r}{dt} = j\omega \dot{X}_r(t)$   $\int \dot{X}_r dt = \frac{-j\dot{X}_r(t)}{\omega}$   $r' = 1,2$

$\frac{d\dot{x}_1}{dt} + 2\omega_0^2 \int \dot{x}_1 dt - \omega_0^2 \int \dot{x}_2 dt = 0$

$\frac{d\dot{x}_2}{dt} + \frac{\alpha}{M} \dot{x}_2 + \omega_0^2 (\int \dot{x}_2 dt - \int \dot{x}_1 dt) = \frac{R}{M} F_0 e^{j\omega t}$

$j\omega \dot{x}_1 - 2j \frac{\omega_0^2}{\omega} \dot{x}_1 + j \frac{\omega_0^2}{\omega} \dot{x}_2 = 0$

$j\omega \dot{x}_2 - 2j \frac{\omega_0^2}{\omega} (\dot{x}_2 - \dot{x}_1) + j \frac{\omega_0^2}{\omega} \dot{x}_2 = \frac{R}{M} F_0 e^{j\omega t}$

Pour  $\omega = \omega_0$  ; On trouve à partir de :

Première équation :  $j\omega \dot{x}_1 + j\omega \dot{x}_2 = 0$   $\dot{x}_1 = \dot{x}_2$

Deuxième équation :  $\dot{x}_1(t) = \dot{x}_2(t) = \frac{jRF_0}{-M\omega + j\alpha} e^{j\omega t}$  (3 points)