

Question de cours :

Dans le plan Oxy du repère Galiléen $R(O, x, y, z)$, on s'intéresse au mouvement d'un point matériel M , de masse m , soumis à l'action de la force centrale \vec{F} . Le mouvement est décrit en coordonnées polaires (ρ et φ) et en utilisant la base cylindrique $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$.

1- Trouver les composantes de l'accélération $\vec{\gamma}(M)_{/R}$ en fonction de ρ , φ et/ou de leurs dérivées.

2- Montrer que : $\rho^2 \dot{\varphi} = \text{Constante} = C$. (On appelle C , constante des aires)

3- a) Exprimer le moment cinétique au point O de M : $\vec{\sigma}_0(M)_{/R}$

b) Montrer que ce moment cinétique $\vec{\sigma}_0(M)_{/R}$ est conservé (constant) et en déduire que son module peut s'écrire : $\sigma_0 = m \rho^2 \dot{\varphi} = mC$

4- Démontrer la première formule de Binet : $\vec{V}(M)_{/R} = C \left[-\frac{du}{d\varphi} \vec{e}_\rho + u \vec{e}_\varphi \right]$, en

utilisant le changement de variable $u = \frac{1}{\rho}$.

Problème :

Soit $R(O, x, y, z)$ un référentiel terrestre supposé galiléen muni de la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$. Un point matériel M de masse m se déplace sans frottement le long d'une tige (T). Cette tige tourne avec une vitesse angulaire de rotation ω constante et positive autour de l'axe vertical Oz , tel que $\vec{\omega} = \omega \vec{k}$ (voir figure 1).

On définit le référentiel relatif $R_1(O, x_1, y_1, z_1=z)$ auquel est attachée la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$. Au cours du temps, la tige reste dans le plan vertical $(O, \vec{e}_\rho, \vec{k})$ et faisant un angle constant $\theta < \frac{\pi}{2}$ avec l'axe Oz . On donne $\vec{OM} = r(t) \vec{e}_r$ et $\vec{g} = -g \vec{k}$.

\vec{e}_θ est le vecteur perpendiculaire à \vec{e}_r dans le plan vertical $(O, \vec{e}_\rho, \vec{k})$ (voir : figure 2).

$(\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{e}_\varphi)$ est une base orthonormée directe.

Dans la suite, toutes les expressions vectorielles doivent être exprimées dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$.

1- Exprimer les vecteurs \vec{e}_r et \vec{e}_θ dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$.

2- Calculer les produits scalaires suivants : $\vec{e}_r \cdot \vec{e}_\rho$; $\vec{e}_r \cdot \vec{k}$; $\vec{e}_\theta \cdot \vec{e}_\rho$ et $\vec{e}_\theta \cdot \vec{k}$

- 3- Donner l'expression du vecteur position de M dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$.
- 4- Calculer les vitesses : a) relative $\vec{V}_r(M)$ et b) d'entraînement $\vec{V}_e(M)$.
- 5- Calculer les accélérations : a) relative $\vec{\gamma}_r(M)$, b) d'entraînement $\vec{\gamma}_e(M)$ et c) de Coriolis $\vec{\gamma}_c(M)$.
- 6- Retrouver les expressions de $\vec{V}(M)_{I,R}$ et de $\vec{\gamma}(M)_{I,R}$ par un calcul direct.
- 7- Le repère relatif R_1 lié à la tige (T) est-il galiléen ? justifier votre réponse.
- 8- Donner les expressions vectorielles des forces appliquées à M dans le référentiel relatif R_1 en sachant que la réaction est donnée dans la base $(\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{e}_\varphi)$ sous la forme suivante : $\vec{R} = R_\theta \vec{e}_\theta + R_\varphi \vec{e}_\varphi$.
- 9- Ecrire le principe fondamental de la dynamique (PFD) appliqué à M dans R_1 .
- 10- En projetant l'équation du PFD suivant \vec{e}_r , montrer que l'équation du mouvement de M s'écrit sous la forme : $\ddot{r} - r\omega^2 \sin^2(\theta) + g \cos(\theta) = 0$.
- 11- En projetant l'équation du PFD suivant \vec{e}_φ , montrer que la composante de la réaction suivant \vec{e}_φ est donnée par : $R_\varphi = 2m\dot{r}\omega \sin(\theta)$.
- 12- En projetant l'équation du PFD suivant \vec{e}_θ , montrer que la composante de la réaction suivant \vec{e}_θ est donnée par : $R_\theta = -m \sin(\theta) [g + r\omega^2 \cos(\theta)]$.

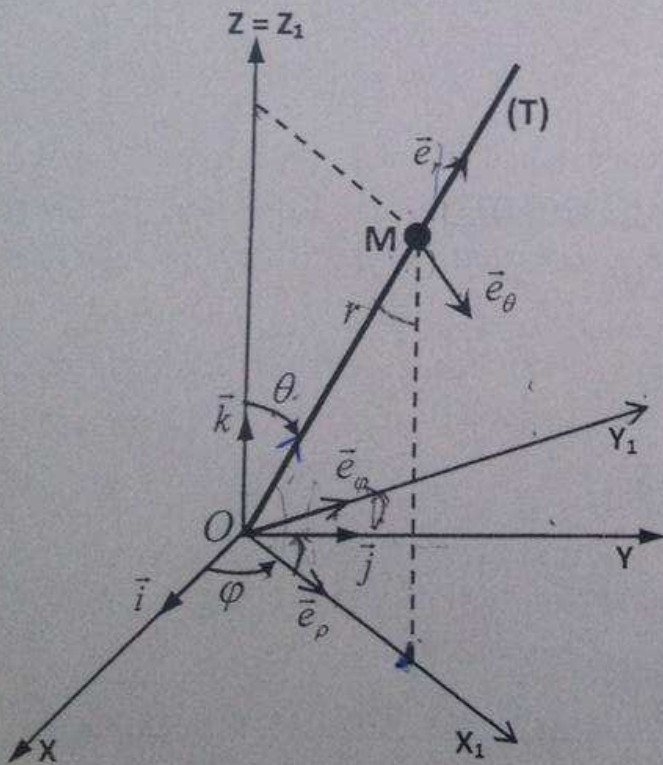


Figure 1

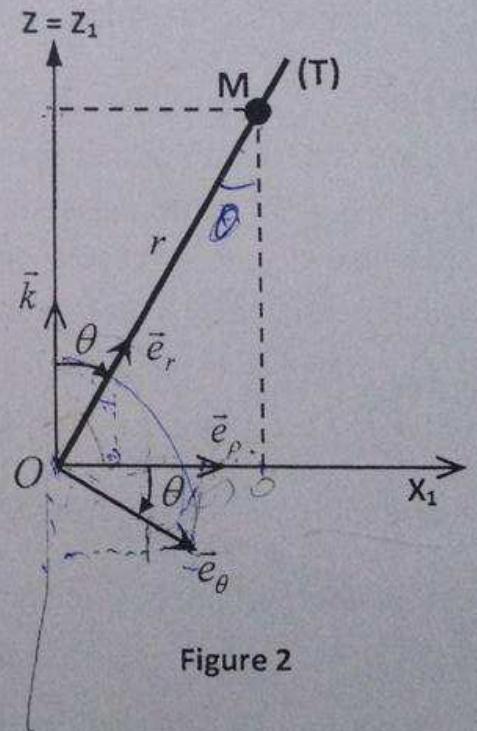


Figure 2

$\cos\left(\frac{\pi}{2} + \theta\right) = -\sin\theta$

Correction d'examen de mécanique du point matériel

Session de rattrapage - Mars 2014

Filière : SMC1

Question de cours :

1- $\overline{OM} = \rho \bar{e}_\rho$ et $\vec{V}(M/R) = \dot{\rho} \bar{e}_\rho + \rho \dot{\phi} \bar{e}_\phi$

Ce qui donne $\vec{\gamma}(M/R) = (\ddot{\rho} - \rho \dot{\phi}^2) \bar{e}_\rho + (2\dot{\rho}\dot{\phi} + \rho\ddot{\phi}) \bar{e}_\phi$

2- Le mouvement est central, donc : $\vec{F} = f(\rho) \bar{e}_\rho$.

En appliquant le PFD au point M, on aura : $m\vec{\gamma}(M/R) = \vec{F}(\rho) = F(\rho) \bar{e}_\rho$

Ce qui implique que : $(\ddot{\rho} - \rho \dot{\phi}^2) = F(\rho) = f(\rho)$ (1)

$(2\dot{\rho}\dot{\phi} + \rho\ddot{\phi}) = 0$ (2)

(2) implique $\frac{1}{\rho} \frac{d}{dt}(\rho^2 \dot{\phi}) = 0 \Rightarrow \rho^2 \dot{\phi} = Cte = C$

3- a) Le moment cinétique $\vec{\sigma}_O(M)/R = \overline{OM} \wedge m\vec{V}(M)/R = m\rho^2 \dot{\phi} \bar{k}$

b) D'autre part, comme : $\frac{d}{dt}[\vec{\sigma}_O(M)]/R = \overline{OM} \wedge m\vec{\gamma}(M)/R = \rho \bar{e}_\rho \wedge F(\rho) \bar{e}_\rho = \vec{0}$

$\Rightarrow \vec{\sigma}_O(M) = \overline{Cte}$

Donc le moment cinétique est constant. Soit : $\|\vec{\sigma}_O(M)/R\| = \sigma_0 = m\rho^2 \dot{\phi}$

On en déduit encore que : $\rho^2 \dot{\phi} = \frac{\sigma_0}{m} = Cte = C$

4- Démonstration de la première formule de Binet.

i) Première méthode :

$\vec{V}(M/R) = \dot{\rho} \bar{e}_\rho + \rho \dot{\phi} \bar{e}_\phi$ avec $\dot{\rho}(t) = \frac{d\rho}{dt} = \frac{d\rho}{d\phi} \cdot \frac{d\phi}{dt} = \frac{d\rho}{d\phi} \cdot \frac{C}{\rho^2}$

Or : $C \frac{d}{d\phi} \left(\frac{1}{\rho} \right) = -C \frac{d\rho}{d\phi} \cdot \frac{1}{\rho^2}$ Donc : $\dot{\rho}(t) = -C \frac{d}{d\phi} \left(\frac{1}{\rho} \right)$

Finalement : $\vec{V}(M/R) = -C \frac{d}{d\phi} \left(\frac{1}{\rho} \right) \bar{e}_\rho + \frac{C}{\rho} \bar{e}_\phi = -C \frac{du}{d\phi} \bar{e}_\rho + Cu \bar{e}_\phi$

ii) Deuxième méthode :

On a : $V^2 = \dot{\rho}^2 + \rho^2 \dot{\phi}^2$ Comme : $\dot{\rho}(t) = \frac{d\rho}{dt} = -\frac{\sigma_0}{m} \frac{du}{d\phi}$

Donc : $\dot{\rho}^2 = \frac{\sigma_0^2}{m^2} \left(\frac{du}{d\phi} \right)^2$ et $\dot{\phi}^2 = \left(\frac{\sigma_0}{m} \right)^2 \cdot u^4$

Soit : $V^2 = \frac{\sigma_0^2}{m^2} \left(\frac{du}{d\phi} \right)^2 + \left(\frac{\sigma_0}{m} \right)^2 \cdot u^2 = \frac{\sigma_0^2}{m^2} \left[\left(\frac{du}{d\phi} \right)^2 + u^2 \right]$

Problème :

1- $\vec{e}_r = \sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{k}$ et $\vec{e}_\theta = \cos \theta \vec{e}_\rho - \sin \theta \vec{k}$

2- $\vec{e}_r \cdot \vec{e}_\rho = \sin \theta$; $\vec{e}_r \cdot \vec{k} = \cos \theta$; $\vec{e}_\theta \cdot \vec{e}_\rho = \cos \theta$ et $\vec{e}_\theta \cdot \vec{k} = -\sin \theta$

3- $\overline{OM} = r \vec{e}_r = r(t) (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{k})$

4- a) Vitesse relative de M : $\vec{V}_r(M) = \left(\frac{d\overline{OM}}{dt} \right)_{/R_1} = \dot{r} (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{k})$

b) Vitesse d'entraînement de M:

$$\begin{aligned} \vec{V}_e(M) &= \left(\frac{d\overline{OM}(M \in R_1)}{dt} \right)_{/R} = \left(\frac{d\overline{OO}}{dt} \right)_{/R} + \vec{\Omega}_{R_1/R} \wedge \overline{OM} \\ &= \omega \vec{k} \wedge r (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{k}) = r \omega \sin \theta \vec{e}_\varphi \end{aligned}$$

5- a) Accélération relative : $\vec{\gamma}_r(M) = \left(\frac{d^2\overline{OM}}{dt^2} \right)_{/R_1} = \ddot{r} (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{k})$

b) Accélération d'entraînement de M:

$$\begin{aligned} \vec{\gamma}_e(M) &= \left(\frac{d^2\overline{OM}(M \in R_1)}{dt^2} \right)_{/R} = \left(\frac{d^2\overline{OO}}{dt^2} \right)_{/R} + \vec{\Omega}_{R_1/R} \wedge [\vec{\Omega}_{R_1/R} \wedge \overline{OM}] \\ &= \omega \vec{k} \wedge [\omega \vec{k} \wedge r (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{k})] = -r \omega^2 \sin \theta \vec{e}_\rho \end{aligned}$$

c) Accélération de Coriolis :

$$\vec{\gamma}_c = 2\vec{\Omega}_{R_1/R} \wedge \vec{v}_r = 2\omega \vec{k} \wedge \dot{r} (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{k}) = 2\omega \dot{r} \sin \theta \vec{e}_\varphi$$

6- Expressions de la vitesse absolue et de l'accélération absolue par un calcul direct.

i) $\vec{V}_a(M) = \left(\frac{d\overline{OM}}{dt} \right)_{/R} = \frac{d}{dt} [r (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{k})]_{/R}$

Soit : $\vec{V}_a(M) = \dot{r} \sin \theta \vec{e}_\rho + r \omega \sin \theta \vec{e}_\varphi + \dot{r} \cos \theta \vec{k}$

ii) $\vec{\gamma}_a(M) = \left(\frac{d^2\overline{OM}}{dt^2} \right)_{/R} = \frac{d}{dt} [\dot{r} \sin \theta \vec{e}_\rho + r \omega \sin \theta \vec{e}_\varphi + \dot{r} \cos \theta \vec{k}]_{/R}$

Soit : $\vec{\gamma}_a(M/R) = (\ddot{r} \sin \theta - r \omega^2 \sin \theta) \vec{e}_\rho + 2\omega \dot{r} \sin \theta \vec{e}_\varphi + \ddot{r} \cos \theta \vec{k}$

7- Le repère R_1 lié à la tige (T) n'est pas galiléen, car il est en rotation autour de repère fixe R.

8- Expressions vectorielles des forces appliquées à M dans R_1 .

$$\vec{P} = -mg\vec{k} ; \vec{R} = R_\theta \vec{e}_\theta + R_\varphi \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{F}_{ie} = -m\vec{\gamma}_e = mr\omega^2 \sin\theta \vec{e}_\rho$$

$$\vec{F}_{ic} = -m\vec{\gamma}_e = -2m\omega\dot{r} \sin\theta \vec{e}_\varphi$$

9- Application de la RFD dans R_1 .

$$\sum \vec{F}_{réels} + \sum \vec{F}_{inerties} = m\vec{\gamma}_r(M) \Rightarrow \vec{P} + \vec{R} + \vec{F}_{ie} + \vec{F}_{ic} = m\vec{\gamma}_r$$

Soit :

$$-mg\vec{k} + R_\theta \vec{e}_\theta + R_\varphi \vec{e}_\varphi + mr\omega^2 \sin\theta \vec{e}_\rho - 2m\omega\dot{r} \sin\theta \vec{e}_\varphi = m\ddot{r}(\sin\theta \vec{e}_\rho + \cos\theta \vec{k})$$

10- Projection de l'équation du PFD suivant \vec{e}_r .

$$\begin{aligned} &[-mg\vec{k} + R_\theta \vec{e}_\theta + R_\varphi \vec{e}_\varphi + mr\omega^2 \sin\theta \vec{e}_\rho - 2m\omega\dot{r} \sin\theta \vec{e}_\varphi] \cdot \vec{e}_r = \\ &[m\ddot{r}(\sin\theta \vec{e}_\rho + \cos\theta \vec{k})] \cdot \vec{e}_r \end{aligned}$$

$$\text{Implique : } -mg \cos\theta + mr\omega^2 \sin^2(\theta) = m\ddot{r}(\sin^2\theta + \cos^2\theta)$$

$$\text{Soit : } \boxed{\ddot{r} - r\omega^2 \sin^2(\theta) + g \cos\theta = 0}$$

11- Projection de l'équation du PFD suivant \vec{e}_φ .

$$\begin{aligned} &[-mg\vec{k} + R_\theta \vec{e}_\theta + R_\varphi \vec{e}_\varphi + mr\omega^2 \sin\theta \vec{e}_\rho - 2m\omega\dot{r} \sin\theta \vec{e}_\varphi] \cdot \vec{e}_\varphi = \\ &[m\ddot{r}(\sin\theta \vec{e}_\rho + \cos\theta \vec{k})] \cdot \vec{e}_\varphi \end{aligned}$$

$$\text{Soit : } \boxed{R_\varphi = 2m\omega\dot{r} \sin\theta}$$

12- Projection de l'équation du PFD suivant \vec{e}_θ .

$$\begin{aligned} &[-mg\vec{k} + R_\theta \vec{e}_\theta + R_\varphi \vec{e}_\varphi + mr\omega^2 \sin\theta \vec{e}_\rho - 2m\omega\dot{r} \sin\theta \vec{e}_\varphi] \cdot \vec{e}_\theta = \\ &[m\ddot{r}(\sin\theta \vec{e}_\rho + \cos\theta \vec{k})] \cdot \vec{e}_\theta \end{aligned}$$

$$\text{Implique : } mg \sin\theta + R_\theta + mr\omega^2 \sin\theta \cos\theta = m\ddot{r}(\sin\theta \cos\theta - \cos\theta \sin\theta) = 0.$$

$$\text{Soit : } \boxed{R_\theta = -mr\omega^2 \sin\theta \cos\theta - mg \sin\theta = -m \sin\theta [g + r\omega^2 \cos\theta]}$$

D. K/barek NYA

Epreuve de Mécanique du Point SMP₁
Janvier 2014
Durée: 1h30mn

(Documents non autorisés)

Exercice: On considère un point matériel M de masse m soumis à une force \vec{F} de composantes cartésiennes:

$$F_x = xy - y^2 + x, \quad F_y = \frac{x^2}{2} - 2xy + y$$

$x(t)$ et $y(t)$ sont les coordonnées du point matériel M.

- Déterminer l'énergie potentielle dont dérive le champ de force \vec{F} .
- Calculer le travail de la force \vec{F} quand son point d'application se déplace du point O au point A : $W_O^A(\vec{F})$ avec $O(x=0, y=0)$, $A(x=0, y=2)$
- Quel serait le travail du champ de force \vec{F} : $W_O^{A_1}(\vec{F}) + W_{A_1}^A(\vec{F})$ et $W_O^B(\vec{F}) + W_B^{A_1}(\vec{F}) + W_{A_1}^A(\vec{F})$ avec $A_1(x=1, y=1)$, $B(x=1, y=0)$.

Conclusion.

Problème : L-Etude de la trajectoire de l'extrémité A d'une tige OA

Soit $R(O, X, Y, Z)$ un référentiel galiléen de base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ et $R_1(O, X_1, Y_1, Z_1)$ un référentiel en mouvement par rapport à R de base $(\vec{u}_1, \vec{u}_2, \vec{u}_3)$

On considère une tige OA de longueur d en mouvement comme le montre la figure. La tige OA tourne uniformément autour de l'axe OZ_1 avec une vitesse angulaire ω constante (B étant la projection du point A dans le plan XOY). Le plan vertical BOZ a un angle φ_0 constant par rapport à l'axe OX.

Tous les résultats vectoriels doivent être exprimés dans la base $(\vec{u}_1, \vec{u}_2, \vec{u}_3)$

- Calculer directement à partir du vecteur position \vec{OA} , les vecteurs vitesse et accélération du point A par rapport au repère $R(O, X, Y, Z)$ ($\vec{V}(A/R)$ et $\vec{\gamma}(A/R)$) en fonction de d et ω .
- Déterminer le vecteur vitesse rotation $\vec{\Omega}(R_1/R)$ et retrouver $\vec{V}(A/R)$ et $\vec{\gamma}(A/R)$ par application de la loi de composition des vitesses et des accélérations.
- Déterminer, en fonction de d et ω , les composantes tangentielle et normale de $\vec{\gamma}(A/R)$ dans le plan BOZ. En déduire, en fonction de d , le rayon de courbure de la trajectoire de l'extrémité A.
- Déterminer la trajectoire et l'hodographe de l'extrémité de A de la tige OA dans le référentiel $R(O, X, Y, Z)$.

5- Montrer que le mouvement de A par rapport au repère $R(O, X, Y, Z)$ est un mouvement à accélération centrale. En déduire, en fonction de d et ω , la valeur de la constante des aires C .

II- Etude du mouvement d'un point M mobile sur la tige OA.

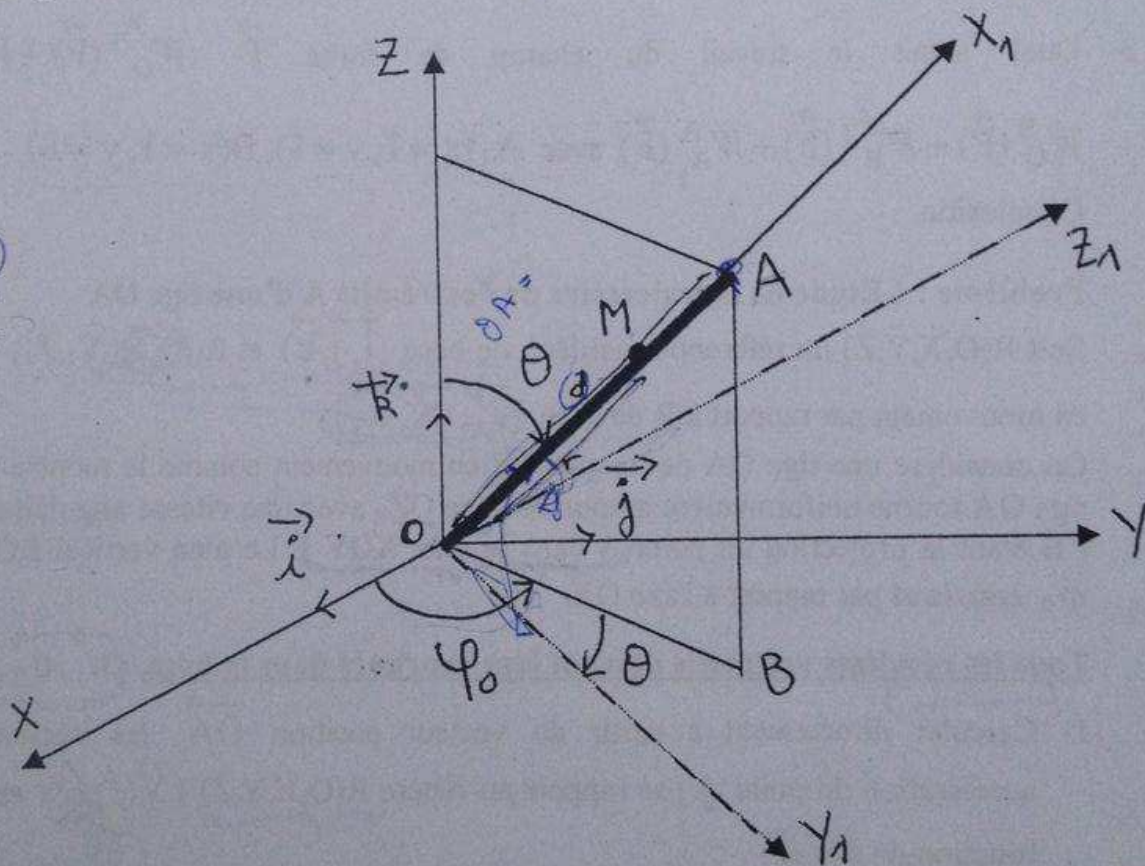
On place un point mobile M de masse m sur la même tige OA et on le lâche sans vitesse initiale. On suppose que le point M se déplace **sans frottement** sur la tige qui est toujours en rotation uniforme dans le plan vertical BOZ avec un angle φ_0 constant par rapport à l'axe OX.

- 1- Calculer, en fonction des variables r, \dot{r}, \ddot{r} et $\dot{\theta}$, la vitesse et l'accélération du mobile M par rapport au repère $R(O, X, Y, Z)$ ($\vec{V}^{(M/R)}$ et $\vec{\gamma}^{(M/R)}$).
- 2- Quelles sont les forces appliquées au point M sur la tige OA dans le référentiel $R(O, X, Y, Z)$. Exprimer ces forces dans la base $(\vec{u}_1, \vec{u}_2, \vec{u}_3)$. Ecrire le PFD de M dans le référentiel supposé galiléen R.

On donne : la force de réaction de la tige au point M: $\vec{N} = N_1 \vec{u}_1 + N_2 \vec{u}_2 + N_3 \vec{u}_3$.

- 3- En déduire par projection sur les axes OX_1, OY_1 et OZ_1 , l'équation du mouvement du point M. En déduire les composantes de la réaction de la tige au point M et montrer, que la réaction est portée par l'axe OY_1 .

$OA = d$
 $OM = r$
 $\theta = \omega t$



U N E M
 02 1 2011 AFRIQUE

Exercice $F_x = xy - y^2 + x$; $F_y = \frac{x^2}{2} - 2xy - y$

1. Energie potentielle dont dérive le champ de Force \vec{F} ,

$$F_x = -\frac{\partial E_p}{\partial x} = xy - y^2 + x \Rightarrow E_p = -\frac{x^2}{2}y + y^2x - \frac{x^2}{2} + f(y) \quad (0,5 \text{ pt})$$

$$F_y = -\frac{\partial E_p}{\partial y} = \frac{x^2}{2} - 2xy + y = \frac{x^2}{2} - 2yx - f'(y) \quad (0,5 \text{ pt})$$

$$\Rightarrow f'(y) = -y \Rightarrow f(y) = -\frac{y^2}{2} + Cst$$

D'où $E_p(x, y) = -\frac{x^2}{2}y + y^2x - \frac{x^2}{2} - \frac{y^2}{2} + Cste$ (1 pt)

2. Le travail de la force \vec{F} ,

$$\text{Soit } W_0^A(\vec{F}) = E_p(O) - E_p(A) \quad (0,5 \text{ pt})$$

$$O(x=0, y=0) ; A(x=0, y=2)$$

$$W_0^A(\vec{F}) = Cste - (-2) - Cste = 2 \text{ J}$$

d'où $W_0^A(\vec{F}) = 2 \text{ Joules}$ (1 pt)

3. $W_0^{A_1}(\vec{F}) + W_{A_1}^A(\vec{F}) = E_p(O) - E_p(A_1) + (E_p(A_1) - E_p(A)) = E_p(O) - E_p(A) = 2 \text{ Joules}$ (0,5 pt)

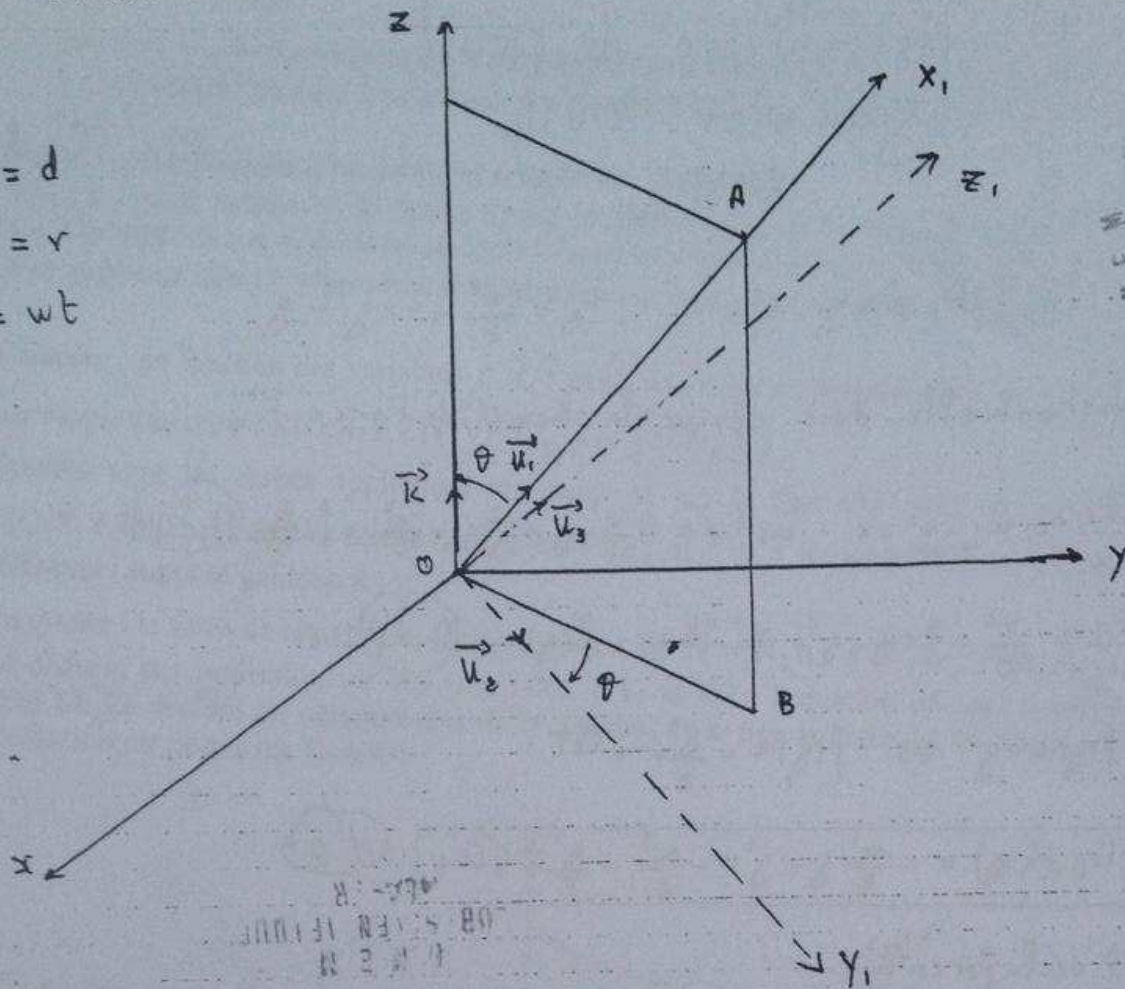
$$W_0^B(\vec{F}) + W_B^{A_1}(\vec{F}) + W_{A_1}^A(\vec{F}) = E_{p0} - E_{pB} + E_{pB} - E_{pA_1} + E_{pA_1} - E_{pA}$$
$$= E_{p0} - E_{pA} = W_0^A = 2 \text{ Joules} \quad (0,5 \text{ pt})$$

Le travail est le même quelque soit le chemin suivi.

(1 pt)

Problèmes

$OA = d$
 $OM = r$
 $\theta = \omega t$



I. 1) $\vec{OA} = d\vec{u}_1$ avec $d = \text{Cste}$

$$\vec{V}(A/R) = \frac{d\vec{OA}}{dt} \Big|_R = d \frac{d\vec{u}_1}{dt} \Big|_R$$

$$\frac{d\vec{u}_1}{dt} = \dot{\theta} \vec{u}_0 \quad ; \quad \frac{d\vec{u}_0}{dt} = -\dot{\theta} \vec{u}_1$$

$\vec{V}(A/R) = d \dot{\theta} \vec{u}_0 = d\omega \vec{u}_0$	(1 pt)
$\vec{\chi}(A/R) = d\omega \frac{d\vec{u}_0}{dt} = -d\omega^2 \vec{u}_1$	(1 pt)

2) - La rotation se fait dans le plan $BOZ_1 \parallel$ au x_1Oy_1 , autour de l'axe OZ_1 de vecteur unitaire \vec{u}_3 .

soit $\vec{\Omega}(R_1/R) = \omega \vec{u}_3$ (1 pt)

Loi de Composition des vitesses

$$\vec{v}^s(A/R) = \vec{v}^s(A/R_1) + \vec{v}_c$$

avec : $\vec{v}_c = \frac{d\vec{OO}_1}{dt} \Big|_R + \vec{\omega} \wedge \vec{OA}$ $O \equiv O_1$

$$\vec{v}_c = \omega \vec{u}_3 \wedge \rho \vec{u}_1 = \omega \rho \vec{u}_2$$

$$\vec{v}^s(A/R_1) = \vec{0}$$

d'où :

$$\boxed{\vec{v}^s(A/R) = \omega \rho \vec{u}_2}$$

0,5 pt

même résultat que 1)

Loi de Composition des accélérations

$$\vec{\gamma}^s(A/R) = \vec{\gamma}^s(A/R_1) + \vec{\gamma}_c + \vec{\gamma}_c$$

$$\vec{\gamma}^s(A/R_1) = \vec{0} \text{ car } \vec{v}^s(A/R_1) = \vec{0}$$

$$\vec{\gamma}_c = \dot{\omega} \vec{u}_3 \wedge \vec{OA} = \dot{\omega} \vec{u}_3 \wedge \rho \vec{u}_1 = \vec{0}$$

$$\vec{\gamma}_c = \frac{d^2 \vec{OO}_1}{dt^2} + \frac{d\vec{\omega}}{dt} \wedge \vec{OA} + \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge \vec{OA})$$

$$\vec{\gamma}_c = \omega \vec{u}_3 \wedge (\omega \vec{u}_3 \wedge \rho \vec{u}_1) = -\omega^2 \rho \vec{u}_1$$

d'où :

$$\boxed{\vec{\gamma}^s(A/R) = -\omega^2 \rho \vec{u}_1}$$

même résultat que 1)

3) - Dans le système de Serret-Frenet l'accélération s'écrit :

$$\boxed{\vec{\gamma}^s(A/R) = \gamma_t \vec{e}_t + \gamma_n \vec{n}}$$

avec $\begin{cases} \gamma_t = \frac{dv}{dt} \\ \gamma_n = \frac{v^2}{\rho} \end{cases}$ 0,5 pt

$$v = |\vec{v}^s(A/R)| = \rho \omega = \text{cte} \Rightarrow \gamma_t = 0$$

$$\Rightarrow \vec{\gamma} = \gamma_n \vec{n} = -d\omega^2 \vec{u}_1 \Rightarrow \begin{cases} \gamma_n = d\omega^2 \\ \vec{n} = -\vec{u}_1 \end{cases}$$

Le rayon de courbure :

$$\boxed{\rho = \frac{v^2}{\gamma_n} = \frac{d^2 \omega^2}{d\omega^2} = d}$$

1 pt

4) - Dans le plan BOZ , on a:

$$\vec{OA} = d\vec{u}_1$$

0,5 pt

c'est l'équation d'un cercle de rayon d et de centre $O(0,0)$

pour l'hodographe, on pose $\vec{OP} = \vec{v}(M/R) = d\omega\vec{u}_0$

1 pt

c'est l'équation d'un cercle de centre $O(0,0)$ et de rayon $d\omega$.

5) - Pour qu'un mouvement soit à accélération centrale, il faut que

$$\vec{\gamma} \parallel \vec{OA}$$

$$\text{on a: } \vec{\gamma}(M/R) = -d\omega^2\vec{u}_1 \Rightarrow \vec{\gamma}(M/R) \parallel \vec{OA}$$

1 pt

$$\vec{OA} = d\vec{u}_1$$

donc le mouvement de A dans R est un MxT à accélération centrale.

$$C = |\vec{OA} \wedge \vec{v}(M/R)| = |d\vec{u}_1 \wedge d\omega\vec{u}_0| = d^2\omega$$

II - 1)

$$\vec{OM} = r\vec{u}_1$$

$$\vec{v}(M/R) = \dot{r}\vec{u}_1 + r\omega\vec{u}_0$$

$$\vec{\gamma}(M/R) = (\ddot{r} - r\omega^2)\vec{u}_1 + 2\dot{r}\omega\vec{u}_0$$

1 pt

e) - R est galiléen \Rightarrow les forces appliquées à M sont réelles.

0,5 pt Poids: $\vec{P} = m\vec{g} = -mg\vec{k} = -mg\cos\theta\vec{u}_2 + mg\sin\theta\vec{u}_3$

0,5 pt Réaction de la tige: $\vec{N} = N_1\vec{u}_1 + N_2\vec{u}_2 + N_3\vec{u}_3$

M se déplace sans frottement sur la tige $\Rightarrow N_1 = 0$.

$$\vec{N} = N_2\vec{u}_2 + N_3\vec{u}_3$$

P.F.D s'écrit dans R galiléens

$$m\vec{\gamma}(M/R) = \sum \vec{F}_{réelles} = \vec{P} + \vec{N}$$

1 pt

3) - Dans la base $(\vec{u}_1, \vec{u}_2, \vec{u}_3)$

1 pt

$$m(\ddot{r} - r\omega^2)\vec{u}_1 + 2m\dot{r}\omega\vec{u}_2 = -mg\cos\theta\vec{u}_1 + mg\sin\theta\vec{u}_2 + N_2\vec{u}_2 + N_3\vec{u}_3$$

En projetant sur les axes:

$$\begin{cases} m(\ddot{r} - r\omega^2) = -mg\cos\theta & (1) \\ 2m\dot{r}\omega = mg\sin\theta + N_2 & (2) \\ 0 = N_3 & (3) \end{cases}$$

(1) $\Rightarrow \ddot{r} - r\omega^2 = -g\cos\theta$ équation du mouvement de M dans R.

(2) $\Rightarrow N_2 = 2m\omega\dot{r} - mg\sin\theta$

(3) $\Rightarrow N_3 = 0$

donc:

$$\vec{N} = N_2\vec{u}_2$$

1 pt

portée par \vec{OY}_1

(Documents non autorisés)

Exercice 1: Soit le repère $R_1(O_1, X_1, Y_1, Z_1)$ de base $(\vec{i}_1, \vec{j}_1, \vec{k}_1)$ se déplaçant par rapport au repère $R(O, X, Y, Z)$ de base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$, de telle manière que si t représente le temps:

$\vec{OO}_1 = \lambda(t)\vec{k}_1$, l'angle $\varphi(t) = (\vec{i}, \vec{i}_1) = (\vec{j}, \vec{j}_1)$. La position d'un point mobile M dans son mouvement par rapport au repère R_1 est donnée par la relation: $\vec{O}_1M = \mu(t)\vec{i}_1$.
 R est le repère absolu, R_1 est le repère relatif.

1- Les résultats vectoriels doivent être donnés dans la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$

a- Déterminer le vecteur position \vec{OM} du point M .

b- Déterminer le vecteur vitesse absolue de M : $\vec{V}_a(M) = \vec{V}(M/R)$

2- Les résultats vectoriels doivent être donnés dans la base $(\vec{i}_1, \vec{j}_1, \vec{k}_1)$

a- Déterminer le vecteur vitesse relative de M : $\vec{V}_r(M) = \vec{V}(M/R_1)$

b- Déterminer le vecteur vitesse d'entraînement de M : $\vec{V}_e(M) = \vec{V}(M \in R_1/R)$

c- En déduire la vitesse absolue de M et vérifier la relation de composition des vitesses.

d- Déterminer l'accélération relative de M : $\gamma_r(M) = \gamma(M/R_1)$

e- Déterminer l'accélération d'entraînement de M : $\gamma_e(M) = \gamma(M \in R_1/R)$

f- Déterminer l'accélération de coriolis de M : $\gamma_c(M)$

g- Déterminer l'accélération absolue de M : $\gamma_a(M) = \gamma(M/R)$ et vérifier la relation de composition des accélérations.

Exercice 2: Soit $R(O, X, Y, Z)$ un repère fixe, supposé galiléen muni d'une base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$, XOY est dans le plan vertical. Dans ce plan XOY , une tige spirale est maintenue fixe. Une particule M_1 de masse m se déplace sur cette tige spirale telle que:

$\dot{\varphi} = \omega = cte$, $\varphi = (\vec{i}, \vec{e}_\rho) = (\vec{j}, \vec{e}_\varphi)$ et $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z)$ base mobile dans R avec $\vec{e}_z = \vec{k}$

Une particule M_2 de masse m se déplace sans frottement dans le plan XOY telle que:

$\vec{OM}_2 = R\vec{e}_\rho$ et $\vec{M}_1M_2 = R(1 - e^\varphi)\vec{e}_\rho$; $R = constante$.

Les résultats vectoriels doivent être donnés dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z)$

A- Mouvement de la particule M_1

1- a/ Déterminer la vitesse $\vec{V}(M_1/R) = \frac{dOM_1}{dt} / R$ de la particule M_1 dans le repère R .

b/ En déduire que le vecteur $\vec{\tau}$ tangent à la trajectoire en M_1 s'écrit: $\vec{\tau} = \frac{\vec{e}_\rho + \vec{e}_\varphi}{\sqrt{2}}$

c/ Déterminer le vecteur \vec{n} tel que $(\vec{\tau}, \vec{n}, \vec{b})$ avec $\vec{b} = \vec{k}$, forme une base.

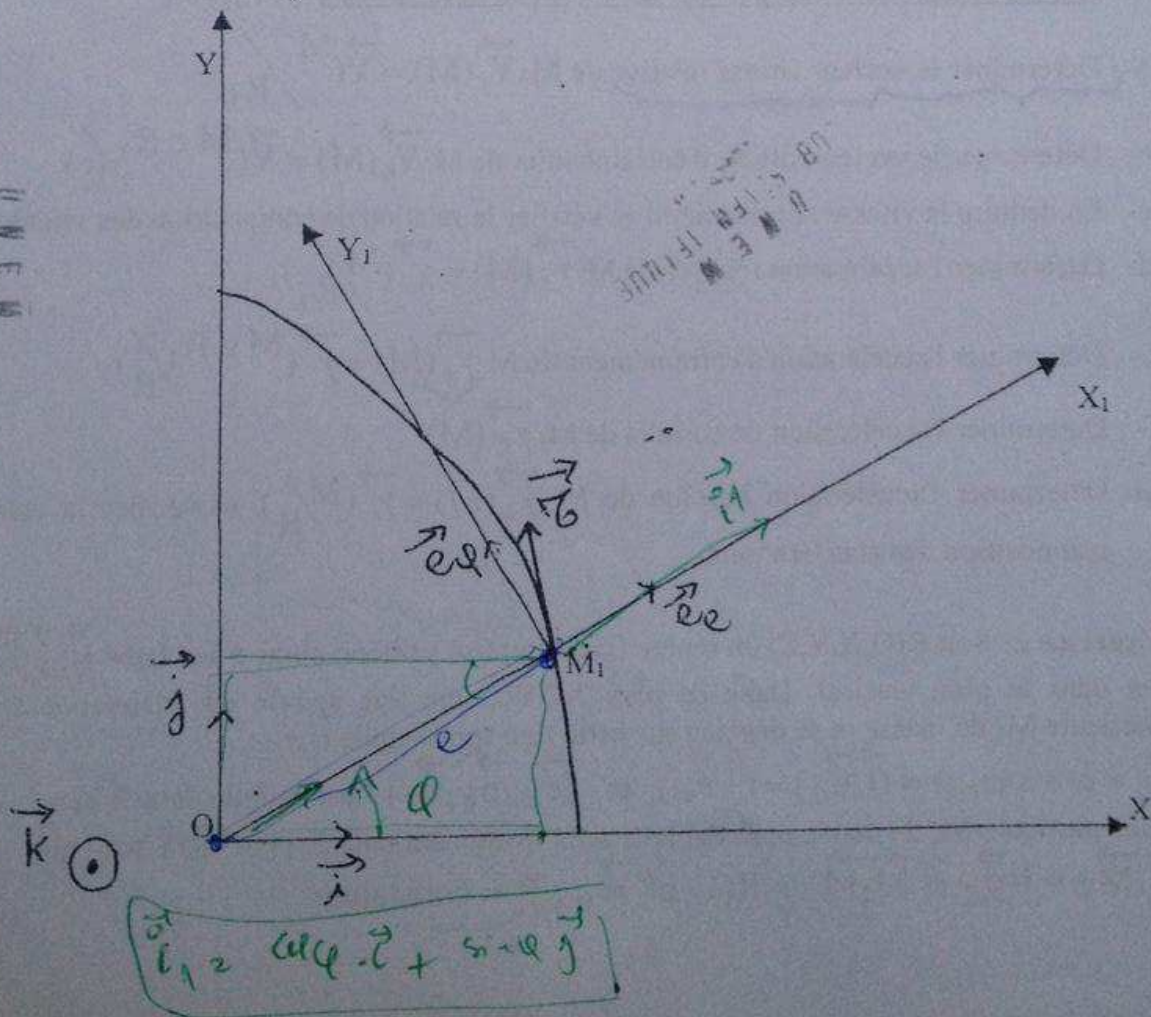
2- Calculer l'accélération $\vec{\gamma}(M_1/R)$ de M_1 .

B- Mouvement de la particule M_2

Soit $R_1(M_1, X_1, Y_1, Z)$ le repère relatif d'origine M_1 muni de la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z)$ avec $\vec{e}_z = \vec{k}$, fixe dans R_1 , lié au point M_1 . R_1 est en mouvement par rapport à R (absolu), avec la vitesse angulaire $\dot{\varphi} = \omega$ tel que $\vec{\Omega}(R_1/R) = \omega \vec{k}$.

1- Déterminer les vitesses relative $\vec{V}(M_2/R_1)$, d'entraînement $\vec{V}_e(M_2/R)$ de la particule M_2 .

2- Déterminer les accélérations relative $\vec{\gamma}(M_2/R_1)$, d'entraînement $\vec{\gamma}_e(M_2)$, de Coriolis $\vec{\gamma}_c(M_2)$ et absolu $\vec{\gamma}(M_2/R)$ de la particule M_2 .



Session: Rattrapage MARS 2014

MR SABA

Filière: SMP₁

Exercice 1:

$$1 - a - \vec{OM} = \vec{OO_1} + \vec{O_1M} = \lambda \vec{k}_1 + \rho \vec{i}_1 \\ = \lambda \vec{k} + \rho (\cos \psi \vec{i} + \sin \psi \vec{j})$$

réponse: $\vec{OM} = \rho \cos \psi \vec{i} + \rho \sin \psi \vec{j} + \lambda \vec{k}$ (1,5pt)

b - $\vec{V}_a = \vec{V}(M/R_1) = \frac{d\vec{OM}}{dt} / R_1$

$$\vec{V}_a(M) = \dot{\rho} (\cos \psi \vec{i} + \sin \psi \vec{j}) + \rho \dot{\psi} (-\sin \psi \vec{i} + \cos \psi \vec{j}) + \dot{\lambda} \vec{k}$$

réponse: $\vec{V}_a(M) = (\dot{\rho} \cos \psi - \rho \dot{\psi} \sin \psi) \vec{i} + (\dot{\rho} \sin \psi + \rho \dot{\psi} \cos \psi) \vec{j} + \dot{\lambda} \vec{k}$ (1,5pt)

2 a - $\vec{V}_r(M) = \vec{V}(M/R_1) = \frac{d\vec{OM}}{dt} / R_1$ (1,5pt)

$\vec{V}_r(M) = \dot{\rho} \vec{i}_1$ (1pt)

b - $\vec{V}_e(M) = \frac{d\vec{OO_1}}{dt} / R_1 + \vec{\Omega}(R_1/\rho) \wedge \vec{OM}$

$$= \dot{\lambda} \vec{k}_1 + \dot{\psi} \vec{k}_1 \wedge \rho \vec{i}_1$$

réponse: $\vec{V}_e(M) = \dot{\lambda} \vec{k}_1 + \rho \dot{\psi} \vec{j}_1$ (1pt)

c - $\vec{V}_a(M) = \vec{V}(M/R_1) =$

$$\vec{V}_a(M) = \frac{d}{dt} (\lambda \vec{k}_1 + \mu \vec{i}_1) / R$$

$$= \dot{\lambda} \vec{k}_1 + \dot{\mu} \vec{i}_1 + \dot{\mu} \frac{d\vec{i}_1}{dt} / R$$

$$\boxed{\vec{V}_a(M) = \dot{\lambda} \vec{k}_1 + \dot{\mu} \vec{i}_1 + \mu \dot{\psi} \vec{j}_1} \quad (1,5 \text{ pt})$$

on vérifie bien la loi de composition des vitesses:

$$\vec{V}_a = \vec{V}_e + \vec{V}_r \quad (0,5 \text{ pt})$$

$$d \vec{\gamma}(M/R_1) = \vec{\gamma}_r(M) = \frac{d^2 \vec{O}_1 M}{dt^2} / R_1$$

$$\boxed{\vec{\gamma}_r(M) = \ddot{\mu} \vec{i}_1} \quad (1 \text{ pt})$$

$$e \vec{\gamma}_e(M) = \vec{\gamma}(M \in R_1 / R)$$

$$\vec{\gamma}_e(M) = \frac{d^2 \vec{O}_1 M}{dt^2} / R + \frac{d\vec{\Omega}}{dt} \wedge \vec{O}_1 M + \vec{\Omega} \wedge (\vec{\Omega} \wedge \vec{O}_1 M)$$

$$= \ddot{\lambda} \vec{k}_1 + \ddot{\mu} \vec{k}_1 \wedge \mu \vec{i}_1 + \dot{\psi} \vec{k}_1 \wedge (\dot{\psi} \vec{k}_1 \wedge \mu \vec{i}_1)$$

$$= \ddot{\lambda} \vec{k}_1 + \mu \ddot{\psi} \vec{j}_1 = \mu \dot{\psi}^2 \vec{i}_1$$

$$\underline{d'o\grave{u}} \quad \boxed{\vec{\gamma}_e(M) = -\mu \dot{\psi}^2 \vec{i}_1 + \mu \ddot{\psi} \vec{j}_1 + \ddot{\lambda} \vec{k}_1} \quad (1 \text{ pt})$$

$$f - \vec{\gamma}_c = 2 \vec{\Omega} \wedge \vec{V}_r = 2 \dot{\psi} \vec{k}_1 \wedge \dot{\mu} \vec{i}_1$$

$$\underline{d'o\grave{u}} \quad \boxed{\vec{\gamma}_c = 2 \dot{\psi} \dot{\mu} \vec{j}_1} \quad (1 \text{ pt})$$

g- $\vec{\gamma}_a(M) = \vec{\gamma}(M/R) = \frac{d\vec{V}_a}{dt} / R$
 $= \frac{d}{dt} (\dot{\rho} \vec{i}_1 + \rho \dot{\psi} \vec{j}_1 + \lambda \vec{k}_1) / R$
 $= \ddot{\rho} \vec{i}_1 + \dot{\rho} \dot{\psi} \vec{j}_1 + \dot{\rho} \dot{\psi} \vec{j}_1 + \rho \ddot{\psi} \vec{j}_1$
 $- \rho \dot{\psi}^2 \vec{i}_1 + \dot{\lambda} \vec{k}_1$ (1pt)

Soit: $\vec{\gamma}_a = (\ddot{\rho} - \rho \dot{\psi}^2) \vec{i}_1 + (\rho \ddot{\psi} + 2\dot{\rho} \dot{\psi}) \vec{j}_1 + \dot{\lambda} \vec{k}_1$

on vérifie bien la loi de composition des accélérations
 $\vec{\gamma}_a = \vec{\gamma}_e + \vec{\gamma}_r + \vec{\gamma}_c$ (0,5pt)

Exercice 2: A Mvt de la particule M_1

$\dot{\psi} = \omega = \text{cste}$

1 $\vec{OM}_2 = R \vec{e}_e$ et $M_1 M_2 = R(1 - e^\psi) \vec{e}_e$; $R = \text{cste}$

$\vec{OM}_1 = \vec{OM}_2 + M_2 M_1 = R e^\psi \vec{e}_e$

a/ $\vec{V}(M_1/R) = \frac{d\vec{OM}_1}{dt} / R = R \dot{\psi} e^\psi \vec{e}_e + R \dot{\psi} e^\psi \vec{e}_\psi$

où on a: $\vec{V}(M_1/R) = R \dot{\psi} e^\psi (\vec{e}_e + \vec{e}_\psi)$ (1pt)

b/ $\vec{e} = \frac{\vec{V}(M_1/R)}{\|\vec{V}(M_1/R)\|} = \frac{\vec{e}_e + \vec{e}_\psi}{\sqrt{2}}$ (1pt)

c/ $\vec{m} = \vec{k} \wedge \vec{e} = \frac{\vec{e}_\psi - \vec{e}_e}{\sqrt{2}}$ (1pt)

2. Accélération $\vec{\gamma}(M_1/R)$.

$$\begin{aligned}\vec{\gamma}(M_1/R) &= \frac{d\vec{v}(M_1/R)}{dt} \Big|_R = \frac{d}{dt} [R\dot{\psi} e^\psi (\vec{e}_e + \vec{e}_\psi)] \\ &= R\dot{\psi}^2 e^\psi (\vec{e}_e + \vec{e}_\psi) + R\ddot{\psi} e^\psi (\vec{e}_\psi - \vec{e}_e)\end{aligned}$$

d'où: $\vec{\gamma}(M_1/R) = 2R\dot{\psi}^2 e^\psi \vec{e}_\psi$ (1pt)

B. Mouvement de la particule M_2

1. \rightarrow Vitesse relative: $\vec{v}_r = \vec{v}(M_2/R_1)$

$$\vec{v}(M_2/R_1) = \frac{d\vec{OM}_2}{dt} \Big|_{R_1} = -R\dot{\psi} e^\psi \vec{e}_e \quad (1pt)$$

\rightarrow Vitesse d'entraînement: $\vec{v}_e(M_2)$

$$\begin{aligned}\vec{v}_e(M_2) &= \frac{d\vec{OM}_1}{dt} \Big|_R + \vec{\omega}(R_1/R) \wedge \vec{OM}_2 \\ &= R\dot{\psi} e^\psi \vec{e}_e + R\dot{\psi} e^\psi \vec{e}_\psi + \dot{\psi} R \wedge R (1 - e^\psi) \vec{e}_e \\ &= R\dot{\psi} e^\psi (\vec{e}_e + \vec{e}_\psi) + R\dot{\psi} (1 - e^\psi) \vec{e}_\psi\end{aligned}$$

d'où: $\vec{v}_e(M_2) = R\dot{\psi} (e^\psi \vec{e}_e + \vec{e}_\psi)$ (1pt)

2. \rightarrow Accélération relative: $\vec{\gamma}(M_2/R_1) = \frac{d\vec{v}(M_2/R_1)}{dt} \Big|_R$

$$\vec{\gamma}(M_2/R_1) = -R\ddot{\psi} e^\psi \vec{e}_e \quad (0,5pt)$$

\rightarrow Accélération d'entraînement: $\vec{\gamma}_e(M_2)$

$$\vec{\gamma}_e(M_2) = \frac{d^2\vec{OM}_1}{dt^2} \Big|_R + \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge \vec{OM}_2)$$

$$\vec{\gamma}_c(M_2) = R \dot{\psi}^2 e^\psi (\vec{e}_e + \vec{e}_\psi) + R \ddot{\psi} e^\psi (\vec{e}_\psi - \vec{e}_e) + \dot{\psi} \vec{k} \wedge [\dot{\psi} \vec{k} \wedge R(1 - e^\psi) \vec{e}_e]$$

$$\boxed{\vec{\gamma}_c(M_2) = 2R \dot{\psi}^2 e^\psi \vec{e}_\psi - R \ddot{\psi} (1 - e^\psi) \vec{e}_e} \quad (1 \text{ pt})$$

→ Accélération de Coriolis: $\vec{\gamma}_c = 2 \vec{\Omega} (R_1/r) \wedge \vec{V}_r$

$$\vec{\gamma}_c = 2 \dot{\psi} \vec{k} \wedge (-R \dot{\psi} e^\psi \vec{e}_e) = -2R \dot{\psi}^2 e^\psi \vec{e}_\psi$$

alt. cas. $\boxed{\vec{\gamma}_c = -2R \dot{\psi}^2 e^\psi \vec{e}_\psi} \quad (1 \text{ pt})$

Epreuve de Mécanique du Point SM₁
Janvier 2014
Durée: 1h30mn

(Documents non autorisés)

Soit $R(O, X, Y, Z)$ un repère galiléen de base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ et $R'(O, X', Y', Z')$ un repère relatif de base cylindrique $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z = \vec{k})$. Un anneau M de masse m, assimilable à un point matériel peut glisser sur une hélice d'axe vertical OZ. Le point M est repéré par ses coordonnées cylindriques (ρ, φ, Z) .

L'hélice se trouve sur une surface cylindrique de révolution, d'axe OZ de rayon $(R = \rho)$. Son pas est $2\pi b$. La vitesse angulaire autour de OZ est notée $\omega = \dot{\varphi}$. Le point M décrit une courbe descendante $(Z < 0)$.

Tous les résultats vectoriels doivent être exprimés dans la base. $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z = \vec{k})$

I Etude cinématique

1- Exprimer \vec{OM} dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z = \vec{k})$.

2- En déduire $\vec{V}(M/R)$ dans la même base. Donner $\vec{V}(M/R)$ en fonction de R, b et ω .

Retrouver $\vec{V}(M/R)$ par la loi de composition des vitesses.

3- Donner $\vec{\gamma}(M/R)$ en fonction de R, b, ω et $\dot{\omega}$ dans $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z = \vec{k})$. Retrouver $\vec{\gamma}(M/R)$ par la loi de composition des accélérations.

II Etude dynamique

La réaction \vec{F} entre l'hélice et l'anneau s'écrit: $\vec{F} = F_\rho \vec{e}_\rho + F_\varphi \vec{e}_\varphi + F_Z \vec{e}_z$

1- Ecrire le PFD

2- Par projection sur $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z = \vec{k})$ écrire les 3 équations du mouvement.

3- Quelle relation peut-on écrire entre \vec{F} et $\vec{V}(M/R)$ si on néglige les frottements?

En déduire une relation entre F_φ , F_Z , b et R

4- Donner $\dot{\omega}$ en fonction de g, b et R en l'absence de frottement. En déduire l'expression de \ddot{Z} . Que remarque-t-on? Sachant qu'à $t = 0$, $Z(0) = 0$, $\dot{Z}(0) = 0$; donner l'expression de Z en fonction de t.

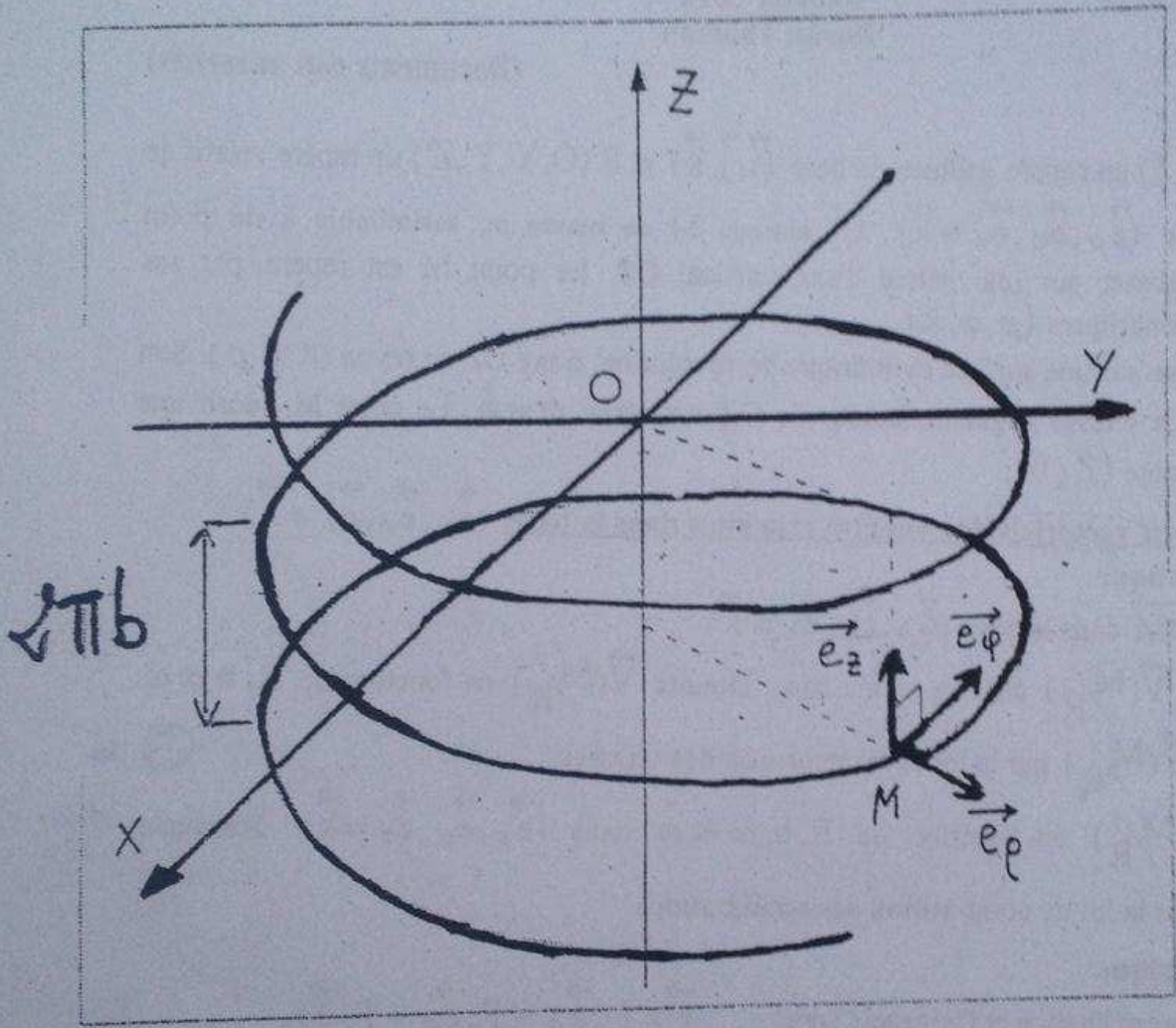
5- Donner les composantes de \vec{F} en fonction de t. Commenter le sens physique de ses termes.

III- Etude énergétique

1- L'énergie mécanique est-elle conservée? Justifier votre réponse

2- Retrouver $\dot{\omega}$ de la question II-4

08 5.100 1F10UE
ABP-18



08 5.100 1F10UE
ABP-18

Epreuve de Mécanique du point

SMA Janvier 2014 (Correction)

I. Etude Cinématique

1. \vec{OM} dans la base $(\vec{e}_p, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z = \vec{k})$

Le point M est repéré en coordonnées cylindriques par: $\vec{OM} = \rho \vec{e}_\rho + z \vec{e}_z$.

L'hélice décrite est une courbe d'équations

$$\begin{cases} \rho = R \\ z = b\varphi \end{cases} \text{ Le point M descend si } \omega \cdot \varphi > 0$$

$$\vec{OM} = \rho \vec{e}_\rho - b\varphi \vec{e}_z$$

2. $\vec{V}(M/R)$ dans la même base:

$$\begin{aligned} \vec{V}(M/R) &= \frac{d\vec{OM}}{dt} / R \\ &= \dot{\rho} \vec{e}_\rho + \rho \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} / R + \dot{z} \vec{e}_z \\ &\text{(on a } \rho = R \text{ etc)} \\ &= R \frac{d\vec{e}_\rho}{d\varphi} \cdot \frac{d\varphi}{dt} + b\dot{\varphi} \vec{e}_z \end{aligned}$$

$$\vec{V}(M/R) = R\dot{\varphi} \vec{e}_\varphi - b\omega \vec{e}_z = R\omega \vec{e}_\varphi - b\omega \vec{e}_z$$

* $\vec{V}(M/R)$ par la loi de composition des vitesses:

$$\vec{V}(M/R) = \vec{V}_e + \vec{V}_r$$

$$\begin{aligned} \text{or: } \vec{V}_e &= \frac{d\vec{OO'}}{dt} / R + \vec{\omega} (R'/R) \wedge \vec{OO'} \\ &= \omega \vec{k} \wedge (\rho \vec{e}_\rho + z \vec{e}_z) \end{aligned}$$

$$\vec{V}_e = \rho \omega \vec{e}_\varphi = R \omega \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{V}_r = \frac{d\vec{OO'}}{dt} / R'$$

$$\vec{V}_r = -b\dot{\varphi} \vec{e}_z = -b\omega \vec{k} \quad (\text{psk etc})$$

$$\begin{aligned} \vec{V}(M/R) &= \vec{V}_e + \vec{V}_r \\ &= R\omega \vec{e}_\varphi - b\omega \vec{k} \end{aligned}$$

3. $\vec{\delta}(M/R)$ en fonction de R, b, et $\dot{\varphi}$ dans $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z = \vec{k})$

$$\begin{aligned} \vec{\delta}(M/R) &= \frac{d\vec{V}(M/R)}{dt} \\ &= R\dot{\omega} \vec{e}_\varphi + R\omega \frac{d\vec{e}_\varphi}{d\varphi} \cdot \frac{d\varphi}{dt} - b\dot{\omega} \vec{k} \end{aligned}$$

$$\vec{\delta}(M/R) = R\dot{\omega} \vec{e}_\varphi + R\omega \vec{e}_\varphi - b\dot{\omega} \vec{k}$$

$\vec{\delta}(M/R)$ par la loi de composition:

$$\vec{\delta}(M/R) = \vec{\delta}_e + \vec{\delta}_r + \vec{\delta}_c$$

$$\begin{aligned} \vec{\delta}_e &= \frac{d^2\vec{OO'}}{dt^2} / R + \frac{d\vec{\omega}}{dt} \wedge \vec{OO'} + \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge \vec{OO'}) \\ &= \dot{\omega} \vec{k} \wedge (\rho \vec{e}_\rho - b\varphi \vec{e}_z) \\ &\quad + \omega \vec{k} \wedge [\omega \vec{k} \wedge (\rho \vec{e}_\rho - b\varphi \vec{k})] \\ &= R\dot{\omega} \vec{e}_\varphi + \omega \vec{k} \wedge (R\omega \vec{e}_\varphi) \end{aligned}$$

$$\vec{\delta}_e = R\dot{\omega} \vec{e}_\varphi + R\omega \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{\delta}_r = \frac{d^2\vec{OO'}}{dt^2} / R'$$

$$\vec{\delta}_r = -b\dot{\omega} \vec{k}$$

$$\vec{\delta}_c = 2\vec{\omega} \wedge \vec{V}_r$$

$$= 2\omega \vec{k} \wedge (-b\dot{\omega} \vec{k}) = 0$$

donc: $\vec{\delta}(M/R) = \vec{\delta}_e + \vec{\delta}_r$

$$= R\dot{\omega} \vec{e}_\varphi + R\omega \vec{e}_\varphi - b\dot{\omega} \vec{k}$$

II. Etude dynamique

1. Le PFD :

$$\sum \vec{F}_{\text{ext}} = m \vec{\gamma}_a$$

$$\vec{P} + \vec{F} = m \vec{\gamma}_a$$

$$m \vec{\gamma} + F_p \vec{e}_p + F_\varphi \vec{e}_\varphi + F_z \vec{e}_z$$

$$= m R \dot{\omega} \vec{e}_p + m R \dot{\omega} \vec{e}_\varphi - m b \dot{\omega} \vec{e}_z$$

2.

Les 3 équations :

$$F_p = -m R \dot{\omega}$$

$$F_\varphi = m R \dot{\omega}$$

$$F_z = m g_s - m b \dot{\omega}$$

Ce système ne peut évidemment pas être intégré directement,

puisque a priori les trois composantes des forces peuvent être des fonctions du temps.

C'est l'absence de frottements qui permet d'obtenir une relation supplémentaire. La force de liaison \vec{F} ne travaille pas si sa puissance est nulle, ce qui se traduit par $\vec{F} \cdot \vec{V} = 0, \forall t$, c'est-à-dire :

$$\vec{F} \cdot \vec{V} = (F_p \vec{e}_p + F_\varphi \vec{e}_\varphi + F_z \vec{e}_z)$$

$$(R \dot{\omega} \vec{e}_\varphi - b \dot{\omega} \vec{e}_z) = 0$$

ce qui impose donc :

$$R F_\varphi = b F_z$$

4. Compte tenu de l'expression des composantes de \vec{F} tirées de la relation fondamentale de la dynamique et de l'absence de frottement, on a :

$$m R^2 \frac{d\omega}{dt} = b \left(m g - m b \frac{d\omega}{dt} \right)$$

soit

$$\frac{d\omega}{dt} = \frac{b}{R^2 + b^2} g$$

L'accélération angulaire autour de Oz est constante, donc $\dot{\omega}$ aussi.

Les conditions initiales

conduisent à :

$$z = -b\varphi = -\frac{1}{2} g \frac{b^2}{(R^2 + b^2)} t^2$$

Le comportement de z montre que tout se passe comme si on avait une accélération azimutale égale à g pondérée par un facteur géométrique $\frac{b^2}{(R^2 + b^2)}$ qui n'est

fonction que du rapport entre le rayon de l'hélice et le pas (divisé par 2π), à savoir une

fonction Lorentzienne en $\left(\frac{R}{b}\right)$. Il est clair que ce facteur étant

toujours inférieur à 1, l'accélération azimutale a toujours une valeur inférieure à g .

On retrouve la chute Libre de direction verticale pour $\frac{R}{b} \rightarrow 0$ (hélice de rayon négligeable devant le pas), et le cercle horizontal pour lequel l'accélération azimutale vaut 0 pour $\frac{R}{b} \rightarrow \infty$ (hélice de pas négligeable devant le rayon).

5. on peut alors exprimer les composantes des forces de liaison en fonction du temps :

$$\begin{cases} F_p = -mR \left(\frac{gb}{R^2 + b^2} \right)^2 t^2 \\ F_{\varphi} = mg \left(\frac{Rb}{R^2 + b^2} \right) \\ F_z = mg \left(\frac{R^2}{R^2 + b^2} \right) \end{cases}$$

La composante radiale est entripète, proportionnelle à ω^2 , donc ici à t^2 ; les composantes orthoradiale et azimutale sont constantes.

III - Etude énergétique

1.

L'énergie mécanique E_m du point matériel se conserve, car le poids dérive d'un potentiel et les liaisons de contact \vec{F} ne travaillent pas; on a:

$$E = \frac{1}{2} mV^2 + mgz. \text{ sa dérivée}$$

par rapport au temps donne:

$$\frac{dE}{dt} = mV \frac{dV}{dt} + mg \frac{dz}{dt} = 0$$

2.

L'expression de la vitesse en coordonnées cylindriques est:

$$V = \sqrt{R^2 + b^2} \omega^2.$$

Comme,

$$\dot{z} = -b\omega, \text{ il vient alors}$$

$$\omega \sqrt{R^2 + b^2} \times \dot{\omega} \sqrt{R^2 + b^2} = gb\omega$$

(en supposant $\omega \neq 0$).

Cela implique:

$$\dot{\omega} = \frac{gb}{R^2 + b^2}$$



21 janvier 2013

Epreuve de mécanique
Filière : SMC1
Durée : 1h30mn

U N E M
LUBESCIEN - IFIQ.
AGADIR

Question de cours

Considérons un point matériel M de masse m en mouvement par rapport à un référentiel donné $R(O, x, y, z)$ avec une vitesse $\vec{V}(M/R)$.

- 1) Donner la définition et l'expression du moment cinétique $\vec{\sigma}_O(M/R)$ en O de M par rapport à R .
- 2) Enoncer (définition) puis démontrer le théorème du moment cinétique.

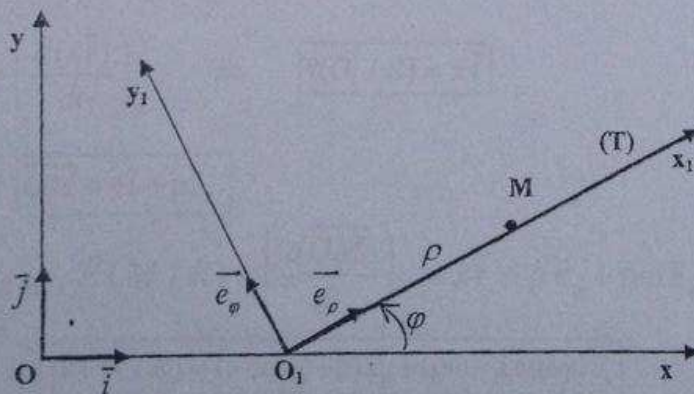
Problème

Soit Oxy un plan vertical d'un référentiel fixe supposé Galiléen $R(O, x, y, z)$ de base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ orthonormée et directe. Un point matériel M de masse m se déplace **sans frottement** sur une tige (T) qui est constamment (toujours) en contact par son extrémité O_1 avec l'axe Ox . Le point O_1 se déplace sur l'axe Ox . (Voir figure ci-dessous).

Soit $R_1(O_1, x_1, y_1, z_1 = z)$ de base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$ orthonormée et directe, un référentiel relatif lié à la tige (T) tel que l'axe O_1x_1 confondu avec (T) .

La tige (T) effectue également un mouvement de rotation **uniforme** autour de l'axe O_1z_1 .

Les paramètres du système seront : $\|O_1O\| = x(t)$, $\|O_1M\| = \rho(t)$ et $\varphi(t) = (\vec{i}, \vec{e}_\rho) = \omega t$.



A- CINEMATIQUE :

- 1°/ Le référentiel R_1 est-il Galiléen ? Justifier clairement votre réponse.
- 2°/ Donner le vecteur vitesse de rotation de R_1 par rapport à R : $\vec{\Omega}(R_1/R)$.
- 3°/ Déterminer la vitesse et l'accélération du point O_1 par rapport à R dans la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$.

4°/ Déterminer le vecteur position \overline{OM} en fonction de x, ρ, \bar{I} et \bar{e}_ρ .

5°/ Calculer directement dans la base $(\bar{e}_\rho, \bar{e}_\varphi, \bar{k})$:

- La vitesse absolue de M : $\bar{V}(M/R)$
- L'accélération absolue de M : $\bar{\gamma}(M/R)$

6°/ Déterminer dans la base $(\bar{e}_\rho, \bar{e}_\varphi, \bar{k})$ de R_1 :

- La vitesse relative de M : $\bar{V}_r(M/R_1)$
- L'accélération relative de M : $\bar{\gamma}_r(M/R_1)$
- La vitesse d'entraînement de M : $\bar{V}_e(M) = \bar{V}(M \in R_1/R)$
- L'accélération d'entraînement de M : $\bar{\gamma}_e(M) = \bar{\gamma}(M \in R_1/R)$
- L'accélération de Coriolis de M : $\bar{\gamma}_c(M)$

7°/ Les lois de composition des vitesses et des accélérations sont-elles vérifiées ?

B- DYNAMIQUE :

L'expression générale de la réaction \bar{R} de la tige (T) sur M peut s'écrire sous la forme :

$$\bar{R} = R_1 \bar{e}_\rho + R_2 \bar{e}_\varphi + R_3 \bar{k}.$$

1°/ Justifier que la composante R_1 de la réaction \bar{R} est nulle.

2°/ Faire le bilan des forces appliquées à M dans le référentiel R_1 .

3°/ Appliquer à M le principe fondamental de la dynamique dans le référentiel mobile R_1 .

4°/ Dédurre de ce principe :

- L'équation différentielle du mouvement de M le long de la tige (T). On posera : $\ddot{x} = a$.
- Les composantes R_2 et R_3 de la réaction \bar{R} de la tige.

5°/ Quelle sera la vitesse minimale de M sur la tige pour que le contact entre M et (T) puisse continuer à exister dans le temps ?

OR. C. E. M.
 AGG. R.

OR. C. E. M.
 AGG. R.

Correction mécanique du point matériel

Session normale - Janvier 2013

Filière : SMC1

Question de cours :

1) Définition du Moment cinétique :

Le moment cinétique d'une particule M dans un référentiel R par rapport à un point O est égale au moment par rapport à O de la quantité de mouvement de M dans R.

Expression : $\vec{\sigma}_O(M/R) = \overline{OM} \wedge \vec{P}(M/R) = \overline{OM} \wedge m\vec{V}(M/R)$

2) Énoncé du théorème du moment cinétique :

Dans un référentiel R, la dérivée par rapport au temps du moment cinétique d'une particule M en un point fixe O, est égale au moment en O, de la résultante des forces appliquées sur cette particule.

Démonstration : En dérivant le moment cinétique $\vec{\sigma}_O(M/R)$ par rapport au temps, relativement à R,

on aura : $\left(\frac{d\vec{\sigma}_O(M/R)}{dt}\right)_R = \left(\frac{d\overline{OM}}{dt}\right)_R \wedge \vec{P}(M/R) + \overline{OM} \wedge m\left(\frac{d\vec{V}(M/R)}{dt}\right)_R$

Comme : $\left(\frac{d\overline{OM}}{dt}\right)_R = \vec{V}(M/R)$, alors $\left(\frac{d\overline{OM}}{dt}\right)_R \wedge \vec{P}(M/R) = \vec{0}$

Donc : $\left(\frac{d\vec{\sigma}_O(M/R)}{dt}\right)_{R'} = \overline{OM} \wedge m\left(\frac{d\vec{V}(M/R)}{dt}\right)_R = \overline{OM} \wedge \sum \vec{F} = \vec{M}_O(\sum \vec{F}/R)$

Problème :

A- CINEMATIQUE

1°/ Le référentiel R_1 n'est pas Galiléen car il n'est pas en translation rectiligne et uniforme par rapport à R.

2°/ Le vecteur vitesse de rotation de R_1 par rapport à R est : $\vec{\Omega}(R_1/R) = \phi \vec{k}_1 = \omega \vec{k}$

3°/ Vitesse et accélération du point O_1 par rapport à R dans la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$:

$\vec{V}(O_1/R) = \left(\frac{d\overline{OO_1}}{dt}\right)_R = \left(\frac{d(x\vec{i})}{dt}\right)_R \Rightarrow \vec{V}(O_1/R) = \dot{x}\vec{i}$

$\vec{\gamma}(O_1/R) = \left(\frac{d\vec{V}(O_1/R)}{dt}\right)_R = \left(\frac{d(\dot{x}\vec{i})}{dt}\right)_R \Rightarrow \vec{\gamma}(O_1/R) = \ddot{x}\vec{i}$

4°/ Vecteur position de M : $\overline{OM} = x\vec{i} + \rho\vec{e}_\rho$

5°/ a) Vitesse absolue de M : $\vec{V}(M/R) = \left(\frac{d\overline{OM}}{dt}\right)_R = \dot{x}\vec{i} + \dot{\rho}\vec{e}_\rho + \rho\omega\vec{e}_\phi$

On a : $\vec{j} = \cos\phi\vec{e}_\rho - \sin\phi\vec{e}_\phi \Rightarrow \vec{V}(M/R) = (\dot{x}\cos\phi + \dot{\rho})\vec{e}_\rho + (\rho\omega - \dot{x}\sin\phi)\vec{e}_\phi$

b) Accélération absolue de M : $\vec{\gamma}(M/R) = (\ddot{x}\cos\phi + \ddot{\rho} - \rho\omega^2)\vec{e}_\rho + (2\dot{\rho}\omega - \ddot{x}\sin\phi)\vec{e}_\phi$

6°/ a) Vitesse relative de M : $\vec{V}_r(M) = \left(\frac{d\overline{O_1M}}{dt}\right)_{R_1} = \dot{\rho}\vec{e}_\rho \Rightarrow \vec{V}_r(M) = \dot{\rho}\vec{e}_\rho$

b) Accélération relative : $\vec{\gamma}_r(M/R_1) = \left(\frac{d^2\overline{O_1M}}{dt^2}\right)_{R_1} = \ddot{\rho}\vec{e}_\rho \Rightarrow \vec{\gamma}_r(M/R_1) = \ddot{\rho}\vec{e}_\rho$

U N E M
L I B R A I R I E
A G A D I R



c) Vitesse d'entraînement :
$$\vec{V}_e(M) = \left(\frac{d\overline{OM}(M \in R_1)}{dt} \right)_{/R} = \left(\frac{d\overline{OO_1}}{dt} \right)_{/R} + \vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \overline{O_1M}$$

$$= \dot{x}\vec{i} + \omega\vec{k} \wedge \rho\vec{e}_\rho = \dot{x}(\cos\varphi\vec{e}_\rho - \sin\varphi\vec{e}_\varphi) + \omega\rho\vec{e}_\varphi$$

Donc :
$$\vec{V}_e(M) = (\dot{x}\cos\varphi)\vec{e}_\rho + (\rho\omega - \dot{x}\sin\varphi)\vec{e}_\varphi$$

d) Accélération d'entraînement :

$$\vec{\gamma}_e(M) = \left(\frac{d^2\overline{OM}(M \in R_1)}{dt^2} \right)_{/R} = \left(\frac{d^2\overline{OO_1}}{dt^2} \right)_{/R} + \frac{d}{dt} \left(\vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \overline{O_1M} \right)_{/R}$$

$$= \vec{\gamma}(O_1/R) + \left(\frac{d\vec{\Omega}(R_1/R)}{dt} \right)_{/R} \wedge \overline{O_1M} + \vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \left(\vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \overline{O_1M} \right)$$

$$= \ddot{x}\vec{i} + \omega\vec{k} \wedge (\omega\vec{k} \wedge \rho\vec{e}_\rho) = \ddot{x}\vec{i} + \omega\vec{k} \wedge \rho\omega\vec{e}_\varphi = \ddot{x}\vec{i} - \rho\omega^2\vec{e}_\rho$$

Donc :
$$\vec{\gamma}_e(M) = (\ddot{x}\cos\varphi - \rho\omega^2)\vec{e}_\rho - \ddot{x}\sin\varphi\vec{e}_\varphi$$

e) Accélération de Coriolis :
$$\vec{\gamma}_c(M) = 2\vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \vec{V}_r(M) = 2\omega\vec{k} \wedge \dot{\rho}\vec{e}_\rho \Rightarrow \vec{\gamma}_c(M) = 2\omega\dot{\rho}\vec{e}_\varphi$$

1°) On a :
$$\vec{V}_r(M) + \vec{V}_e(M) = (\dot{x}\cos\varphi + \dot{\rho})\vec{e}_\rho + (\rho\omega - \dot{x}\sin\varphi)\vec{e}_\varphi = \vec{V}(M/R)$$

et :
$$\vec{\gamma}_r(M) + \vec{\gamma}_e(M) + \vec{\gamma}_c(M) = (\ddot{x}\cos\varphi + \ddot{\rho} - \rho\omega^2)\vec{e}_\rho + (2\dot{\rho}\omega - \ddot{x}\sin\varphi)\vec{e}_\varphi = \vec{\gamma}(M/R)$$

Les lois de composition du mouvement sont bien vérifiées.

B- DYNAMIQUE

1°) R_1 est nulle car M se déplace sans frottement sur la tige (T).

2°) Bilan des forces appliquées à M dans R_1 :

- Poids : \vec{P}
- Réaction de la tige : \vec{R}
- Force d'inertie d'entraînement : \vec{F}_{ie}
- Force d'inertie de Coriolis : \vec{F}_{ic}

3°) PFD dans R_1 :

$$\sum \vec{F}_{réelles} + \sum \vec{F}_{inerties} = m\vec{\gamma}_r(M) \Rightarrow \vec{P} + \vec{R} + \vec{F}_{ie} + \vec{F}_{ic} = m\vec{\gamma}_r$$

Avec : $\vec{P} = -mg\vec{j} = -mg(\sin\varphi\vec{e}_\rho + \cos\varphi\vec{e}_\varphi)$; $\vec{R} = R_2\vec{e}_\varphi + R_3\vec{k}$; $\vec{F}_{ie} = -m\vec{\gamma}_e$ et $\vec{F}_{ic} = -m\vec{\gamma}_c$

$$\Rightarrow [-mg\sin\varphi - m(\ddot{x}\cos\varphi - \rho\omega^2)]\vec{e}_\rho + [m(\ddot{x}\sin\varphi - g\cos\varphi - 2\dot{\rho}\omega + R_2)]\vec{e}_\varphi + R_3\vec{k} = m\ddot{\rho}\vec{e}_\rho$$

4°) a) La projection de la RFD sur \vec{e}_ρ donne l'équation différentielle du mouvement de M le long de la tige (T). Soit :
$$\ddot{\rho} - \omega^2\rho = a\cos\varphi + g\sin\varphi$$
 avec $\ddot{x} = a$

b) La projection de la RFD sur \vec{e}_φ donne la composante R_2 de \vec{R} .
$$R_2 = m(g\cos\varphi - a\sin\varphi) + 2\omega\dot{\rho}$$

La projection de la RFD sur \vec{k} donne la composante R_3 de \vec{R} . Soit :
$$R_3 = 0$$

5°) Pour que le contact entre M et (T) existe, il faut que $R_2 \geq 0$.

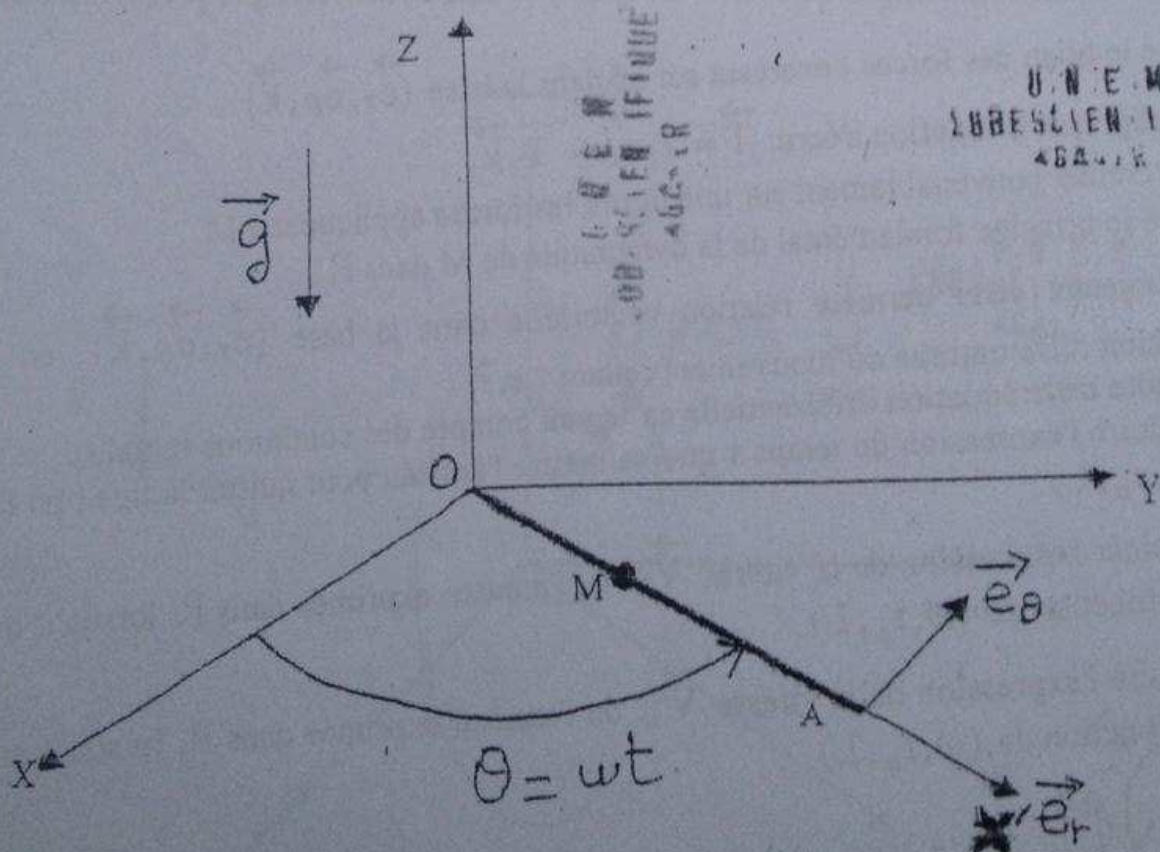
$$\Rightarrow \text{d'après 4°) b) : } \dot{\rho} \geq \frac{a\sin\varphi - g\cos\varphi}{2\omega} = \dot{\rho}_{\min} = V_r(\min)$$

Epreuve de Mécanique du Point SMP₁
 Janvier 2013
 Durée: 1h30mn

(Documents non autorisés)

Soit $R(O, X, Y, Z)$ un référentiel galiléen, d'axe OZ vertical ascendant. Sa base est désignée par $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$. Une tige OA de longueur L rigide, droite dont l'une de ses extrémités est fixée en O . Cette tige se trouve dans le plan horizontal (XOY) et tourne autour de l'axe OZ avec une vitesse angulaire **constante** ω . Un anneau M de masse m coulisse sur cette tige **sans frottement**.

On associe à la tige le référentiel $R'(O, X', Y', Z')$. On désigne par $(\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{k})$ la base de R' telle que $\vec{OM} = r\vec{e}_r$. Soit $\theta = \omega t = (\overrightarrow{OX}, \overrightarrow{OX'})$. L'anneau est libéré sans vitesse initiale, à l'instant $t=0$ quand $r = r_0$ ($r_0 < L$).



Tous les résultats vectoriels doivent être exprimés dans la base. $(\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{k})$

Partie I: Cinématique:

- 1- Définition d'un repère galiléen.
- 2- Donner l'expression du vecteur rotation: $\vec{\Omega}(R'/R)$.
- 3- Calculer la vitesse relative de M: $\vec{V}_r = \vec{V}(M/R')$. En déduire l'accélération relative $\vec{\gamma}_r = \vec{\gamma}(M/R')$.
- 4- Calculer la vitesse d'entraînement: $\vec{V}_e(M) = \vec{V}(M \in R'/R)$. En déduire la vitesse absolue $\vec{V}_a = \vec{V}(M/R)$.
- 5- Calculer :
 - a- l'accélération d'entraînement: $\vec{\gamma}_e(M) = \vec{\gamma}(M \in R'/R)$
 - b- l'accélération de coriolis de M: $\vec{\gamma}_c$.
- 6- En déduire l'accélération absolue de M: $\vec{\gamma}_a = \vec{\gamma}(M/R)$.

BIBLIOTHÈQUE
UNIVERSITAIRE
BOULOGNE

UNIVERSITÉ
LIBRE DE BRUXELLES
BOULOGNE

Partie II: Dynamique:

- 1- Faire le bilan des forces s'exerçant sur M dans la base $(\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{k})$.
- 2- Montrer que la réaction s'écrit: $\vec{T} = T_1 \vec{e}_\theta + T_2 \vec{k}$.
- 3- Représenter convenablement sur une figure les forces appliquées à M.
- 4- Ecrire le principe fondamental de la dynamique de M dans R' .
- 5- En projetant cette dernière relation vectorielle dans la base $(\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{k})$, en déduire l'équation différentielle du mouvement reliant r et \ddot{r} .
- 6- Résoudre cette équation différentielle en tenant compte des conditions initiales.
- 7- En déduire l'expression du temps τ que va mettre l'anneau pour quitter la tige, en fonction de (ω, τ_0, L) .
- 8- Déterminer l'expression de la vitesse \vec{V}_L de l'anneau exprimée dans R' lorsqu'il quitte la tige en fonction de (ω, τ_0, L) .
- 9- En déduire l'expression de la vitesse \vec{V}'_L de l'anneau exprimée dans R , lorsqu'il quitte la tige en fonction de (ω, τ_0, L) .

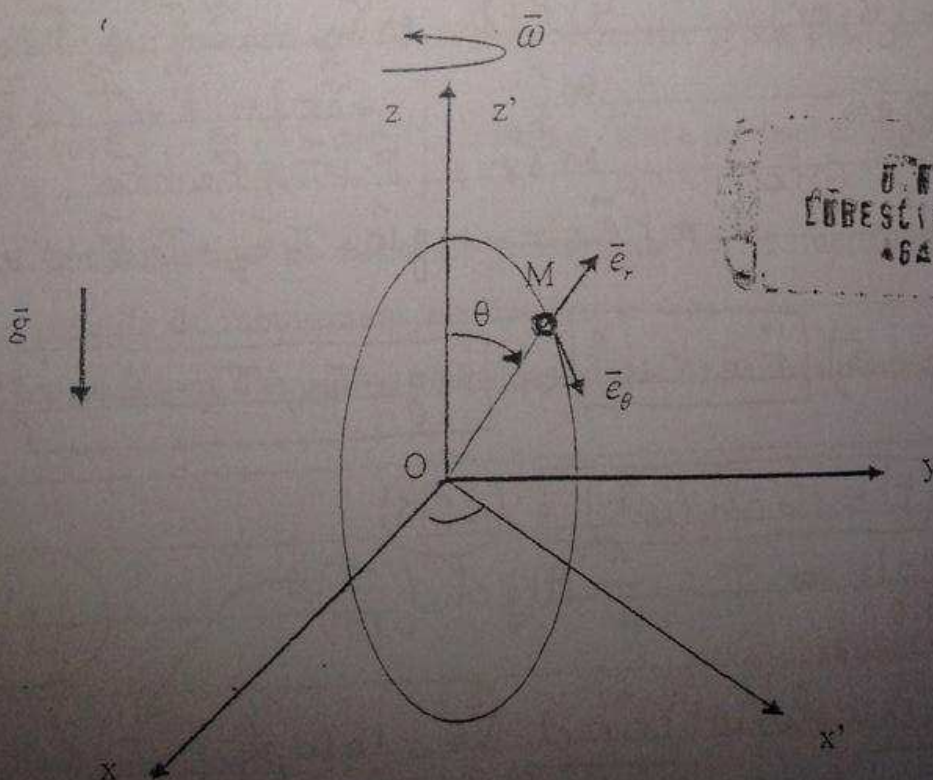


ÉPREUVE DE MÉCANIQUE SMC₁
 Durée 1h30min

Un cerceau de centre O et de rayon r est en rotation uniforme à la vitesse angulaire ω (ω constante) autour de son diamètre vertical. Un anneau M de masse m et assimilé à un point matériel se déplace sans frottement sur le cerceau (voir figure). La position du point M est repérée par les coordonnées polaires r et θ avec $\theta = \widehat{(Oz, OM)}$ et r constant.

Soient $\mathcal{R}(O, x, y, z)$ le référentiel absolu supposé galiléen de base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$. Le référentiel d'étude est le référentiel relatif $\mathcal{R}'(O, x', y', z')$ de base $(\vec{i}', \vec{j}', \vec{k}')$ lié au cerceau. Le repère (O, x', y', z') est en rotation à la vitesse angulaire ω autour de l'axe vertical Oz du référentiel $\mathcal{R}(O, x, y, z)$ galiléen.

La base locale $(\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{e}_\phi)$ accompagne le point M dans son déplacement.



UNIVERSITÉ IBNOU ZOHR
 DÉPARTEMENT DES SCIENCES
 AGADIR



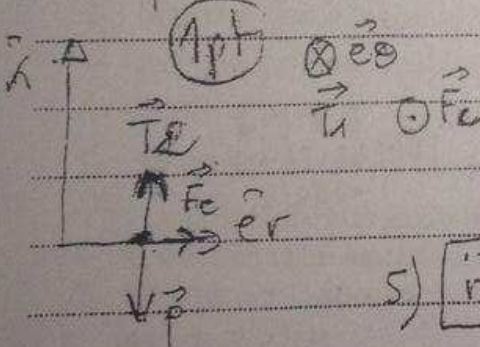
Partie I: 1) Repère galiléen en translation rectiligne et uniforme / R.

- 1) $\vec{\Omega}(R'/R) = \omega \vec{k} = \dot{\theta} \vec{k}$ (0,5 pt)
- 2) Vitesse relative: $\vec{V}_r = \dot{r} \vec{e}_r$; Acc rel: $\vec{\gamma}_r = \ddot{r} \vec{e}_r$ (0,5 pt)
- 4) Vitesse d'entr: $\vec{V}_e = \vec{\Omega} \wedge \vec{OM} = r\omega \vec{e}_\theta$; (0,5 pt)
Vit abs: $\vec{V}_a = \vec{V}_e + \vec{V}_r = \dot{r} \vec{e}_r + r\omega \vec{e}_\theta$ (1 pt)
- 5) Acc d'entr: $\vec{\gamma}_e = \vec{\Omega} \wedge (\vec{\Omega} \wedge \vec{OM}) = -r\omega^2 \vec{e}_r$ (1 pt)
Acc Cor: $\vec{\gamma}_c = 2(\vec{\Omega} \wedge \vec{V}_r) = 2\omega \dot{r} \vec{e}_\theta$ (1 pt)
- 6) Acc abs: $\vec{\gamma}_a = \vec{\gamma}_e + \vec{\gamma}_r + \vec{\gamma}_c = (\ddot{r} - r\omega^2) \vec{e}_r + 2\omega \dot{r} \vec{e}_\theta$ (1 pt)

Partie II: 1) Bilan des forces: $\vec{P}, \vec{T}, \vec{F}_e, \vec{F}_c$ (1 pt)

2) En g^n : $\vec{T} = T_0 \vec{e}_r + T_1 \vec{e}_\theta + T_2 \vec{k} = T_1 \vec{e}_\theta + T_2 \vec{k}$ (pas de frottement selon \vec{e}_r) (1 pt)

3) Repr dans (\vec{k}, \vec{e}_r) (1 pt)



4) PFD: $m \ddot{\vec{r}} = \sum \vec{F} + \vec{F}_{ie} + \vec{F}_{ic}$
 $m(\ddot{r} \vec{e}_r) = \vec{P} + \vec{T} + \vec{F}_e + \vec{F}_c$

$m \ddot{r} \vec{e}_r = -mg \vec{k} + T_1 \vec{e}_\theta + T_2 \vec{k} + r\omega^2 \vec{e}_r - 2m\dot{r}\omega \vec{e}_\theta$ (1 pt)

5) $\ddot{r} = r\omega^2$ et $mg = T_2, T_1 = 2m\dot{r}\omega$ (2 pts)

6) C. Init: $r(t) = r_0 \text{ch}(\omega t)$ (2 pts)

7) A $t = T, r = L \Rightarrow T = \frac{1}{\omega} \text{Argch}(\frac{L}{r_0})$ (2 pts)

8) $\vec{V} = \dot{r} \vec{e}_r = r_0 \omega \text{sh}(\omega t) \vec{e}_r$ et $\vec{V}_t = r_0 \omega \text{ph}(\omega t) \vec{e}_\theta$
 $= \vec{e}_r (r_0 \omega \sqrt{\text{ch}^2(\omega t) - 1}) = (r_0 \omega \sqrt{(\frac{L}{r_0})^2 - 1}) \vec{e}_r = (\omega \sqrt{L^2 - r_0^2}) \vec{e}_r$ (2 pts)

9) $\vec{V}'_L = \vec{V}_L + L\omega \vec{e}_\theta = (\omega \sqrt{L^2 - r_0^2}) \vec{e}_r + L\omega \vec{e}_\theta$ (1 pt)

(0,5 pt)

(0,5 pt)

(0,5 pt)

(1 pt)

(1 pt)

(1 pt)

(1 pt)

(1 pt)

(1 pt)

(1 pt)

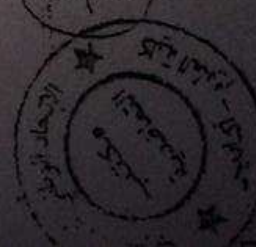
(2 pts)

(2 pts)

(2 pts)

(2 pts)

(1 pt)



1) Déterminer en fonction de r , θ , $\dot{\theta}$ et $\ddot{\theta}$, la vitesse relative et l'accélération relative de M dans la base $(\vec{i}', \vec{j}', \vec{k}')$.

2) Déterminer en fonction de ω , r , θ , et $\dot{\theta}$ les expressions de la vitesse d'entraînement, l'accélération d'entraînement et l'accélération de Coriolis dans la base $(\vec{i}', \vec{j}', \vec{k}')$.

3) a- Quelles sont les forces appliquées à M dans le référentiel \mathcal{R} ?

b- Ecrire l'équation fondamentale de la dynamique dans le référentiel \mathcal{R} .

c- En projetant la relation fondamentale de la dynamique suivant \vec{e}_θ , déterminer l'équation différentielle vérifiée par θ . Montrer que cette équation peut se mettre sous la forme $r\ddot{\theta} = f(\theta)$ où $f(\theta)$ est à exprimer en fonction de θ , g , r et ω .

4) a- la force d'inertie d'entraînement dérive d'une énergie potentielle E_p^{ent} , exprimer cette énergie en fonction de θ en prenant la position $\theta=0$ comme origine des énergies potentielles $E_p^{ent}(\theta=0) = 0$

b- Déterminer l'énergie potentielle E_p^{pes} dont dérive le poids de M en fonction de θ en choisissant $E_p^{pes}(\theta=0) = 0$.

c- Dédurre de ce qui précède que l'énergie potentielle totale peut se mettre sous la forme $E_p(\theta) = K \left[\cos\theta - 1 - \frac{1}{2} \left(\frac{\omega}{\omega_c} \right)^2 \sin^2\theta \right]$ où K et ω_c sont à exprimer en fonction de m , g et r .

d- Ecrire la conservation de l'énergie mécanique en la justifiant et retrouver l'équation différentielle du mouvement vérifiée par θ .

5) Déterminer les positions d'équilibre relatif possibles de l'anneau sur le cercle.

U.N.E.M
LUBESCIENTIFIS
4644.R

1

1) $\vec{ON} = r \sin \theta \vec{i}' + r \cos \theta \vec{j}'$

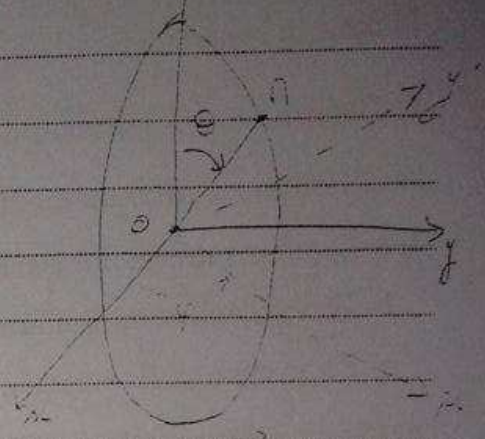
1

$\vec{v}_n(n) = \left(\frac{d\vec{ON}}{dt} \right)_{R'}$

l'accélération relative

1

$\vec{a}_n(n) = \left(\frac{d^2 \vec{ON}}{dt^2} \right)_{R'}$



2) vitesse d'entraînement

$\vec{v}_e(n) = \left(\frac{d\vec{ON}}{dt} \right)_{R}$

$\vec{v}_e(n) = (\vec{\omega}_{R/R} \wedge \vec{ON}) = \begin{vmatrix} \vec{i}' & \vec{j}' & \vec{k}' \\ 0 & 0 & \omega \\ r \sin \theta & 0 & r \cos \theta \end{vmatrix}$

$\vec{\omega}_{R/R} = \omega \vec{k}'$ ω constante
 R constant
 $O \equiv O'$

1,5

$\vec{v}_e(n) = \omega r \sin \theta \vec{j}'$

l'accélération d'entraînement

$\vec{a}_e(n) = \left(\frac{d^2 \vec{ON}}{dt^2} \right)_{R}$

$\vec{a}_e(n) = \vec{\omega}_{R/R} \wedge (\vec{\omega}_{R/R} \wedge \vec{ON}) = \vec{\omega}_{R/R} \wedge \vec{a}_e = \begin{vmatrix} \vec{i}' & \vec{j}' & \vec{k}' \\ 0 & 0 & \omega \\ 0 & \omega r \sin \theta & 0 \end{vmatrix}$

1,5

$\vec{a}_e(n) = -\omega^2 r \sin \theta \vec{i}'$

l'accélération de Coriolis

1

$\vec{a}_c = 2(\vec{\omega}_{R/R} \wedge \vec{v}_n(n)) = 2 \begin{vmatrix} \vec{i}' & \vec{j}' & \vec{k}' \\ 0 & 0 & \omega \\ r \sin \theta & 0 & -r \dot{\theta} \sin \theta \end{vmatrix} = +\omega r \dot{\theta} \cos \theta \vec{j}'$

3) action forces appliquées à n dans R'

- le poids $\vec{P} = m\vec{g} = -mg\vec{k}'$

- la réaction $\vec{R} =$

2

- la force d'inertie d'entraînement $\vec{F}_{ie} = -m\vec{a}_e$

- la force d'inertie de Coriolis $\vec{F}_{ic} = m\vec{a}_c$

b) R' non galiléen

1

(P.F.D) $m\vec{a}_n = \vec{P} + \vec{R} + \vec{F}_{ie} + \vec{F}_{ic}$

UNIVERSITÉ
LIBRES SCIENTIFIQUE
ALGER



c) projection de l'équation fondamentale de la dynamique sur \vec{e}_θ .

①

$$m(\vec{D}_t \vec{e}_\theta) = \vec{R} \vec{e}_\theta + \vec{F} \vec{e}_\theta + \vec{F}_{ce} \vec{e}_\theta - \vec{F}_g \vec{e}_\theta$$

$$\vec{e}_\theta = \cos \theta \vec{i}' - \sin \theta \vec{j}'$$

$$\vec{F} \vec{e}_\theta = mg \sin \theta ; \quad \vec{R} \vec{e}_\theta = 0 \quad (\text{pas de frottement})$$

$$\vec{F}_{ce} \vec{e}_\theta = m\omega^2 r \sin \theta \cos \theta, \quad \vec{F}_{ce} \vec{e}_\theta = 0$$

②

$$\Rightarrow \boxed{r\ddot{\theta} = \sin \theta (g + r\omega^2 \cos \theta)}$$

1) a) la force d'inertie dérive d'une énergie potentielle

①

$$\begin{aligned} \vec{E}_p^{int} &= \int_0^\theta -\vec{F} \cdot d\vec{ON} = \int_0^\theta -\vec{F} \cdot r d\vec{e}_\theta \\ &= -\int_0^\theta (m\omega^2 r \sin \theta) (r d\theta) (\vec{i}' \cdot \vec{e}_\theta) = -\int_0^\theta m\omega^2 r^2 \sin \theta \cos \theta d\theta \\ &= m\omega^2 r^2 \left[\frac{\cos 2\theta}{2} \right]_0^\theta = -\frac{1}{2} m\omega^2 r^2 \sin^2 \theta \end{aligned}$$

1,5

$$\boxed{E_p^{int} = -\frac{1}{2} m\omega^2 r^2 \sin^2 \theta}$$

b) énergie potentielle due au poids

②

$$\begin{aligned} E_p^{ext} &= -\int_0^\theta \vec{P} \cdot d\vec{ON} = \int_0^\theta mg r d\theta (\vec{k}' \cdot \vec{e}_\theta) = -mgr \int_0^\theta \sin \theta d\theta \\ &= mgr [\cos \theta]_0^\theta = mgr (\cos \theta - 1) \end{aligned}$$

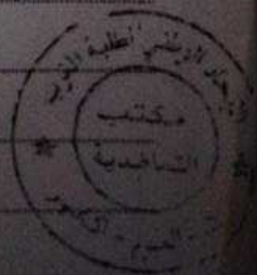
1,5

$$\boxed{E_p^{ext} = mgr (\cos \theta - 1)}$$

$$\begin{aligned} c) E_p(\theta) &= E_p^{int} + E_p^{ext} = -\frac{1}{2} m\omega^2 r^2 \sin^2 \theta + mgr (\cos \theta - 1) \\ &= mgr \left[\cos \theta - 1 - \frac{1}{2} \frac{\omega^2 r}{g} \sin^2 \theta \right] \end{aligned}$$

$$= K \left[\cos \theta - 1 - \frac{1}{2} \left(\frac{\omega}{\omega_c} \right)^2 \sin^2 \theta \right]$$

$$\text{avec } \boxed{K = mgr} \quad \text{et } \boxed{\omega_c = \frac{g}{r}}$$



d) conservation de l'énergie mécanique

$$\bar{E}_m = \bar{E}_c + \bar{E}_p = \text{cte} \quad (\text{pas de frottement})$$

$$\bar{E}_c = \frac{1}{2} m v^2 = \frac{1}{2} m (r\dot{\theta})^2$$

$$\bar{E}_m = \frac{1}{2} m (r\dot{\theta})^2 + \left[mgr(\cos\theta - 1) - \frac{1}{2} \frac{\omega^2 r}{g} \sin^2\theta \right]$$

$$\frac{d\bar{E}_m}{d\theta} = 0 = m r^2 \dot{\theta} \ddot{\theta} + mgr \left[-\sin\theta \dot{\theta} - \frac{\omega^2 r}{g} \sin\theta \cos\theta \dot{\theta} \right]$$

$$r\ddot{\theta} = g \sin\theta - \omega^2 r \sin\theta \cos\theta$$

e) des positions d'équilibre

$$\begin{aligned} \frac{d\bar{E}_p}{d\theta} &= -\frac{1}{2} m \omega^2 r^2 (\sin\theta \cos\theta) - mgr \sin\theta \\ &= -\sin\theta (mgr + m\omega^2 r^2 \cos\theta) = 0 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \sin\theta = 0 \quad \text{ou} \quad mgr + m\omega^2 r^2 \cos\theta = 0$$

$$\sin\theta = 0 \Rightarrow \underline{\theta = 0} \quad \text{ou} \quad \underline{\theta = \pi}$$

$$mgr + m\omega^2 r^2 \cos\theta = 0 \Rightarrow \cos\theta = -\frac{g}{\omega^2 r}$$

$$\underline{\theta = \pm \arccos \frac{g}{\omega^2 r}}$$