

Mécanique du point matériel :**Contrôle N : 1 Mécanique de point Filière SMPC/SMA 2007-2008 FSSM :****Exercice 1 :**

On considère un point matériel M se déplaçant dans un référentiel $R(O, xyz)$ muni de la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$. Les coordonnées du point M dans R sont données par :

$$X(t) = t + 1 ; y(t) = t^2 + 1 \text{ et } z(t) = 0, \text{ (t étant le temps).}$$

- Donner l'équation de la trajectoire de M dans R. En déduire sa nature ;
- Calculer la vitesse $\vec{V}(M/R)$ et l'accélération $\vec{\gamma}(M/R)$ du point M.

Exercice 2 :

On considère une courbe (C) sur laquelle se déplace un point matériel M d'abscisse curviligne $s(t)$. La vitesse du point M dans $R(O, xyz)$ est $\vec{V}(M/R)$ de module $V = \frac{ds(t)}{dt}$. On définit la base locale (ou base de Frenet) $(\vec{\tau}, \vec{n}, \vec{b})$, telle que $\vec{V}(M/R) = V \times \vec{\tau}$.

- Que désignent les vecteurs $\vec{\tau}$, \vec{n} et \vec{b} .
- Montrer que l'accélération du point M est donnée par :

$$\vec{\gamma}(M/R) = \frac{dV}{dt} \vec{\tau} + \frac{V^2}{r} \vec{n} ; r \text{ étant le rayon de courbure de la trajectoire (C) au point M.}$$

- Exprimer r en fonction de $\vec{V}(M/R)$ et $\vec{\gamma}(M/R)$.

Exercice 3 :

On considère la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ attachée à un référentiel absolu $R(O, xyz)$ et la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$ lié à un référentiel $R_1(O, x_1 y_1 z_1)$. Un point M est assujéti à se déplacer sur un tige (T_1) . La tige (T_1) est solidaire en O_1 avec une tige (T) en rotation autour de l'axe (Oz) d'angle $\varphi(t)$, (voir figure). La tige (T_1) est située dans le plan vertical (\vec{e}_ρ, \vec{k}) . Le point O_1 est repéré par $\vec{OO}_1 = \rho(t) \vec{e}_\rho$ et le point M est repéré sur la tige (T_1) par $\vec{O_1M} = V_0 t \vec{u}$ ($V_0 = \text{Cte}$). Le vecteur \vec{u} fait un angle α constant avec le vecteur \vec{e}_ρ .

N.B : Toutes les expressions vectorielles doivent être exprimées dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$

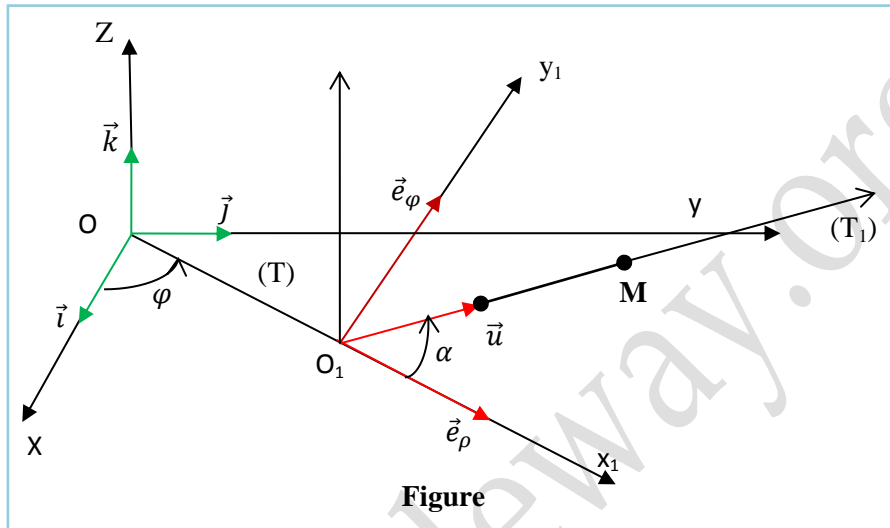
I. Etude de la cinématique de M par calcul direct :

- Vérifier que la vitesse de rotation $\vec{\Omega}(R_1/R) = \dot{\varphi} \vec{k}$.
- Exprimer \vec{u} en fonction de \vec{e}_ρ , \vec{k} et l'angle α .
- Donner l'expression du vecteur position \vec{OM} .
- Déterminer la vitesse absolue de M, $\vec{V}(M/R)$.
- Déterminer l'accélération absolue de M, $\vec{\gamma}(M/R)$.

II. Etude de la cinétique de M par décomposition de mouvement



- a) Déterminer la vitesse relative de M, $\vec{V}(M/R_1)$.
- b) Déterminer la vitesse d'entraînement de M, $\vec{V}_e(M)$.
- c) En déduire la vitesse absolue de M, $\vec{V}(M/R)$.
- d) Déterminer l'accélération relative de M, $\vec{\gamma}(M/R_1)$.
- e) Déterminer l'accélération d'entraînement de M, $\vec{\gamma}_e(M)$.
- f) Déterminer l'accélération de Coriolis de M, $\vec{\gamma}_C(M)$.
- g) En déduire l'accélération absolue de M, $\vec{\gamma}(M/R)$.



www.rapidelway.org

Corrigés Contrôle N :1 Mécanique de point Filière SMPC/SMA 2007-2008 FSSM:

Exercice 1 :

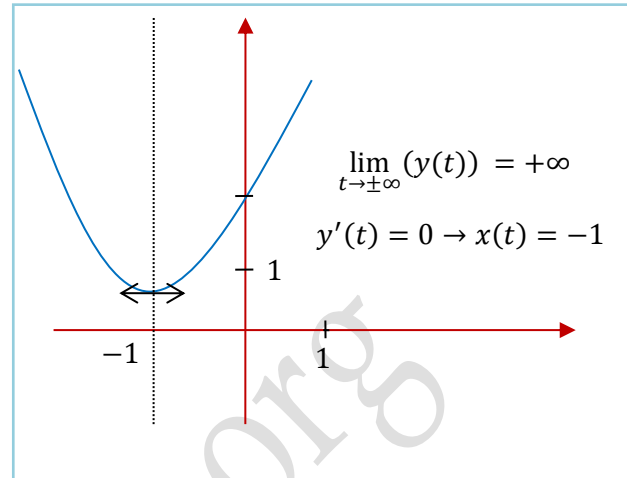
a) Soit un point matériel M de coordonnées

$x(t), y(t)$ et $z(t)$ données par :

$$x(t) = t + 1 \quad (1); \quad y(t) = t^2 + 1 \quad (2) \quad \text{et} \quad z(t) = 0 \quad (3).$$

L'équation de la trajectoire de M dans R
 (1) $\rightarrow t = x(t) - 1$ on remplace dans l'équation
 (2) $\rightarrow y(t) = (x(t) - 1)^2 + 1$.

Donc la trajectoire décrite par le point M est une Parabole.



b) Calculons : la vitesse $\vec{V}(M/R)$

$$\vec{V}(M/R) = \left. \frac{d\vec{OM}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d[(t+1)\vec{i} + (t^2+1)\vec{j}]}{dt} \right|_R = 1\vec{i} + 2t\vec{j}$$

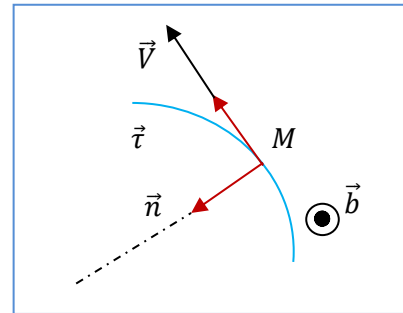
Alors :

$$\vec{V}(M/R) = 1\vec{i} + 2t\vec{j}$$

\vec{i} et \vec{j} sont fixes dans R donc $\left. \frac{d\vec{i}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d\vec{j}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d\vec{k}}{dt} \right|_R = 0$

L'accélération $\vec{\gamma}(M/R)$

$$\vec{\gamma}(M/R) = \left. \frac{d\vec{V}(M/R)}{dt} \right|_R = \left. \frac{d(1\vec{i} + 2t\vec{j})}{dt} \right|_R = 2\vec{j} \quad \text{donc :} \quad \vec{\gamma}(M/R) = 2\vec{j}$$



Exercice 2 :

a) $\vec{\tau}$: Vecteur unitaire tangent en M, elle a le même sens du mouvement.

\vec{n} : Vecteur unitaire \perp à $\vec{\tau}$ dirigé vers le centre de courbure.

\vec{b} : Vecteur unitaire \perp au plan qui contient les deux vecteurs $\vec{\tau}$ et \vec{n} .

b) Montrons que $\vec{\gamma}(M/R) = \frac{dv}{dt}\vec{\tau} + \frac{v^2}{r}\vec{n}$ (avec r le rayon de courbure).

On a $\vec{V}(M/R) = v\vec{\tau}$ Alors $\vec{\gamma}(M/R) = \left. \frac{dv}{dt} \right|_R \vec{\tau} + v \left. \frac{d\vec{\tau}}{dt} \right|_R$

$$\text{Or : } \left. \frac{d\vec{\tau}}{dt} \right|_R = \frac{d\vec{\tau}}{ds} \times \left. \frac{ds}{dt} \right|_R \quad \text{et} \quad ds = R d\alpha \Rightarrow \frac{d\vec{\tau}}{ds} = \frac{d\vec{\tau}}{d\alpha} \times \frac{d\alpha}{ds}$$

$$\vec{\gamma}(M/R) = \frac{\vec{n}}{R} \quad \text{avec :} \quad \left(\frac{d\vec{\tau}}{d\alpha} = \vec{n} \quad \left| \quad \frac{d\alpha}{ds} = \frac{1}{R} \right. \right) \quad \text{Alors : } \vec{\gamma}(M/R) = \left. \frac{dv}{dt} \right|_R \vec{\tau} + \frac{ds}{dt} \times \frac{d\tau}{ds} \times \left. \frac{ds}{dt} \right|_R$$

$$\Rightarrow \vec{\gamma}(M/R) = \left. \frac{dv}{dt} \right|_R \vec{\tau} + \left(\frac{ds}{dt} \right)^2 \times \frac{\vec{n}}{R}$$

$$\vec{\gamma}(M/R) = \left. \frac{dv}{dt} \right|_R \vec{\tau} + \frac{v^2}{R} \vec{n}$$

c) R en fonction de $\vec{V}(M/R)$ et $\vec{\gamma}(M/R)$.

$$\vec{V}(M/R) \wedge \vec{\gamma}(M/R) = (v\vec{\tau}) \wedge \left(\left. \frac{dv}{dt} \right|_R \vec{\tau} \right) + \left(v\vec{\tau} \wedge \frac{v^2}{R} \vec{n} \right) = \frac{v^3}{R} \vec{b} \quad (\text{avec } \vec{\tau} \wedge \vec{n} = \vec{b} \quad \text{et} \quad \|\vec{b}\| = 1)$$

$$\|\vec{V}(M/R) \wedge \vec{\gamma}(M/R)\| = \frac{v^3}{R} \quad \Rightarrow$$

$$R = \frac{v^3}{\|\vec{V}(M/R) \wedge \vec{\gamma}(M/R)\|}$$

Exercice 2 :

$R(O, x, y, z) \rightarrow (\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ Référentiel absolu et $R_1(O, x_1, y_1, z_1) \rightarrow (\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$ Référentiel relatif.

$\overline{OO_1} = \rho(t)\vec{e}_\rho$; $\overline{O_1M} = V_0 t \vec{u}$ avec $V_0 = \text{Cst}$ et $(\vec{u} \wedge \vec{e}_\rho) = \alpha = \text{Cst}$.

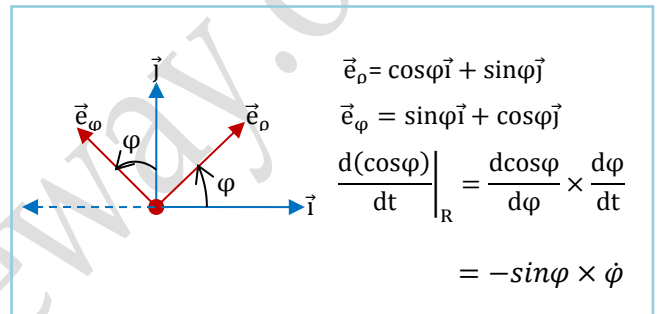
$$\left. \frac{d\vec{i}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d\vec{j}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d\vec{k}}{dt} \right|_R = 0 \quad \text{car } (\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}) \text{ Base de } R \quad \text{et} \quad \left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_{R_1} = \left. \frac{d\vec{e}_\varphi}{dt} \right|_{R_1} = \left. \frac{d\vec{k}}{dt} \right|_{R_1} = 0 \quad \text{car } (\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}) \text{ Base de } R_1$$

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

I. Etude de la cinématique de M par calcul direct

a) La vitesse de rotation $\vec{\Omega}(R_1/R)$

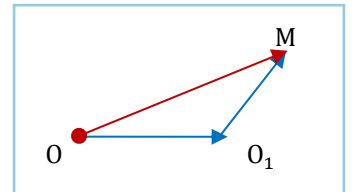
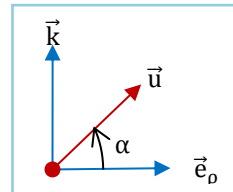
$$\begin{aligned} \text{En effet : } \left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_R &= \left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_{R_1} + \vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \vec{e}_\rho \\ \Leftrightarrow \left. \frac{d(\cos\varphi\vec{i} + \sin\varphi\vec{j})}{dt} \right|_R &= 0 + \vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \vec{e}_\rho \\ \left. \frac{d(\cos\varphi\vec{i} + \sin\varphi\vec{j})}{dt} \right|_R &= \dot{\varphi}(-\sin\varphi\vec{i} + \cos\varphi\vec{j}) = \dot{\varphi}\vec{e}_\varphi \\ \left. \frac{d(\cos\varphi\vec{i} + \sin\varphi\vec{j})}{dt} \right|_R &= \dot{\varphi}\vec{k} \wedge \vec{e}_\rho \end{aligned}$$



Alors : $\vec{\Omega}(R_1/R) = \dot{\varphi}\vec{k}$

b) L'expression de \vec{u} en fonction de $\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k}$ et α

$$\vec{u} = \cos\alpha \vec{e}_\rho + \sin\alpha \vec{k}$$



c) L'expression de \overline{OM}

On a $\overline{OM} = \overline{OO_1} + \overline{O_1M} = \rho(t)\vec{e}_\rho + V_0 t \vec{u}$
 $\overline{OM} = \rho(t)\vec{e}_\rho + V_0 t (\cos\alpha \vec{e}_\rho + \sin\alpha \vec{k})$ Alors : $\overline{OM} = (\rho(t) + V_0 t \cos\alpha)\vec{e}_\rho + V_0 t \sin\alpha \vec{k}$

a) La vitesse absolue de M, $\vec{V}(M/R)$

$$\text{On a : } \vec{V}(M/R) = \left. \frac{d\overline{OM}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d(\overline{OO_1} + \overline{O_1M})}{dt} \right|_R = \left. \frac{d((\rho(t) + V_0 t \cos\alpha)\vec{e}_\rho + V_0 t \sin\alpha \vec{k})}{dt} \right|_R$$

Avec V_0 et α sont des constantes \vec{k} fixe dans R

$$\vec{V}(M/R) = (\dot{\rho}(t) + v_0 \cos\alpha)\vec{e}_\rho + (\rho(t) + V_0 t \cos\alpha) \left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_R + V_0 t \sin\alpha \vec{k}$$

$$\text{Avec } \left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_R = \frac{d\vec{e}_\rho}{d\varphi} \times \frac{d\varphi}{dt} \Big|_R = \dot{\varphi}\vec{e}_\varphi$$

$$\vec{V}(M/R) = (\dot{\rho}(t) + v_0 \cos\alpha)\vec{e}_\rho + (\rho(t) + V_0 t \cos\alpha)\dot{\varphi}\vec{e}_\varphi + V_0 t \sin\alpha \vec{k}$$

b) L'accélération absolue de M :

$$\vec{\gamma}(M/R) = \frac{d\vec{V}(M/R)}{dt} \Big|_R = \frac{d^2 \vec{OM}}{dt^2} \Big|_R = \frac{d \left(\overbrace{(\dot{\rho}(t) + v_0 \cos \alpha) \vec{e}_\rho}^A + \overbrace{(\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi}^B + \overbrace{V_0 t \sin \alpha \vec{k}}^C \right)}{dt} \Big|_R$$

$$\frac{dA}{dt} \Big|_R = \ddot{\rho}(t) \vec{e}_\rho + (\dot{\rho}(t) + v_0 \cos \alpha) \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi$$

$$\frac{dB}{dt} \Big|_R = \ddot{\varphi} (\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) \vec{e}_\varphi + (\dot{\rho}(t) + V_0 \cos \alpha) \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi + \dot{\varphi}^2 (\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) (-\vec{e}_\rho)$$

$$= (\ddot{\varphi} (\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) + (\dot{\rho}(t) + V_0 \cos \alpha) \dot{\varphi}) \vec{e}_\varphi - \dot{\varphi}^2 (\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) \vec{e}_\rho$$

$$\text{c) } \frac{dC}{dt} \Big|_R = \vec{0} \quad \text{Donc :}$$

$$\vec{\gamma}(M/R) = \begin{cases} \ddot{\rho}(t) - \dot{\varphi}^2 (\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) \vec{e}_\rho \\ \ddot{\varphi} (\rho(t) + \rho(t) + V_0 t \cos \alpha) + 2\dot{\varphi} (\rho(t) + v_0 \cos \alpha) \vec{e}_\varphi \\ 0 \vec{k} \end{cases}$$

II. Etude de la cinétique de M par décomposition de mouvement

a) la vitesse relative de M, $\vec{V}(M/R_1)$

$$\vec{V}(M/R_1) = \frac{d\vec{O_1M}}{dt} \Big|_{R_1} \quad \text{avec } O_1 \text{ l'origine de } R_1 \text{ et } \vec{O_1M} = V_0 t (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k})$$

$$\frac{d\vec{O_1M}}{dt} \Big|_{R_1} = V_0 (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k}) \Rightarrow \vec{V}(M/R_1) = V_0 (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k})$$

b) vitesse d'entraînement de M $\vec{V}_e(M)$

$$\vec{V}_e(M) = \frac{d\vec{OO_1}}{dt} \Big|_R + \vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \vec{O_1M} = \frac{d(\rho(t) \vec{e}_\rho)}{dt} \Big|_R + \dot{\varphi} \vec{k} \wedge (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k}) V_0 t$$

$$\vec{V}_e(M) = \dot{\rho}(t) \vec{e}_\rho + \rho(t) \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi + \dot{\varphi} V_0 t \cos \alpha \vec{e}_\varphi \Rightarrow \vec{V}_e(M) = \dot{\rho}(t) \vec{e}_\rho + \dot{\varphi} (\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) \vec{e}_\varphi$$

c) La vitesse absolue de M, $\vec{V}(M/R)$

$$\vec{V}(M/R) = \vec{V}_r(M) + \vec{V}_e(M) = \vec{V}(M/R_1) + \vec{V}_e(M)$$

$$= V_0 (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k}) + \dot{\rho}(t) \vec{e}_\rho + \dot{\varphi} (\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{V}(M/R) = (\dot{\rho}(t) + V_0 \cos \alpha) \vec{e}_\rho + \dot{\varphi} (\rho(t) + V_0 t \cos \alpha) \vec{e}_\varphi + V_0 \sin \alpha \vec{k}$$

d) L'accélération relative de M, $\vec{\gamma}(M/R_1)$

(V_0, α) sont des Constantes et (\vec{e}_ρ, \vec{k}) fixe dans R_1

$$\vec{\gamma}(M/R_1) = \frac{d\vec{V}(M/R_1)}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{d[V_0 (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k})]}{dt} \Big|_{R_1} = \vec{0}$$

e) L'accélération d'entraînement de M, $\vec{\gamma}_e(M)$

$$\vec{\gamma}_e(M) = \left. \frac{d^2 \overrightarrow{OO_1}}{dt^2} \right|_R + \left. \frac{d\vec{\Omega}(R_1/R)}{dt} \right|_R \wedge \overrightarrow{O_1M} + \vec{\Omega}(R_1/R) \wedge [\vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \overrightarrow{O_1M}]$$

$$\left. \frac{d\overrightarrow{OO_1}}{dt} \right|_R = (\dot{\rho}(t)\vec{e}_\rho + \rho(t)\dot{\phi}\vec{e}_\phi) \quad \text{⚡: } [\overrightarrow{OO_1} = \rho(t)\vec{e}_\rho]$$

$$\left. \frac{d^2\overrightarrow{OO_1}}{dt^2} \right|_R = \ddot{\rho}(t)\vec{e}_\rho + \dot{\rho}\dot{\phi}(t)\vec{e}_\phi + \dot{\phi}\dot{\rho}(t)\vec{e}_\rho + \rho(t)\ddot{\phi}\vec{e}_\phi - \rho(t)\dot{\phi}^2\vec{e}_\rho$$

$$\left. \frac{d^2\overrightarrow{OO_1}}{dt^2} \right|_R = [\ddot{\rho}(t) - \rho(t)\dot{\phi}^2]\vec{e}_\rho + [2\dot{\phi}\dot{\rho}(t) + \rho(t)\ddot{\phi}]\vec{e}_\phi$$

$$\left. \frac{d\vec{\Omega}(R_1/R)}{dt} \right|_R \wedge \overrightarrow{O_1M} = (\dot{\phi}\vec{k}) \wedge (V_0 t (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k}))$$

Or: $\left. \frac{d\vec{\Omega}(R_1/R)}{dt} \right|_R = \left. \frac{d(\dot{\phi}\vec{k})}{dt} \right|_R = \dot{\phi}\vec{k}$ et $\vec{\Omega}(R_1/R) = \dot{\phi}\vec{k}$

$$\left. \frac{d\vec{\Omega}(R_1/R)}{dt} \right|_R \wedge \overrightarrow{O_1M} = (\dot{\phi}\vec{k}) \wedge (V_0 t (\cos \alpha \vec{e}_\rho)) = \dot{\phi}V_0 t \cos \alpha \vec{e}_\phi$$

$$\begin{aligned} \vec{\Omega}(R_1/R) \wedge [\vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \overrightarrow{O_1M}] &= (\dot{\phi}\vec{k}) \wedge [(\dot{\phi}\vec{k}) \wedge (V_0 t (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k}))] \\ &= (\dot{\phi}\vec{k}) \wedge [\dot{\phi}V_0 t \cos \alpha \vec{e}_\phi + 0] \\ &= -\dot{\phi}^2 V_0 t \cos \alpha \vec{e}_\rho \quad \text{⚡: } \vec{k} \wedge \vec{e}_\phi = -\vec{e}_\rho \end{aligned}$$

$$\vec{\gamma}_e(M) = [\ddot{\rho}(t) - \dot{\phi}^2[\rho(t) + V_0 t \cos \alpha]]\vec{e}_\rho + [\dot{\phi}(V_0 t \cos \alpha + \rho(t)) + 2\dot{\phi}\dot{\rho}(t)]\vec{e}_\phi$$

f) L'accélération de Coriolis : $\vec{\gamma}_C(M)$

$$\vec{\gamma}_C(M) = 2\vec{\Omega}(R_1/R) \wedge \vec{V}(M/R_1) \quad \text{⚡: } \vec{V}(M/R_1) \text{ est la vitesse relatif de M}$$

$$\vec{\gamma}_C(M) = 2(\dot{\phi}\vec{k}) \wedge [V_0 (\cos \alpha \vec{e}_\rho + \sin \alpha \vec{k})] = 2\dot{\phi}V_0 t \cos \alpha \vec{e}_\phi + \vec{0}$$

$$\vec{\gamma}_C(M) = 2\dot{\phi}V_0 t \cos \alpha \vec{e}_\phi$$

g) L'accélération absolue de M, $\vec{\gamma}(M/R)$

$$\begin{aligned} \vec{\gamma}(M/R) &= \vec{\gamma}(M/R_1) + \vec{\gamma}_e(M) + \vec{\gamma}_C(M) \\ &= \vec{0} + [\ddot{\rho}(t) - \dot{\phi}^2[\rho(t) + V_0 t \cos \alpha]]\vec{e}_\rho + [\dot{\phi}(V_0 t \cos \alpha + \rho(t)) + 2\dot{\phi}\dot{\rho}(t)]\vec{e}_\phi \\ &\quad + 2\dot{\phi}V_0 t \cos \alpha \vec{e}_\phi \end{aligned}$$

$$\text{D'où : } \vec{\gamma}(M/R) = \begin{cases} [\ddot{\rho}(t) - \dot{\phi}^2[\rho(t) + V_0 t \cos \alpha]] & \vec{e}_\rho \\ \dot{\phi}(V_0 t \cos \alpha + \rho(t)) + 2\dot{\phi}(\dot{\rho}(t) + V_0 t \cos \alpha) & \vec{e}_\phi \\ 0 & \vec{k} \end{cases}$$

Il ne faut pas beaucoup d'esprit pour ce qu'on soit mais il en faut infiniment pour enseigner ce qu'on ignore

Montesquieu

Contrôle N : 1 Mécanique de point Filière SMPC/SMA 2008/2009 FSSM:**Toute les bases considérées sont orthonormées directes****Exercice 1**

Les coordonnées d'une particule mobile dans le référentiel $R_0(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ sont données en fonction du temps par : $X(t) = t^2 - 4t + 1$; $y(t) = -2t^4$ et $Z(t) = 3t^2$

Dans un deuxième référentiel $R_1(O_1, \vec{i}_1 = \vec{i}, \vec{j}_1 = \vec{j}, \vec{k}_1 = \vec{k})$, elles ont pour expression :

$$X_1(t) = t^2 + t = 2 \quad Y_1(t) = -2t^4 + 5 \quad Z_1(t) = 3t^4 - 7$$

- 1) Déterminer les expressions des vitesses $\vec{V}(M/R_0)$ et $\vec{V}(M/R_1)$
- 2) Exprimer la vitesse $\vec{V}(M/R_0)$ en fonction de la vitesse $\vec{V}(M/R_1)$
- 3) Exprimer l'accélération $\vec{\gamma}(M/R_0)$ en fonction de l'accélération $\vec{\gamma}(M/R_1)$
- 4) Quelle est la nature du mouvement du référentiel R_1 par rapport au référentiel R_0 ?
- 5) Supposons R_0 galiléen. R_1 est-il aussi galiléen ? Justifier votre réponse.

Exercice 2

Soient $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ un référentiel fixe et $R_1(O_1, \vec{i}_1 = \vec{i}, \vec{j}_1 = \vec{j}, \vec{k})$ un référentiel mobile tel que : $\vec{V}(O_1/R) = a t \vec{j}_1$ où a est une constante positive.

Soit $R_2(O_1, \vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$ un deuxième référentiel, lié à une particule mobile M (point matériel) et tel que :

$$\vec{O_1M} = l \vec{e}_\rho \quad \text{où } l \text{ est une constante positive et l'angle } (\vec{i}_1, \vec{e}_\rho) = \varphi(t) \text{ (voir figure)}$$
Toutes les grandeurs vectorielles doivent être exprimées dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$

A. Considérer $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ comme référentiel absolu et $R_1(O_1, \vec{i}_1, \vec{j}_1, \vec{k})$ comme référentiel relatif

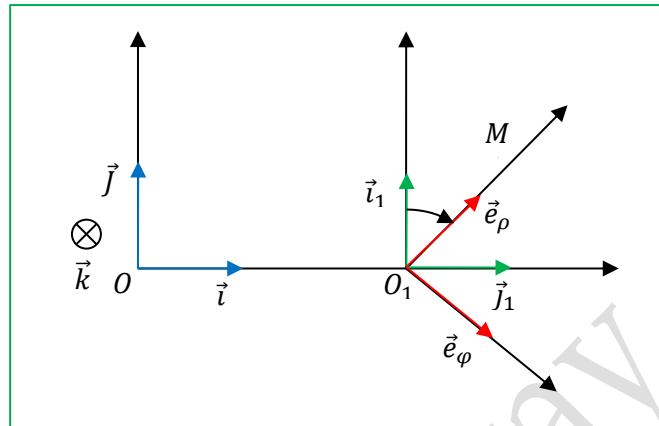
- 1) Quelle est la nature de la trajectoire de M dans R_1 ? (sans faire de calcul)
- 2) Déterminer l'expression du vecteur rotation $\vec{\Omega}(R_1/R)$
- 3) déterminer l'expression de la vitesse relative $\vec{V}(M/R_1)$ et de la vitesse d'entraînement $\vec{V}_e(M)$. En déduire la vitesse absolue $\vec{V}(M)$.
- 4) Quelle est la nature du mouvement de R_1 par rapport à R ?
- 5) Déterminer l'expression des vecteurs accélérations relatives $\vec{\gamma}(M/R_1)$, d'entraînement $\vec{\gamma}_c(M)$. En déduire l'accélération absolue $\vec{\gamma}_a(M)$

B. Considérer $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ comme référentiel absolu et $R_2(O_1, \vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$ comme référentiel relatif

- 1) Donner l'expression du vecteur rotation $\vec{\Omega}(R_2/R_1)$. En déduire le vecteur rotation $\vec{\Omega}(R_2/R)$
- 2) Déterminer l'expression de la vitesse relative $\vec{V}(M/R_2)$ et de la vitesse d'entraînement $\vec{V}(M)$. En déduire la vitesse absolue $\vec{V}(M/R)$



- 3) Déterminer l'expression des vecteurs accélération relative $\vec{\gamma}_a(M/R_2)$, d'entraînement $\vec{\gamma}_e(M)$ et de Coriolis $\vec{\gamma}_c(M)$. En déduire l'accélération absolue $\vec{\gamma}_a(M)$
- 4) Comparer les expressions de la vitesse absolue $\vec{V}(M/R)$ déterminé dans les équations A-3 et B-2
- 5) Comparer les expressions de l'accélération absolue $\vec{\gamma}_a(M)$ déterminées dans les equation A-5 et B-3



www.rapideway.org



Corrigé du contrôle N : 1 Mécanique de point Filière SMPC/SMA 2008/2009 FSSM:

Exercice 1 :

$$\text{Soit} \begin{cases} X(t) = t^2 - 4t + 1 \\ Y(t) = -2t^4 \\ Z(t) = 3t^2 \end{cases} ; \begin{cases} X_1(t) = t^2 + t + 2 \\ Y_1 = -2t^4 + 5 \\ Z_1(t) = 3t^2 - 7 \end{cases}$$

1) Les expressions des vitesses $\vec{V}(M/R_0)$ et $\vec{V}(M/R_1)$

■ L'expression de la vitesse $\vec{V}(M/R_0)$

$$\vec{V}(M/R_0) = \frac{d}{dt/R_0} ((t^2 - 4t + 1)\vec{i} - 2t^4\vec{j} + 3t^2\vec{k}) \Rightarrow \vec{V}(M/R_0) = (2t - 4)\vec{i} - 8t^3\vec{j} + 6t\vec{k}$$

■ L'expression de $\vec{V}(M/R_1)$

$$\vec{V}(M/R_1) = \frac{d\vec{O}_1\vec{M}}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{d((t^2+t+2)\vec{i} - (2t^4+5)\vec{j} + (3t^2-7)\vec{k})}{dt} \Big|_{R_1} = (2t + 1)\vec{i} - 8t^3\vec{j} + 6t\vec{k}$$

2) $\vec{V}(M/R_0)$ en fonction de la vitesse $\vec{V}(M/R_1)$

$$\text{On a } \vec{V}(M/R_0) = (2t - 4)\vec{i} - 8t^3\vec{j} + 6t\vec{k} = (2t + 1)\vec{i} - 5\vec{i} - 8t^3\vec{j} + 6t\vec{k} \Rightarrow \vec{V}(M/R_0) = \vec{V}(M/R_1) - 5\vec{i}$$

3) $\vec{\gamma}(M/R_0)$ en fonction de $\vec{\gamma}(M/R_1)$

$$\vec{\gamma}(M/R_0) = \frac{d\vec{V}(M/R_0)/R_0}{dt} = \frac{d}{dt/R} (\vec{V}(M/R_1) - 5\vec{i}) \Rightarrow \vec{\gamma}(M/R_0) = \vec{\gamma}(M/R_1) + \vec{0} \begin{pmatrix} \vec{i} = \vec{i}_1 \\ \vec{j} = \vec{j}_1 \\ \vec{k} = \vec{k}_1 \end{pmatrix}$$

$$\vec{\gamma}(M/R_0) = \vec{\gamma}(M/R_1) \text{ Où bien : On a } \vec{V}(M/R_0) = (2t - 4)\vec{i} - 8t^3\vec{j} + 6t\vec{k} \text{ et } \vec{V}(M/R_1) = (2t + 1)\vec{i} - 8t^3\vec{j} + 6t\vec{k}$$

$$\vec{\gamma}(M/R_0) = \frac{d(\vec{V}(M/R_0))}{dt} \Big|_{R_0} = 2\vec{i} - 24t^2\vec{j} + 6\vec{k} \text{ et } \vec{\gamma}(M/R_1) = \frac{d(\vec{V}(M/R_1))}{dt} \Big|_{R_1} = 2\vec{i} - 24t^2\vec{j} + 6\vec{k}$$

Enfinement $\vec{\gamma}(M/R_1) = \vec{\gamma}(M/R_0)$

4) La nature du mouvement du R_1 par rapport à R_0

- On a $\vec{\Omega}(R_1/R_0) = \vec{0} \Rightarrow$ translation
- $\vec{V}(M/R_0) - \vec{V}(M/R_1) = -5\vec{i} \Rightarrow$ Rectiligne
- $\vec{\gamma}(M/R_0) = \vec{\gamma}(M/R_1) \Rightarrow$ Uniform

R_1 est en translation rectiligne uniforme

- 5) Si R_0 est galiléen alors R_1 est aussi galiléen
- 6) Car R_1 est en translation rectiligne uniforme par rapport à R_0 .

Exercice 2 :

$R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ Référentiel fixe $R_1(O_1, \vec{i}_1, \vec{j}_1, \vec{k}_1)$ Référentiel mobile $R_2(O_1, \vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$ Référentiel lié à M.

$$\vec{V}(O_1/R) = at\vec{j}, \vec{O}_1\vec{M} = \rho \vec{e}_\rho \text{ avec: } \rho > 0 \text{ et } (\vec{i}_1, \vec{e}_\rho) = \varphi(t)$$

A. $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ référentiel absolu et $R_1(O_1, \vec{i}_1, \vec{j}_1, \vec{k}_1)$ relatif.

La nature de la trajectoire de M dans $\overline{R_1}$

On a $\|\overline{qM}\| = 1 = \text{cste}$ Donc dans R_1 la trajectoire de M est circulaire de centre O_1

1) l'expression du $\overline{\Omega}(R_1/R)$

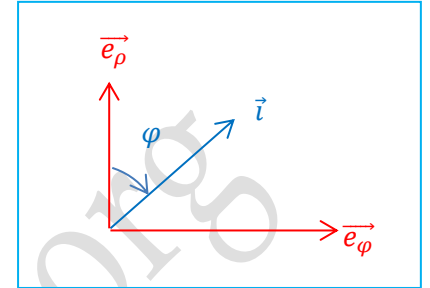
Le référentiel R_1 ne fait aucune rotation par rapport à R alors : $\overline{\Omega}(R_1/R) = \vec{0}$

2) Expressions des vitesses relative et d'entraînement

■ Vitesse relative $\vec{V}(M/R_1)$

$$\vec{V}(M/R_1) = \left. \frac{d\overline{O_1M}}{dt} \right|_{R_1} = \left. \frac{d(\rho \overline{e_\rho})}{dt} \right|_{R_1} = \rho \left. \frac{d\overline{e_\rho}}{dt} \right|_{R_1} = \rho \frac{d\overline{e_\rho}}{d\varphi} \times \left. \frac{d\varphi}{dt} \right|_{R_1} = \rho \dot{\varphi} \overline{e_\varphi}$$

$$\vec{V}(M/R_1) = \rho \dot{\varphi} \overline{e_\varphi}$$



■ Vitesse d'entraînement $\vec{V}_e(M)$

$$\vec{V}_e(M) = \left. \frac{d\overline{O_1O_1}}{dt} \right|_R + \overline{\Omega}(R_1/R) \wedge \overline{O_1M}$$

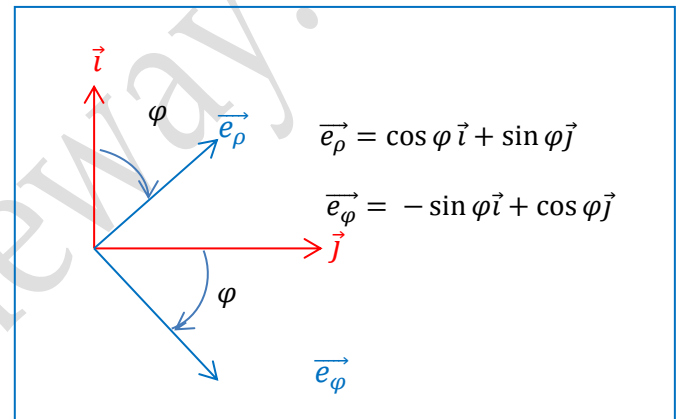
$$\vec{V}(O_1/R) = at \vec{j} = at(\sin \varphi \overline{e_\rho} + \cos \varphi \overline{e_\varphi})$$

$$\vec{V}_e(M) = at(\sin \varphi \overline{e_\rho} + \cos \varphi \overline{e_\varphi})$$

■ Vitesse absolue $\vec{V}(M/R)$

$$\vec{V}(M/R) = \vec{V}(M/R_1) + \vec{V}_e(M)$$

$$\vec{V}(M/R) = at \sin \varphi \overline{e_\rho} + (\dot{\varphi} + at \cos \varphi) \overline{e_\varphi}$$



3) On a $\overline{\Omega}(R_1/R) = \vec{0} \Rightarrow$
translation

$$\vec{V}(O_1/R) = at \vec{j}$$

\Rightarrow rectiligne

4) L'accélération relative $\vec{\gamma}(M/R_1)$

$$\vec{\gamma}\left(\frac{M}{R_1}\right) = \left. \frac{d\vec{V}\left(\frac{M}{R_1}\right)}{dt} \right|_{R_1} = \left. \frac{d(\rho \dot{\varphi} \overline{e_\varphi})}{dt} \right|_{R_1} = \rho \ddot{\varphi} \overline{e_\varphi} - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 \overline{e_\rho} \quad \text{Avec} \quad \frac{d\overline{e_\varphi}}{dt} = \frac{d\overline{e_\varphi}}{d\varphi} \times \frac{d\varphi}{dt} = -\dot{\varphi} \overline{e_\rho}$$

$$\vec{\gamma}(M/R_1) = -\rho \dot{\varphi}^2 \overline{e_\rho} + \rho \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 \overline{e_\varphi}$$

■ L'accélération d'entraînement $\vec{\gamma}_e(M)$

$$\vec{\gamma}_e(M) = \left. \frac{dV(O_1/R)}{dt} \right|_R + \left. \frac{d\overline{\Omega}(R_1/R)}{dt} \right|_R \wedge \overline{O_1M} + \overline{\Omega} \wedge (\overline{\Omega} \wedge \overline{O_1M})$$

$$\vec{\gamma}(M) = \frac{dat \vec{j}}{dt} = a \vec{j} = a(\sin \varphi \overline{e_\rho} + \cos \varphi \overline{e_\varphi}) \Rightarrow$$

$$\vec{\gamma}(M) = a \sin \varphi \overline{e_\rho} + a \cos \varphi \overline{e_\varphi}$$

■ L'accélération de Coriolis $\vec{\gamma}_c(M)$

$$\vec{\gamma}_c(M) = 2 \overline{\Omega}(R_1/R) \wedge \vec{V}(M/R_1) = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \vec{\gamma}_c(M) = \vec{0}$$

■ L'accélération absolue $\vec{\gamma}_a(M)$

$$\vec{\gamma}_a(M) = \vec{\gamma}(M/R) = \vec{\gamma}(M/R_1) + \vec{\gamma}_e(M) + \vec{\gamma}_c(M) = \rho \ddot{\varphi} \vec{e}_\varphi - \rho \dot{\varphi}^2 \vec{e}_\rho + a \sin \varphi \vec{e}_\rho + a \cos \varphi \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{\gamma}_a(M) = (a \sin \varphi - \rho \dot{\varphi}^2) \vec{e}_\rho + (\rho \ddot{\varphi} + a \cos \varphi) \vec{e}_\varphi$$

B. $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ comme referential absolu et R_2 comme relatif.

1) L'expression du vecteur rotation $\vec{\Omega}(R_2/R_1)$

$$\left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_{R_1} = \left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_{R_2} + \vec{\Omega}(R_2/R_1) \wedge \vec{e}_\rho$$

$$\left. \frac{d(\cos \varphi \vec{i} + \sin \varphi \vec{j})}{dt} \right|_R = \vec{\Omega}(R_2/R_1) \wedge \vec{e}_\rho$$

$$\text{Car } \left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_{R_2} = \vec{0}$$

$$\dot{\varphi} (-\sin \varphi \vec{i} + \cos \varphi \vec{j}) = \vec{\Omega}(R_2/R_1) \wedge \vec{e}_\rho$$

$$\Rightarrow \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi = \dot{\varphi} (\vec{k} \wedge \vec{e}_\rho) = \vec{\Omega}(R_2/R_1) \wedge \vec{e}_\rho$$

$$\text{Alors : } \vec{\Omega}(R_2/R_1) = \dot{\varphi} \vec{k}$$

L'expression de $\vec{\Omega}(R_2/R_1)$

$$\text{On a } \vec{\Omega}(R_2/R) = \vec{\Omega}(R_2/R_1) + \vec{\Omega}(R_2/R) = \dot{\varphi} \vec{k} + \vec{0}$$

$$\Rightarrow \vec{\Omega}(R_2/R) = \dot{\varphi} \vec{k}$$

2) l'expression de la vitesse relative $\vec{V}(M/R_2)$ et de la vitesse d'entraînement $\vec{V}_e(M)$.

En déduire la vitesse absolue $\vec{V}(M/R)$

■ Vitesse relative $\vec{V}(M/R_2)$

$$\vec{V}(M/R_2) = \left. \frac{d\vec{OM}}{dt} \right|_{R_2} = \left. \frac{d(\rho \vec{e}_\rho)}{dt} \right|_{R_2} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \vec{V}(M/R_2) = \vec{0}$$

■ Vitesse d'entraînement $\vec{V}_e(M)$

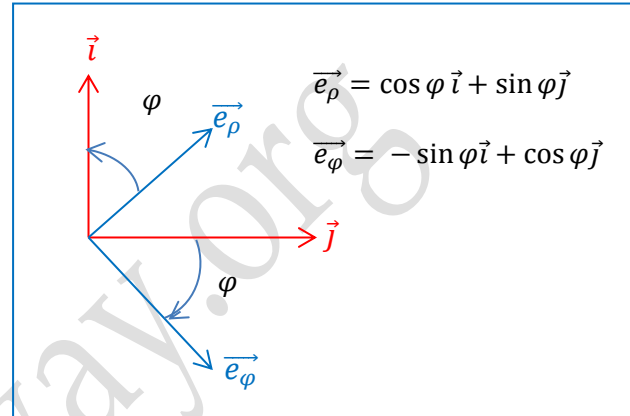
$$\text{On a : } \vec{V}_e(M) = \left. \frac{d\vec{OO}_1}{dt} \right|_R + \vec{\Omega}(R_2/R_2) \wedge \vec{OO}_1$$

$$\vec{V}_e(M) = a \vec{j} + \dot{\varphi} \vec{k} \wedge \rho \vec{e}_\rho = a(\sin \varphi \vec{e}_\rho + \cos \varphi \vec{e}_\varphi) + \dot{\varphi} \rho \vec{e}_\varphi \Rightarrow \vec{V}_e(M) = a \sin \varphi \vec{e}_\rho + (a \cos \varphi + \dot{\varphi} \rho) \vec{e}_\varphi$$

■ Vitesse absolue $\vec{V}(M/R)$

$$\vec{V}(M/R) = \vec{V}(M/R_2) + \vec{V}_e(M) = \vec{0} + \vec{V}_e(M)$$

$$\vec{V}(M/R) = a \sin \varphi \vec{e}_\rho + (a \cos \varphi + \dot{\varphi} \rho) \vec{e}_\varphi$$



- 3) l'expression des vecteurs accélération relative $\vec{\gamma}_a(M/R_2)$, d'entraînement $\vec{\gamma}_e(M)$ et de Coriolis $\vec{\gamma}_c(M)$. En déduire l'accélération absolue $\vec{\gamma}_a(M)$

■ Accélération relative : $\vec{\gamma}(M/R_2)$

$$\vec{\gamma}(M/R_2) = \left. \frac{d\vec{v}(M/R_2)}{dt} \right|_{R_2} = \vec{0}$$

■ Accélération d'entraînement $\vec{\gamma}_e(M)$

$$\vec{\gamma}_e(M) = \left. \frac{d^2\vec{OO}_1}{dt^2} \right|_R + \left. \frac{d\vec{\Omega}(R_2/R)}{dt} \right|_R \wedge \vec{OO}_1 + \vec{\Omega} \wedge (\vec{\Omega} \wedge \vec{OO}_1) \quad \text{Or:} \quad \left. \frac{d^2\vec{OO}_1}{dt^2} \right|_R = a(\sin \varphi \vec{e}_\rho + \cos \varphi \vec{e}_\varphi)$$

$$\left. \frac{d\vec{\Omega}(R_2/R)}{dt} \right|_R \wedge \vec{OO}_1 = \dot{\varphi} \vec{k}_1 \wedge \rho \vec{e}_\rho = \rho \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{\Omega} \wedge (\vec{\Omega} \wedge \vec{OO}_1) = \dot{\varphi} \vec{k} (\dot{\varphi} \vec{k} \wedge \rho \vec{e}_\rho) = \dot{\varphi} \vec{k} (\dot{\varphi} \rho \vec{e}_\varphi) = -\dot{\varphi}^2 \rho \vec{e}_\rho$$

$$\vec{\gamma}_e(M) = (a \sin \varphi - \rho \dot{\varphi}^2) \vec{e}_\rho + (a \cos \varphi + \rho \dot{\varphi}) \vec{e}_\varphi$$

■ L'accélération de Coriolis $\vec{\gamma}_c(M)$

$$\vec{\gamma}_c(M) = 2 \vec{\Omega}(R_2/R) \wedge \vec{v}(M/R_2) = \vec{0} \quad \Rightarrow \quad \vec{\gamma}_c(M) = \vec{0}$$

■ -L'accélération absolue $\vec{\gamma}_a(M)$

$$\vec{\gamma}_a(M) = \vec{\gamma}(M/R_2) + \vec{\gamma}_e(M) + \vec{\gamma}_c(M) = \vec{0} + \vec{\gamma}_e(M) + \vec{0} \quad \Rightarrow \quad \vec{\gamma}_a(M) = \vec{\gamma}_e(M)$$

- 4) Les expressions des vitesses absolues obtenues en A-3 et 8-2 sont identiques
 5) Les expressions de l'accélération absolue obtenue en A-5 et B-3 sont identiques le calcul de l'accélération est indépendant de choix de référentiel

Contrôle N : 1 Mécanique de point Filière SMPC/SMA 2006-2007 FSSM

Toutes les bases considérées dans les exercices sont orthonormées directes

Exercice :1

Soient $R_0(O X_o Y_o Z_o)$ un référentiel absolu fixe et $R(O X Y Z_o)$ référentiel relatif en mouvement de rotation de vitesse angulaire $\frac{d\theta}{dt} = \dot{\theta}$ par rapport à $R_0(O X_o Y_o Z_o)$

Un point M décrit un mouvement circulaire dans $R(O X Y Z_o)$ autour de l'axe OZ_o . M est repéré par ses coordonnées cylindriques (ρ, φ, Z) (voir figure 1).

On pose : $\rho = Om = a$ et $Z = \overline{OH} = b$ où a et b sont des constantes.

- 1) Rappeler les lois de composition des vitesses et des accélérations?
- 2) Déterminer dans la base orthonormée directe $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$
 - a) Le vecteur position \overline{OM}
 - b) Le vecteur rotation de $R(O X Y Z_o)$ par rapport à $R_0(O X_o Y_o Z_o)$.
 - c) Le vecteur vitesse relative $\vec{V}_r(M)$.
 - d) Le vecteur vitesse d'entraînement $\vec{V}_e(M)$.
 - e) Le vecteur vitesse absolue $\vec{V}_a(M)$.
 - f) Le vecteur accélération relative $\vec{\gamma}_r(M)$.
 - g) vecteur accélération d'entraînement $\vec{\gamma}_e(M)$.
 - h) Le vecteur accélération Coriolis $\vec{\gamma}_c(M)$.
 - i) Le vecteur accélération absolue $\vec{\gamma}_a(M)$.

Exercice :2

Un point matériel M de masse m est en mouvement sans frottement sur le plan horizontal XOY d'un référentiel galiléen R(OXYZ). Un opérateur exerce une force de module F dirigée constamment vers le point O.

M est repéré par ses coordonnées (ρ, φ) (voir figure 2).

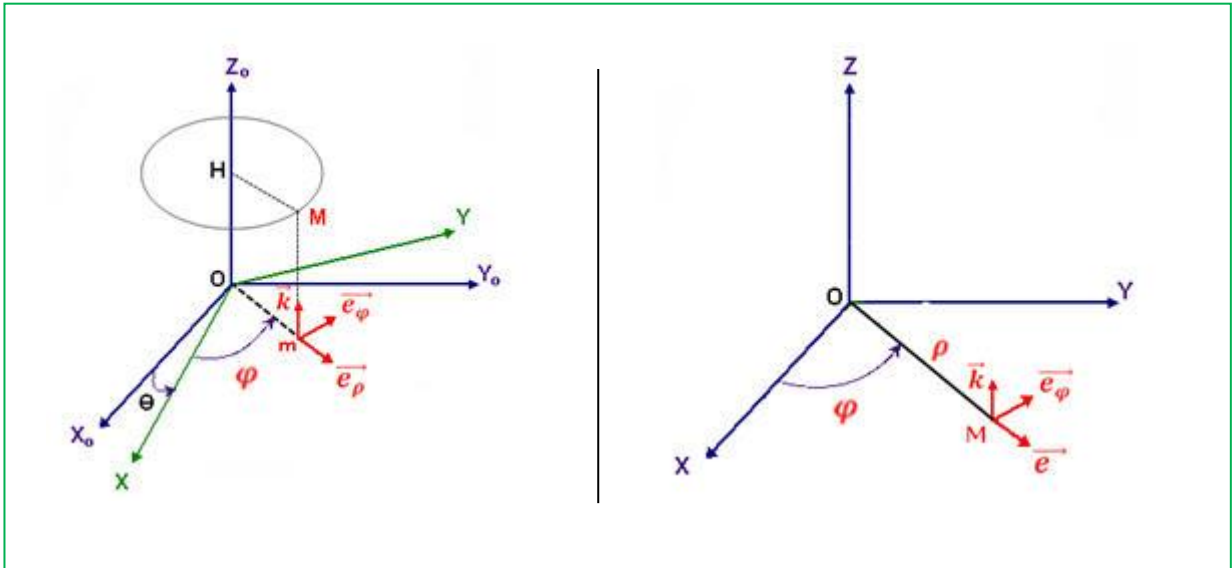
- 1) Représenter sur un schéma les forces appliquées à M
- 2) Appliquer le PFD dans le référentiel R et en déduire les deux équations suivantes:

$$\begin{cases} F = m \left(\frac{d^2}{dt^2} - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 \right) & (1). \\ 0 = 2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} & (2). \end{cases}$$

3)

- a) En utilisant l'équation (2) montrer que $\rho^2 \frac{d\varphi}{dt} = A$ où A est constante.
- b) Sachant que les conditions initiales à l'instant $t = 0$ sont les suivantes : $\rho(t = 0) = \rho_o$, $\dot{\rho}(t = 0) = \dot{\rho}_o$, $\varphi(t = 0) = \varphi_o$ et $\dot{\varphi}(t = 0) = \dot{\varphi}_o$ (le point sur les grandeurs indique $\frac{d}{dt}$) en déduire que $A = \rho_o^2 \dot{\varphi}_o$

- 4) On suppose $\dot{\phi}_0$ nulle, $\dot{\rho}_0$ nulle et F constant.
- Etablir l'équation horaire $\rho(t)$ du mouvement du point M.
 - Calculer le temps t_1 qu'il faut à M pour arriver au point O.
- 5) On suppose $\dot{\phi}_0$ nulle, $\dot{\rho}_0$ non nulle et la force F nulle. Etablir l'équation horaire $\rho(t)$ du mouvement du point M.



www.rapicad.com

Corrigés de contrôle N : 1 Mécanique de point Filière SMPC/SMA 2006-2007 FSSM :

Exercice : 1

Soit $R_0(O X_0 Y_0 Z_0)$ Un référentiel absolu Et $R(O X Y Z_0)$ Un référentiel relatif

$$\left. \frac{d\theta}{dt} \right|_{R_0} = \dot{\theta}, \quad om = a = cst \quad \text{et} \quad \overline{oh} = b = cst$$

1) Les lois de compositions des vitesses:

$$\vec{V}(M/R_0) = \vec{V}(M/R) + \vec{V}_e(M) \quad \text{Avec} \quad \vec{V}(M/R) = \left. \frac{d\overline{OM}}{dt} \right|_R \quad \text{où } O \text{ origine de } R$$

$$\vec{V}_e(M) = \left. \frac{d(\overline{OO})}{dt} \right|_R + \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \overline{OM}$$

Les lois de cor Figure : 1 accélérations:

$$\vec{\gamma}(M/R_0) = \vec{\gamma}(\dots/R) + v_e(M) + \vec{V}_c(M) \quad \text{avec} \quad \vec{\gamma}(M/R) = \left. \frac{d^2\overline{OM}}{dt^2} \right|_R \quad \text{Figure : 2}$$

$$\blacksquare \vec{\gamma}_e(M) = \left. \frac{d^2\overline{OO}}{dt^2} \right|_{R_0} + \left. \frac{d\vec{\Omega}(R/R_0)}{dt} \right|_R \wedge \overline{OM} + \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \overline{OM}$$

$$\blacksquare \vec{V}_c(M) = 2\vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{V}(M/R) \quad \text{où } \vec{V}(M/R) \text{ est la vitesse relative}$$

2) Déterminons dans la base orthonormée directe $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$

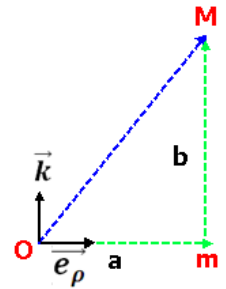
c) Le vecteur position \overline{OM}

On a $\overline{OM} = \overline{Om} + \overline{mM}$ (relation de shale)

$$\overline{OM} = a\vec{e}_\rho + b\vec{k}$$

$$\overline{OM} = \rho\vec{e}_\rho = a\vec{e}_\rho$$

$$\overline{mM} = \overline{OH} = b\vec{k}$$



d) Le vecteur rotation $\vec{\Omega}(R/R_0)$

$$\text{On a : } \left. \frac{d\vec{i}}{dt} \right|_{R_0} = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i} + \left. \frac{d\vec{i}}{dt} \right|_R$$

\vec{i} : fixe dans R donc $\left. \frac{d\vec{i}}{dt} \right|_R = \vec{0}$ avec $\vec{i} = \cos \theta \vec{i}_0 + \sin \theta \vec{j}_0$

$$\frac{d}{dt} (\cos \theta \vec{i}_0 + \sin \theta \vec{j}_0) = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i}$$

$$\frac{d}{dt} (\cos \theta \vec{i}_0) + \frac{d}{dt} (\sin \theta \vec{j}_0) = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i}$$

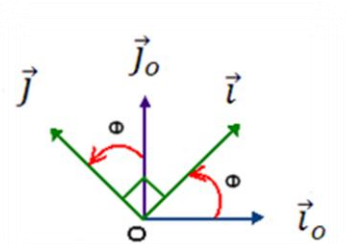
$$\frac{d(\cos \theta)}{d\theta} \frac{d\theta}{dt} \vec{i}_0 + \frac{d(\sin \theta)}{d\theta} \frac{d\theta}{dt} \vec{j}_0 = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i}$$

$$(-\sin \theta) \dot{\theta} \vec{i}_0 + (\cos \theta) \dot{\theta} \vec{j}_0 = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i}$$

$$\dot{\theta} (-\sin \theta \vec{i}_0 + \cos \theta \vec{j}_0) = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i}$$

$$\dot{\theta} \vec{j} = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i} \Rightarrow \dot{\theta} (\vec{k} \wedge \vec{i}) = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i} \Rightarrow (\dot{\theta} \vec{k}) \wedge \vec{i} = \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{i}$$

$$\dot{\theta} \vec{k} = \vec{\Omega}(R/R_0) \quad \text{Finalement on trouve} \quad \vec{\Omega}(R/R_0) = \dot{\theta} \vec{k}$$



$R_0(\vec{i}_0, \vec{j}_0, \vec{k}_0)$: Référentiel absolu

$R(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$: Référentiel relatif

3) Le vecteur vitesse relative $\vec{V}_r(M)$

$$\vec{V}_r(M) = \vec{V}(M/R) = \left. \frac{d\vec{OM}}{dt} \right|_R = \frac{d}{dt/R} (a\vec{e}_\rho + b\vec{k})$$

Puisque : $a = \text{constante}$ et $\left. \frac{d\vec{k}}{dt} \right|_R = \vec{0}$ car \vec{k} est fixe dans R

Alors $\vec{V}_r(M) = \frac{d}{dt/R} (a\vec{e}_\rho) + \vec{0} = a\dot{\phi}\vec{e}_\rho$ finalement

$$\vec{V}_r(M) = a\dot{\phi}\vec{e}_\rho$$

a) Le vecteur vitesse d'entraînement $\vec{V}_e(M)$

$$\vec{V}_e(M) = \left. \frac{d(\vec{OO})}{dt} \right|_R + \vec{\Omega}(R/R_o) \wedge \vec{OM}$$

Puisque le point O fixe dans le Repère R_o et de plus $\vec{OO} = \vec{0}$

Alors $\left. \frac{d(\vec{OO})}{dt} \right|_R = \vec{0}$

$$\vec{V}_e(M) = \vec{0} + \dot{\theta}\vec{k} \wedge (a\vec{e}_\rho + b\vec{k}) = \dot{\theta}\vec{k} \wedge a\vec{e}_\rho + \dot{\theta}b\vec{k} \wedge \vec{k} = \dot{\theta}a\vec{e}_\varphi + \vec{0}$$

$$\vec{V}_e(M) = a\dot{\theta}\vec{e}_\varphi$$

b) Le vecteur vitesse absolue $\vec{V}_a(M)$

$$\text{On a } \vec{V}_a(M) = \vec{V}_r(M) + \vec{V}_e(M) = a\dot{\phi}\vec{e}_\varphi + a\dot{\theta}\vec{e}_\varphi = (a\dot{\phi} + a\dot{\theta})\vec{e}_\varphi = a(\dot{\phi} + \dot{\theta})\vec{e}_\varphi$$

c) Le vecteur accélération relative $\vec{\gamma}_r(M)$

$$\vec{\gamma}_r(M) = \vec{\gamma}(M/R) = \left. \frac{d\vec{V}_r(M)}{dt} \right|_R = \frac{d}{dt} (a\dot{\phi}\vec{e}_\varphi) \Big|_R = a \frac{d}{dt} (\dot{\phi})\vec{e}_\varphi + a\dot{\phi} \frac{d\vec{e}_\varphi}{dt} = a\ddot{\phi}\vec{e}_\varphi - a\dot{\phi}^2\vec{e}_\rho$$

$$\text{Finalement } \vec{\gamma}_r(M) = a(\ddot{\phi}\vec{e}_\varphi - \dot{\phi}^2\vec{e}_\rho)$$

d) Vecteur d'accélération d'entraînement $\vec{\gamma}_e(M)$

$$\text{On a } \vec{\gamma}_e(M) = \left. \frac{d^2\vec{OO}}{dt^2} \right|_{R_o} + \left. \frac{d\vec{\Omega}(R/R_o)}{dt} \right|_R \wedge \vec{OM} + \vec{\Omega}(R/R_o) \wedge \vec{\Omega}(R/R_o) \wedge \vec{OM}$$

$$\vec{\gamma}_e(M) = \vec{0} + \ddot{\theta}\vec{k} \wedge (a\vec{e}_\rho + b\vec{k}) + \dot{\theta}\vec{k} \wedge (\dot{\theta}\vec{k} \wedge (a\vec{e}_\rho + b\vec{k})) = \ddot{\theta}a\vec{e}_\varphi + \dot{\theta}\vec{k} \wedge a\dot{\theta}\vec{e}_\varphi$$

$$\vec{\gamma}_e(M) = -a\dot{\theta}^2\vec{e}_\rho + \ddot{\theta}a\vec{e}_\varphi$$

e) Le vecteur accélération Coriolis $\vec{\gamma}_c(M)$

$$\text{On a } \vec{\gamma}_c(M) = 2\vec{\Omega}(R/R_o) \wedge \vec{V}(M/R) = 2\vec{\Omega}(R/R_o) \wedge \vec{V}_r(M) = 2\dot{\theta}\vec{k} \wedge a\dot{\phi}\vec{e}_\varphi$$

$$\vec{\gamma}_c(M) = -2a\dot{\theta}\dot{\phi}\vec{e}_\rho$$

■ Vecteur d'accélération absolue $\vec{\gamma}_a(M)$

$$\vec{\gamma}_a(M) = \vec{\gamma}_r(M) + \vec{\gamma}_e(M) + \vec{\gamma}_c(M) = a(\ddot{\phi}\vec{e}_\varphi - \dot{\phi}^2\vec{e}_\rho) - a\dot{\theta}^2\vec{e}_\rho + \ddot{\theta}a\vec{e}_\varphi - 2a\dot{\theta}\dot{\phi}\vec{e}_\rho$$

$$\vec{\gamma}_a(M) = -a(\dot{\phi}^2 + \dot{\theta}^2 + 2a\dot{\theta}\dot{\phi})\vec{e}_\rho + a(\ddot{\phi} + \ddot{\theta})\vec{e}_\varphi$$

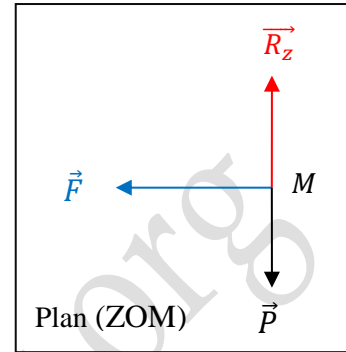
$$\vec{\gamma}_a(M) = -a(\dot{\phi} + \dot{\theta})^2 \vec{e}_\rho + a(\ddot{\phi} + \ddot{\theta})\vec{e}_\varphi$$

Exercice : 2

$R(OXYZ)$ est un référentiel galiléen et M en mouvement sans frottement sur le plan (XOY) alors les deux composantes R_ρ et R_φ sont nuls ($R_\rho = R_\varphi = 0$)

1) Représentation graphique : sur le plan (ZOM)

- la réaction : $\vec{R} = R_z \vec{k}$
- la force : $\vec{F} = -F \vec{e}_\rho$
- le poids : $\vec{P} = -mg \vec{k}$



2) On applique le PFD dans le référentiel R

On a: $m\vec{\gamma}(M) = \sum \vec{F}_{ext}(M) \Rightarrow m\vec{\gamma}(M) = -mg\vec{k} - F\vec{e}_\rho + R_z\vec{k}$
 $\Rightarrow m\vec{\gamma}(M) = -F\vec{e}_\rho + (R_z - mg)\vec{k}$

Avec $\vec{\gamma}(M) = \left. \frac{d^2 \vec{OM}}{dt^2} \right|_R = \left. \frac{d^2(\rho \vec{e}_\rho)}{dt^2} \right|_R$

$\left. \frac{d(\rho \vec{e}_\rho)}{dt} \right|_R = \frac{d\rho}{dt} \vec{e}_\rho + \rho \frac{d\varphi}{dt} \vec{e}_\varphi \Rightarrow \left. \frac{d^2(\rho \vec{e}_\rho)}{dt^2} \right|_R = \frac{d\rho^2}{dt^2} \vec{e}_\rho + \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} \vec{e}_\varphi + \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} \vec{e}_\varphi + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} \vec{e}_\varphi - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 \vec{e}_\rho$

$$\vec{\gamma}(M) = \left[\frac{d\rho^2}{dt^2} - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 \right] \vec{e}_\rho + \left[2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} \right] \vec{e}_\varphi$$

Par la suite : $m \left[\frac{d\rho^2}{dt^2} - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 \right] \vec{e}_\rho + m \left[2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} \right] \vec{e}_\varphi = -F\vec{e}_\rho + (R_z - mg)\vec{k}$

$$m \begin{pmatrix} \frac{d\rho^2}{dt^2} - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 \\ 2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} \\ 0 \end{pmatrix}_{\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k}} = \begin{pmatrix} -F \\ 0 \\ R_z - mg \end{pmatrix} \begin{matrix} \vec{e}_\rho \\ \vec{e}_\varphi \\ \vec{k} \end{matrix}$$

■ la projection sur \vec{e}_ρ

$\vec{e}_\rho \cdot \left\{ m \left[\frac{d\rho^2}{dt^2} - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 \right] \vec{e}_\rho + m \left[2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} \right] \vec{e}_\varphi \right\} = \vec{e}_\rho \cdot \{ -F\vec{e}_\rho + (R_z - mg)\vec{k} \}$

$F = -m \left[\frac{d\rho^2}{dt^2} - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 \right]$

■ la projection sur \vec{e}_φ

$\vec{e}_\varphi \cdot \left\{ m \left[\frac{d\rho^2}{dt^2} - \rho \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 \right] \vec{e}_\rho + m \left[2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} \right] \vec{e}_\varphi \right\} = \vec{e}_\varphi \cdot \{ -F\vec{e}_\rho + (R_z - mg)\vec{k} \}$

$m \left[2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} \right] = 0 \Rightarrow 2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} = 0$

3)

a) Montrons que $\rho^2 \frac{d\varphi}{dt} = A$

Première méthode :

On a $2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} = 0$ équation(3)

Équation (3) $\times \rho \Rightarrow 2\rho \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho^2 \frac{d^2\varphi}{dt^2} = 0 \Rightarrow \frac{d}{dt}(\rho^2) \cdot \frac{d\varphi}{dt} + \rho^2 \frac{d^2\varphi}{dt^2} = 0$

Si on pose : $\rho^2 = f$ et $\frac{d\varphi}{dt} = g$ on constate que $\dot{f} \cdot g = f \cdot \dot{g} = (f \cdot g)'$

Donc $\frac{d}{dt}(\rho^2 \cdot \frac{d\varphi}{dt}) = 0 \Rightarrow \int (\frac{d}{dt}(\rho^2 \cdot \frac{d\varphi}{dt}) = 0) \Rightarrow \rho^2 \cdot \frac{d\varphi}{dt} = A$ ou A est une constante

Deuxième méthode

On a $\rho^2 \frac{d\varphi}{dt} = A \Rightarrow \frac{d}{dt}(\rho^2 \cdot \frac{d\varphi}{dt}) = \frac{d}{dt}A \Rightarrow 2\rho \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho^2 \frac{d^2\varphi}{dt^2} = 0 \Rightarrow 2 \frac{d\rho}{dt} \frac{d\varphi}{dt} + \rho \frac{d^2\varphi}{dt^2} = 0$

b) en déduire que $A = \rho_0^2 \dot{\varphi}_0$

On a : $A = \rho^2 \frac{d\varphi}{dt} \Rightarrow \rho^2 \dot{\varphi} = A$

Pour $t = 0$ on a : $\rho(t = 0) = \rho_0 \Rightarrow \rho^2(t = 0) = \rho_0^2$ et $\dot{\varphi}(t = 0) = \dot{\varphi}_0$ Donc $A = \rho_0^2 \dot{\varphi}_0$

4) On suppose $\dot{\varphi}_0$ nulle, ρ_0 nulle et F constant.

$$\dot{\varphi}_0 = \dot{\rho}_0 = 0 \text{ et } F = Cst$$

L'équation horaire $\rho(t)$ du mouvement du point M

On a $\rho^2 \frac{d\varphi}{dt} = A = \rho_0^2 \dot{\varphi}_0 = 0 \Rightarrow \rho^2 = 0$ ou $\frac{d\varphi}{dt} = 0$ avec $\rho(t) \neq 0$

On remplace $\frac{d\varphi}{dt} = 0$ dans (1) on trouve $F = -m \frac{d^2\rho(t)}{dt^2} \Rightarrow \frac{d^2\rho(t)}{dt^2} = -\frac{F}{m}$ avec $F = Cst$

$$\text{Alors } \frac{d\rho(t)}{dt} = -\frac{F}{m}t + C_1 \quad [Si \ t = 0 \ \rho_0(0) = 0 \Rightarrow C_1]$$

$$\Rightarrow \rho(t) = -\frac{F}{m}t^2 + C_2$$

Contrôle N : 1 Mécanique de point Filière SMPC/SMA 2009-2010 FSSM :

Toutes les bases considérées sont orthonormées directes

Exercices 1 :

Soit $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ (ou $R(O, x, y, z)$) un référentiel

Soit M un point matériel se déplaçant dans le référentiel R le long d'une courbe d'équations paramétriques :

$$x(t) = 0,3 \cos(\omega t) \quad ; \quad y(t) = 0,3 \sin(\omega t) \quad ; \quad z(t) = 0,1 \omega t .$$

Où $\omega = 2\pi \text{ rad. s}^{-1}$ L'unité de longueur est le centimètre.

- 1) Exprimer dans la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$: le vecteur position \vec{OM} , le vecteur vitesse $\vec{V}(M/R)$ et le vecteur accélération $\vec{\gamma}(M/R)$.
- 2) Calculer les normes $\|\vec{V}(M/R)\|$ et $\|\vec{\gamma}(M/R)\|$.
- 3) Exprimer, dans la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$, les vecteurs $\vec{\tau}$ et \vec{n} de la base de Frenet.
- 4) Calculer le rayon de courbure R_C .

Exercice 2 :

Un anneau assimilé à un point matériel M de masse m coulisse sans frottement sur un axe $O\Delta$ L'axe $O\Delta$ est horizontal et en rotation à vitesse angulaire constant ω autour d'un axe vertical OZ . Soit $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ le référentiel du laboratoire supposé galiléen et soit $R_1(O, \vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$ le référentiel lié à l'axe $O\Delta$ M est repéré par ses coordonnées polaire ρ et φ . (Voir figures)

Toutes les grandeurs vectorielles doivent être exprimées dans la se $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$

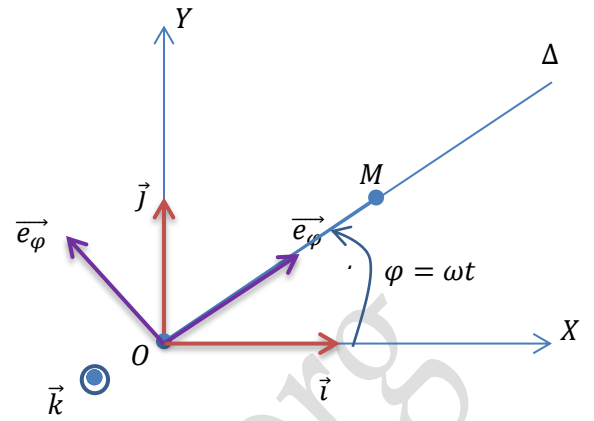
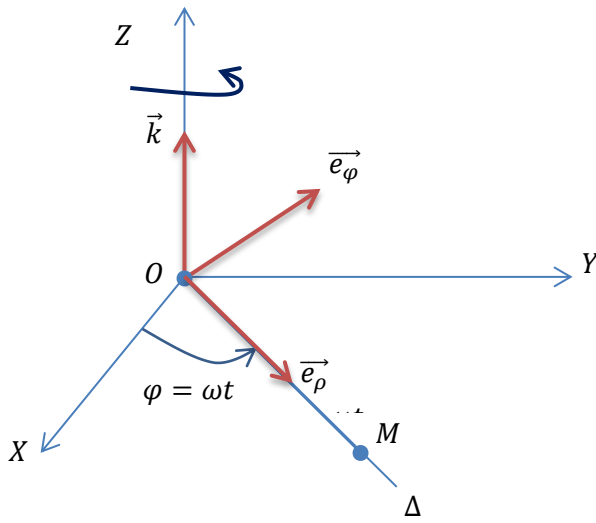
C. Etude dans le référentiel R_1

- 1) Quelles sont les forces appliquées à M dans le référentiel R_1 ?
- 2) Ecrire chacune de ces forces dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$.
- 3) Calculer $\vec{\gamma}(M/R_1)$; vecteur accélération de M par rapport au référentiel R_1
- 4) Ecrire le principe fondamental de la dynamique (PFD) dans le référentiel R_1 .
- 5) Par projection du (PFD) suivant $\vec{\rho}$ déduire l'équation différentielle du mouvement.

D. Etude dans le référentiel R :

- 1) Calculer $\vec{\gamma}(M/R_1)$; vecteur accélération de M par rapport au référentiel R
- 2) Ecrire, sous forme vectorielle, le principe fondamental de la dynamique (PFD) dans le référentiel R .

3) En déduire l'équation différentielle du mouvement.



www.rpi

Exercices 1 :

Soit $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ un référentiel

1) Vecteur position $\overline{OM} = 0,3\cos(\omega t)\vec{i} + 0,3\sin(\omega t)\vec{j} + 0,1\omega t\vec{k}$

■ Vecteur vitesse $\vec{V}(M/R) : \vec{V}(M/R) = \left. \frac{d\overline{OM}}{dt} \right|_R = \frac{d(0,3\cos(\omega t)\vec{i} + 0,3\sin(\omega t)\vec{j} + 0,1\omega t\vec{k})}{dt} \Big|_R$
 $= 0,3\omega\sin(\omega t)\vec{i} + 0,3\omega\cos(\omega t)\vec{j} + 0,1\omega\vec{k}$

On a $\left. \frac{d\vec{i}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d\vec{j}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d\vec{k}}{dt} \right|_R = 0$ car $\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}$ sont fixe dan R

■ Vecteur accélération $\vec{\gamma}(M/R)$
 $: \vec{\gamma}(M/R) = \left. \frac{d^2\overline{OM}}{dt^2} \right|_R = \left. \frac{d\vec{V}(M/R)}{dt} \right|_R = \frac{d(0,3\omega\sin(\omega t)\vec{i} + 0,3\omega\cos(\omega t)\vec{j} + 0,1\omega\vec{k})}{dt} \Big|_R$

Alors : $\vec{\gamma}(M/R) = -0,3\omega^2\cos(\omega t)\vec{i} + 0,3\omega^2\sin(\omega t)\vec{j}$

2) Les normes $\|\vec{V}(M/R)\|$ et $\|\vec{\gamma}(M/R)\|$:

$$\|\vec{V}(M/R)\| = \sqrt{(0,3\omega\sin(\omega t))^2 + (0,3\omega\cos(\omega t))^2 + (0,1\omega)^2}$$

$$= \sqrt{(0,3\omega)^2(\sin^2(\omega t) + \cos^2(\omega t)) + (0,1\omega)^2} =$$

$$\sqrt{(0,3\omega)^2 + (0,1\omega)^2} = \omega\sqrt{0,09 + 0,01}$$

$$\|\vec{V}(M/R)\| = \omega\sqrt{0,1}$$

A.N : $\omega = 2\pi\text{rad/s}$ et $\|\vec{V}(M/R)\| \text{m/s}$

$$\|\vec{\gamma}(M/R)\| = \sqrt{(0,3\omega^2\cos(\omega t))^2 + (0,3\omega^2\sin(\omega t))^2}$$

$$= \sqrt{(0,3\omega^2)^2\cos^2(\omega t) + (0,3\omega^2)^2\sin^2(\omega t)}$$

$$\|\vec{\gamma}(M/R)\| = \sqrt{(0,3\omega^2)^2} = (0,3\omega^2)$$

A.N : $\omega = 2\pi\text{rad/s}$

3) les vecteus \vec{t} et \vec{n} de la base de Frenet

■ Vecteur tangentiel \vec{t} :

$$\vec{t} = \frac{\vec{V}\left(\frac{M}{R}\right)}{\|\vec{V}(M/R)\|} = \frac{0,3\omega\sin(\omega t)\vec{i} + 0,3\omega\cos(\omega t)\vec{j} + 0,1\omega\vec{k}}{\omega\sqrt{0,1}}$$

$$\vec{t} = \frac{0,3}{\sqrt{0,1}}\sin(\omega t)\vec{i} + \frac{0,3}{\sqrt{0,1}}\cos(\omega t)\vec{j} + \frac{0,3}{\sqrt{0,1}}\vec{k}$$

■ Vecteur normal \vec{n}

On a : $(\vec{\tau}, \vec{n}, \vec{b})$ trièdre direct $\Rightarrow \vec{b} = \vec{\tau} \wedge \vec{n} = \vec{k} \Rightarrow \vec{n} = \vec{k} \wedge \vec{\tau} \vec{n} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} -\frac{0,3}{\sqrt{0,1}} \sin(\omega t) \\ \frac{0,3}{\sqrt{0,1}} \cos(\omega t) \\ \frac{0,3}{\sqrt{0,1}} \end{pmatrix} =$

$$\begin{pmatrix} \frac{0,3}{\sqrt{0,1}} \cos(\omega t) \\ \frac{0,3}{\sqrt{0,1}} \sin(\omega t) \\ 0 \end{pmatrix}$$

Alors : $\vec{n} = \frac{0,3}{\sqrt{0,1}} (\sin(\omega t) \vec{i} + \cos(\omega t) \vec{j})$

4) Le rayon de courbure R_C

✗ Méthode 1

On a le rayon de courbure définie par : $R_C = \frac{\|\vec{v}\|^3}{\|\vec{\gamma}(M/R) \wedge \vec{v}(M/R)\|}$

$$\vec{\gamma}(M/R) \wedge \vec{v}(M/R) = \begin{pmatrix} -0,3\omega^2 \cos \omega t \\ -0,3\omega^2 \sin \omega t \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} -0,3\omega \sin \omega t \\ 0,3\omega \cos \omega t \\ 0,1\omega \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0,1 \times 0,3\omega^3 \\ 0,1 \times 0,3\omega^3 \cos \omega t \\ -(0,3)^2 \omega^3 \cos^2 \omega t + (0,3)^2 \omega^3 \sin^2 \omega t \end{pmatrix}$$

✗ Méthode 2 :

On a $\|\vec{\gamma}_n(M)\| = \frac{\|\vec{v}(M/R)\|^2}{R_C}$

On a : $\vec{\gamma}(M/R) = -0,3\omega^2 \cos \omega t \vec{i} - 0,3\omega^2 \sin \omega t \vec{j}$

$\vec{\gamma}(M/R) = \vec{\gamma}_\tau(M) + \vec{\gamma}_n(M) = \gamma_\tau \vec{\tau} + \gamma_n \vec{n}$

Donc : $\gamma_n = \vec{n} \cdot \vec{\gamma}(M/R)$ Avec $\vec{n} = \frac{0,3}{\sqrt{0,1}} (\cos \omega t \vec{i} + \sin \omega t \vec{j})$

$$\gamma_n = \vec{n} \cdot \vec{\gamma}(M/R) = \begin{pmatrix} \frac{0,3}{\sqrt{0,1}} \cos \omega t \\ \frac{0,3}{\sqrt{0,1}} \sin \omega t \\ 0 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -0,3\omega^2 \cos \omega t \\ -0,3\omega^2 \sin \omega t \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\gamma_n = \frac{(0,3)^2 \omega^2}{\sqrt{0,1}} \cos^2 \omega t + \frac{(0,3)^2 \omega^2}{\sqrt{0,1}} \sin^2 \omega t = \frac{(0,3)^2 \omega^2}{\sqrt{0,1}} (\cos^2 \omega t + \sin^2 \omega t) = \frac{(0,3)^2 \omega^2}{\sqrt{0,1}}$$

$$\gamma_n = \frac{(0,3)^2 \omega^2}{\sqrt{0,1}}$$

$$\text{Et } \|\vec{V}(M/R)\| = \omega\sqrt{0,1} \Rightarrow \|\vec{V}(M/R)\|^2 = \omega^2 \times 0,1 \Rightarrow R_c = \frac{\|\vec{V}(M/R)\|^2}{\gamma_n} = \frac{\omega^2 \times 0,1 \times \sqrt{0,1}}{0,3\omega^2}$$

$$R_c = \frac{0,1 \times \sqrt{0,1}}{0,3}$$

Exercice 2 :

- ✗ Un point matériel de masse m
- ✗ Coulisse sans frottement sur $O\Delta \Rightarrow R_\rho = 0$
- ✗ $R(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ le référentiel du laboratoire supposé Galiléen
- ✗ $R_1(O, \vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$ le référentiel lié à l'axe ($O\Delta$)
- ✗ $\vec{OM} = \rho\vec{e}_\rho$

Toutes les grandeurs vectorielles doivent être exprimées dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$

E. Etude dans le référentiel R_1 :

1) Les forces appliquées à M dans R_1 sont :

- Le poids \vec{P}
- Frottement \vec{R}
- Les forces d'inertie $\vec{F}_{ic}, \vec{F}_{ie}$

2) Les expressions des forces dans la base $(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})$.

- On a : $\vec{P} = m\vec{g} = -mg\vec{k}$
- Frottement : $\vec{R} = R_\rho\vec{e}_\rho + R_\varphi\vec{e}_\varphi + R_z\vec{k}$

Comme le point matériel M coulisse sans frottement sur $O\Delta$ et le vecteur directeur de $O\Delta$ est \vec{e}_ρ donc la composante de \vec{R} suivant \vec{e}_ρ est nul ($R_\rho = 0$)

$$\Rightarrow \vec{R} = R_\varphi\vec{e}_\varphi + R_z\vec{k}$$

- forces d'inertie

✗ Force de Coriolis \vec{F}_{ic}

$$\text{On a } \vec{F}_{ic} = -m\vec{\gamma}_c(M) \text{ avec } \vec{\gamma}_c(M) = 2\Omega(R_1/R) \wedge \vec{V}(M/R_1)$$

$$\text{On a } \vec{\Omega} = \dot{\varphi}\vec{k} = \omega\vec{k} \quad (\text{car } \varphi = \omega t \Rightarrow \dot{\varphi} = \omega) \text{ et } \vec{OM} = \rho\vec{e}_\rho$$

$$\vec{V}(M / R_1) = \left. \frac{d\vec{OM}}{dt} \right|_{R_1} = \left. \frac{d\rho\vec{e}_\rho}{dt} \right|_{R_1} = \dot{\rho}\vec{e}_\rho + \rho \left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_{R_1} \rightarrow 0 \text{ (car } \vec{e}_\rho \text{ est fixe dans } R_1)$$

$$\Rightarrow \vec{V}(M / R_1) = \dot{\rho}\vec{e}_\rho$$

Donc $\vec{F}_{ic} = -m(\vec{\omega}\vec{k}) \wedge (\dot{\rho}\vec{e}_\rho) = -m\omega\dot{\rho}\vec{e}_\varphi$ (Car $\vec{k} \wedge \vec{e}_\rho = \vec{e}_\varphi$)

$$\vec{F}_{ic} = -m\omega\dot{\rho}\vec{e}_\varphi$$

✗ Force d'entraînement \vec{F}_{ie} :

On a : $\vec{F}_{ie} = -m\vec{\gamma}_e(M)$ Avec $\vec{\gamma}_e(M) = \left. \frac{d\vec{OO}}{dt} \right|_R + \left. \frac{d\vec{\Omega}(R_1 / R)}{dt} \right|_R \wedge \vec{OM} + \vec{\Omega} \wedge (\vec{\Omega} \wedge \vec{OM})$

$$\vec{\Omega}(R / R_1) = \omega\vec{k} \Rightarrow \left. \frac{d\vec{\Omega}}{dt} \right|_{R_1} = 0 \text{ et } \left. \frac{d\vec{OO}}{dt} \right|_R = \vec{0}$$

Alors : $\vec{F}_{ie} = -m\omega\vec{k} \wedge (\omega\vec{k} \wedge \rho\vec{e}_\rho) = -m\omega\vec{k} \wedge (\omega\rho\vec{e}_\varphi)$ (car $\vec{k} \wedge \vec{e}_\varphi = -\vec{e}_\rho$)

$$\vec{F}_{ie} = +m\omega^2\rho\vec{e}_\rho$$

3) Le principe fondamentale de la dynamique dans R_1 :

$$m\vec{\gamma}(M / R_1) = \vec{P} + \vec{R} + \vec{F}_{ic} + \vec{F}_{ie}$$

$$\text{Avec } \vec{\gamma}(M / R_1) = \left. \frac{d^2\vec{OM}}{dt^2} \right|_{R_1} = \left. \frac{d^2(\rho\vec{e}_\rho)}{dt^2} \right|_{R_1} = \left. \frac{d(\dot{\rho}\vec{e}_\rho)}{dt} \right|_{R_1}$$

$$\vec{\gamma}(M / R_1) = \dot{\rho}\vec{e}_\rho \quad \left(\left. \frac{d\vec{e}_\rho}{dt} \right|_{R_1} = \vec{0} \text{ Car } \vec{e}_\rho \text{ est fixe dans } R_1 \right)$$

$$\Rightarrow m\dot{\rho}\vec{e}_\rho = -mg\vec{k} + R_\varphi\vec{e}_\varphi + R_z\vec{k} - m\omega\dot{\rho}\vec{e}_\varphi + m\omega^2\rho\vec{e}_\rho$$

$$\Rightarrow m\dot{\rho}\vec{e}_\rho = m\omega^2\rho\vec{e}_\rho + (R_\varphi - m\omega\dot{\rho})\vec{e}_\varphi + (R_z - mg)\vec{k} \Rightarrow$$

$$\begin{pmatrix} m\dot{\rho}\vec{e}_\rho \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_{(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})} = \begin{pmatrix} m\omega^2\rho \\ (R_\varphi - m\omega\dot{\rho}) \\ (R_z - mg) \end{pmatrix}_{(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})} \Rightarrow \begin{pmatrix} m\dot{\rho}\vec{e}_\rho \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_{(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})} = \begin{pmatrix} m\omega^2\rho \\ (R_\varphi - m\omega\dot{\rho}) \\ (R_z - mg) \end{pmatrix}_{(\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{k})}$$

4) La projection du PFD suivant \vec{e}_ρ :

$$m\vec{\gamma}(M / R_1) = \vec{e}_\rho \cdot (\vec{P} + \vec{R} + \vec{F}_{ic} + \vec{F}_{ie})$$

$$= \vec{e}_\rho \cdot [m\omega^2\rho\vec{e}_\rho + (R_\varphi - m\omega\dot{\rho})\vec{e}_\varphi + (R_z - mg)\vec{k}]$$

$$= m\omega^2\rho\vec{e}_\rho \cdot \vec{e}_\rho + (R_\varphi - m\omega\dot{\rho})\vec{e}_\rho \cdot \vec{e}_\varphi + (R_z - mg)\vec{e}_\rho \cdot \vec{k}$$

0

Avec $\vec{e}_\rho \cdot \vec{e}_\rho = 1$ et $\begin{cases} \vec{e}_\rho \cdot \vec{e}_\varphi = 0 \\ \vec{e}_\rho \cdot \vec{k} = 0 \end{cases}$ car $\begin{cases} \vec{e}_\rho \perp \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_\rho \perp \vec{k} \end{cases}$

$$\Rightarrow m\ddot{\rho} = m\omega^2\rho \Rightarrow \ddot{\rho} - \omega^2\rho = 0$$

F. Etude dans le référentiel R (Galiléen)

1) L'accélération de M par rapport à référentiel R

$$\vec{\gamma}(M / R) = \left. \frac{d^2 \overline{OM}}{dt^2} \right|_R \quad \text{Avec } \overline{OM} = \rho \vec{e}_\rho$$

$$\left. \frac{d \overline{OM}}{dt} \right|_R = \left. \frac{d \rho \vec{e}_\rho}{dt} \right|_R = \dot{\rho} \vec{e}_\rho + \rho \left. \frac{d \vec{e}_\rho}{dt} \right|_R = \dot{\rho} \vec{e}_\rho + \rho \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi = \dot{\rho} \vec{e}_\rho + \rho \omega \vec{e}_\varphi$$

$$\left. \frac{d^2 \overline{OM}}{dt^2} \right|_R = \left. \frac{d}{dt} \left(\left. \frac{d \overline{OM}}{dt} \right|_R \right) \right|_R = \left. \frac{d(\dot{\rho} \vec{e}_\rho + \rho \omega \vec{e}_\varphi)}{dt} \right|_R \quad \text{Or : } \left. \frac{d \vec{e}_\rho}{dt} \right|_R = \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi \quad \text{et} \quad \left. \frac{d \vec{e}_\varphi}{dt} \right|_R = -\dot{\varphi} \vec{e}_\rho$$

$$\vec{\gamma}(M / R) = \left. \frac{d(\dot{\rho} \vec{e}_\rho + \rho \omega \vec{e}_\varphi)}{dt} \right|_R = \ddot{\rho} \vec{e}_\rho + \dot{\rho} \left. \frac{d \vec{e}_\rho}{dt} \right|_R + \dot{\rho} \omega \vec{e}_\varphi + \rho \omega \left. \frac{d \vec{e}_\varphi}{dt} \right|_R$$

$$\vec{\gamma}(M / R) = \ddot{\rho} \vec{e}_\rho + \dot{\rho} \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi + \dot{\rho} \omega \vec{e}_\varphi - \rho \omega \dot{\varphi} \vec{e}_\rho = \ddot{\rho} \vec{e}_\rho + \dot{\rho} \omega \vec{e}_\varphi + \dot{\rho} \omega \vec{e}_\varphi - \rho \omega^2 \vec{e}_\rho = (\ddot{\rho} - \rho \omega^2) \vec{e}_\rho + 2 \dot{\rho} \omega \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{\gamma}(M / R) = (\ddot{\rho} - \rho \omega^2) \vec{e}_\rho + 2 \dot{\rho} \omega \vec{e}_\varphi$$

2) PFD dans R

$$m \vec{\gamma}(M / R) = \sum \vec{F}_{réelles} \quad R : \text{Galiléen}$$

$$m [(\ddot{\rho} - \rho \omega^2) \vec{e}_\rho + 2 \dot{\rho} \omega \vec{e}_\varphi] = -mg \vec{k} + R_\varphi \vec{e}_\varphi + R_z \vec{k} = R_\varphi \vec{e}_\varphi + (R_z - mg) \vec{k}$$

$$\text{Alors : } m(\ddot{\rho} - \rho \omega^2) \vec{e}_\rho + 2m \dot{\rho} \omega \vec{e}_\varphi = R_\varphi \vec{e}_\varphi + (R_z - mg) \vec{k}$$

3) L'équation différentielle du mouvement

Pour trouver cette équation, il faut faire une projection sur un vecteur de telle sorte éliminer les composantes de réaction.

$$\Rightarrow \vec{e}_\rho \cdot m \vec{\gamma}(M / R) = \vec{e}_\rho \cdot \sum \vec{F}_{réelles} \Rightarrow m(\ddot{\rho} - \rho \omega^2) + 0 = 0 + 0 \Rightarrow \ddot{\rho} - \rho \omega^2 = 0$$