

## Les forces centrales. Coordonnées polaires.

Thierry Piou président de l'association d'astronomie "Pêcheurs d'étoiles" La Baule

### Introduction.

Les coordonnées polaires sont d'un usage commode lorsqu'on étudie des systèmes dont les forces dépendent de la position du point matériel : module et direction varient en fonction du temps. C'est précisément le cas des systèmes à forces centrales. Ces notions seront fort utiles pour établir ultérieurement les lois des mouvements de Kepler.

#### 1.1 Forces centrales. Définition.

Une force centrale est caractérisée par le fait qu'elle est dirigée vers un seul point.

Une force centrale s'exprime par l'expression :

$$\vec{F} = k\hat{e}_\rho \quad \text{où} \quad \|\hat{e}_\rho\| = 1 \quad (1)$$

$\hat{e}_\rho$  est un vecteur unitaire radial, cela signifie que si on le prolonge, il passe par le point O :

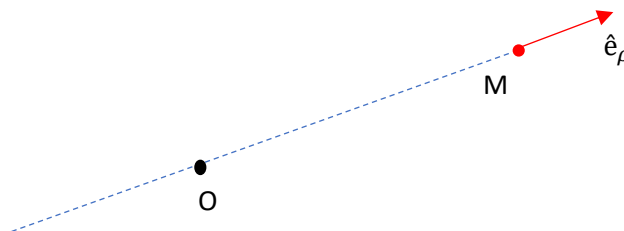


Fig.1

Ce vecteur  $\hat{e}_\rho$  est là pour indiquer une direction dans l'espace.

#### 1.2 Le cas de la gravitation.

Complétons le dessin de la figure 1: au point O se situe un objet de masse  $m_1$  et point M un objet de masse  $m_2$  (figure2).

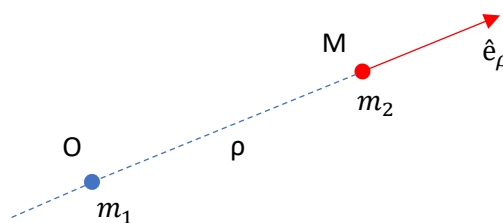


Fig.2

Nous allons considérer l'influence de  $m_1$  sur  $m_2$ . Que vaut le coefficient  $k$  de la relation (1) ? La loi de la gravitation universelle nous indique que :

$$k = -G \frac{m_1 * m_2}{\rho^2} \quad (2)$$

$G$  est la constante de gravitation universelle, sa valeur fut déterminée en 1798 par Cavendish :

$$G = 6,67 * 10^{-11} \text{ Nm}^2\text{kg}^{-2}$$

Le signe “-” devant l’expression (2) indique que la force  $\vec{F}$  est de sens opposé à  $\hat{e}_\rho$ , ce qui s’écrit :

$$\vec{F} = -G \frac{m_1 * m_2}{\rho^2} \hat{e}_\rho \quad (3)$$

On peut utiliser une autre notation en posant :

$$\hat{e}_\rho = \frac{\vec{\rho}}{\rho} \quad (4)$$

Expression que l’on prononce “ vecteur  $\vec{\rho}$  sur distance  $\rho$ ” Le vecteur  $\vec{\rho}$  est de norme  $\rho$ . (figure 3)

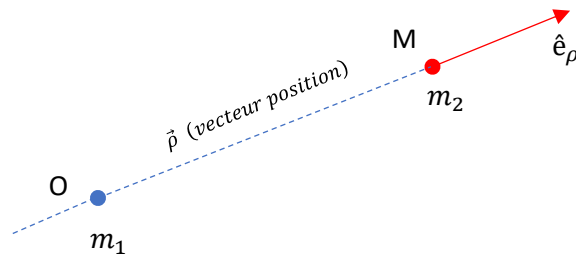


Fig.3

Si on divise  $\vec{\rho}$  par sa norme, on obtient un vecteur de norme unité :

$$\left\| \frac{\vec{\rho}}{\rho} \right\| = 1 = \|\hat{e}_\rho\| \quad (5)$$

En remplaçant  $\hat{e}_\rho$  par  $\frac{\vec{\rho}}{\rho}$  dans l’expression de  $\vec{F}$ , on obtient :

$$\vec{F} = -G \frac{m_1 * m_2}{\rho^3} \vec{\rho} \quad (6)$$

### 2.1 Les lignes de coordonnées polaires. Définition.

Pour définir les repères associés à ce système, nous devons définir les lignes de coordonnées polaires. Imaginons que notre référentiel soit matérialisé par un repère cartésien xyz. Supposons que  $\phi$  varie et maintenons  $\rho$  et  $z$  constants, si  $z$  est constant nous sommes dans un plan horizontal à la hauteur  $z$ . Dans le cas particulier où  $z=0$ , nous nous trouvons dans le plan oxy et c’est ce cas précis qui nous intéresse ici, dans tout ce qui suit nous considérerons que la hauteur  $z$  est nulle.

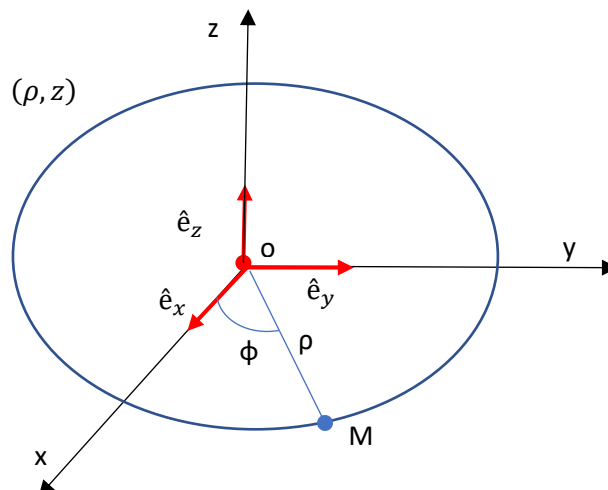


Fig.4

Nous sommes à une distance  $\rho$  constante du point O origine du repère cartésien xyz et nous nous situons sur le cercle dessiné à la figure 4. Ce cercle est une ligne de coordonnée.  
 Si maintenant nous faisons varier  $\rho$  avec  $\rho = OM$  (figure 5), nous obtenons une autre ligne de coordonnées où  $z$  et  $\phi$  sont constants ( $z=0$ ) et sur laquelle se déplace le point matériel M.

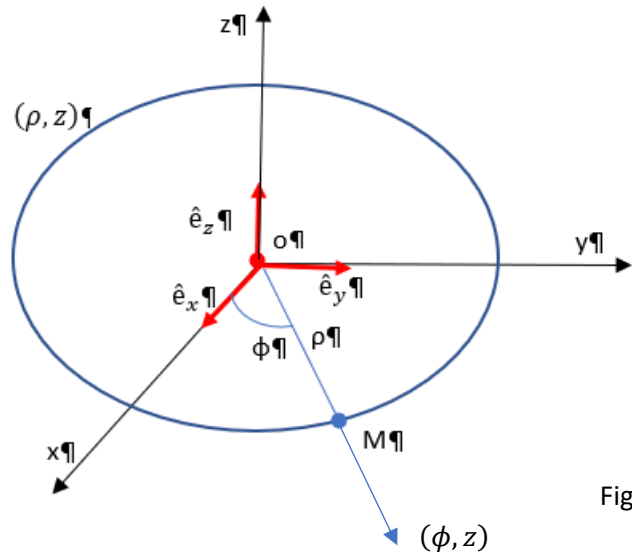


Fig.5

## 2.2 Repère associé aux coordonnées polaires. Définition.

Nous pouvons définir maintenant le repère associé aux coordonnées polaires. Reprenons la figure 5 qui représente bien la situation : nous avons un référentiel matérialisé par xyz. Les coordonnées  $(\rho, \phi)$  définissent les lignes de coordonnées.

On se propose maintenant de définir des vecteurs unitaires tangents aux lignes de coordonnées. Nous avons un premier vecteur unitaire quand  $\rho$  seul varie de même direction que la ligne de coordonnée  $\rho$  avec  $\phi$  constant. On nomme ce vecteur unitaire  $\hat{e}_\rho$  (figure 6)

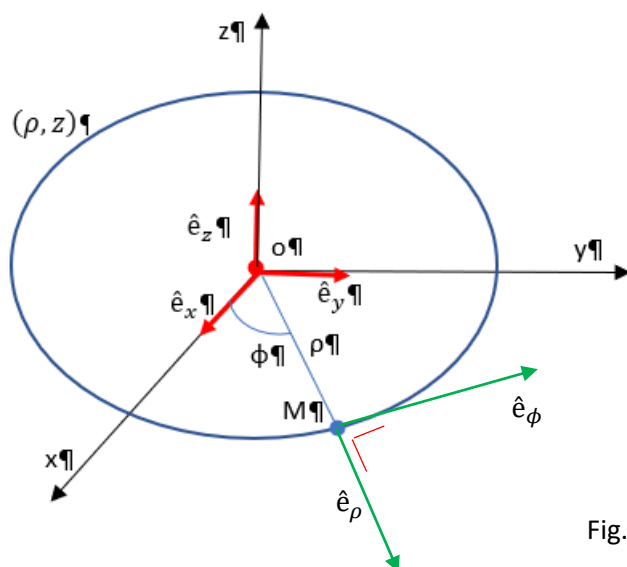


Fig.6

Nous avons un second vecteur unitaire tangent à la ligne de coordonnée correspondante quand seul  $\phi$  varie (figure 6). On nomme ce vecteur  $\hat{e}_\phi$ . Le sens des vecteurs est dans le sens croissant des coordonnées.

Les vecteurs  $\hat{e}_\phi$  et  $\hat{e}_\rho$  sont horizontaux et orthogonaux, en effet  $\hat{e}_\phi$  est tangent au cercle et donc perpendiculaire à  $\hat{e}_\rho$ . Le produit scalaire des deux vecteurs est donc nul :

$$\hat{e}_\rho * \hat{e}_\phi = 0 \quad (7)$$

### 2.3 Coordonnées cartésiennes des vecteurs du repère polaire.

Nous allons maintenant calculer les projections des vecteurs  $\hat{e}_\rho$  et  $\hat{e}_\phi$  sur les axes cartésiens  $\hat{e}_x$  et  $\hat{e}_y$ . Comme tout se passe dans le plan  $xy$ , le dessin précédent peut se simplifier de la manière suivante (figure 7) :

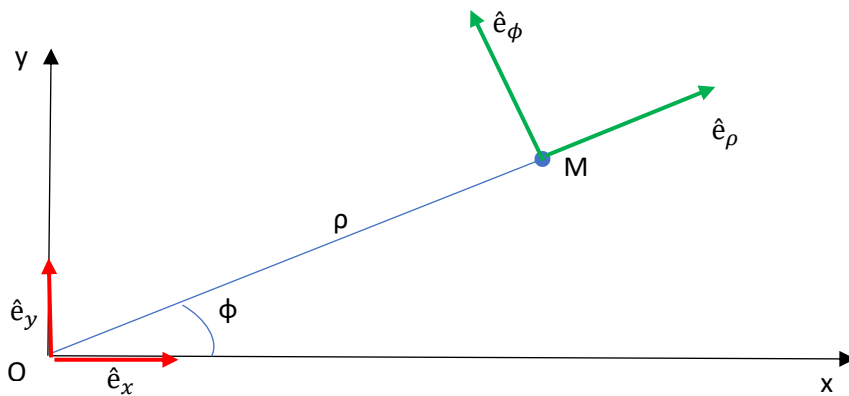


Fig.7

Pour calculer les projections des vecteurs polaires sur le repère cartésien, nous allons utiliser les propriétés du produit scalaire :

$$\hat{e}_\rho = \begin{pmatrix} \|\hat{e}_\rho\| \cdot \|\hat{e}_x\| \cdot \cos \phi \\ \|\hat{e}_\rho\| \cdot \|\hat{e}_y\| \cdot \cos(\frac{\pi}{2} - \phi) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix} \quad (8)$$

Soit :

$$\hat{e}_\rho = \cos \phi \hat{e}_x + \sin \phi \hat{e}_y \quad (9)$$

La projection du vecteur  $\hat{e}_\phi$  sur le repère cartésien semble moins évidente de prime abord, nous pouvons cependant ajouter une construction auxiliaire à la figure 6 en construisant une demi-droite parallèle à la direction du vecteur  $\hat{e}_\phi$  passant par l'origine O (figure 8).

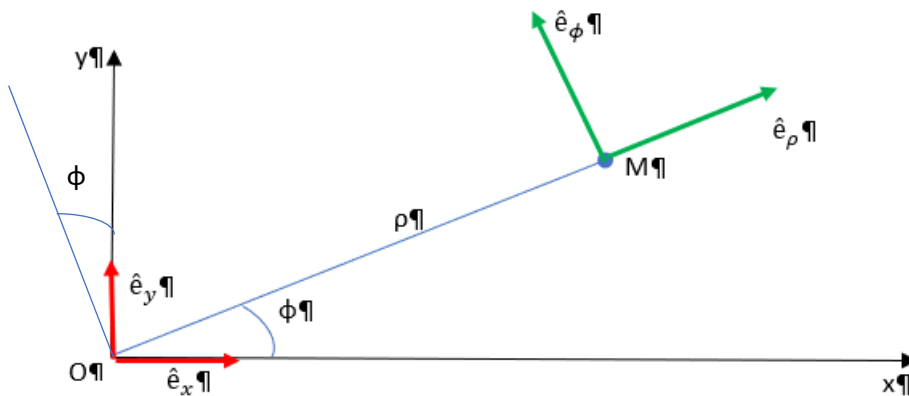


Fig.8

On retrouve l'angle  $\phi$  entre cette demi-droite et l'axe Oy (théorème des angles à côtés perpendiculaires). On en déduit :

$$\hat{e}_\phi = \begin{pmatrix} \|\hat{e}_\phi\| \cdot \|\hat{e}_x\| \cdot \cos\left(\frac{\pi}{2} + \phi\right) \\ \|\hat{e}_\phi\| \cdot \|\hat{e}_y\| \cdot \cos \phi \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\sin \phi \\ \cos \phi \end{pmatrix} \quad (10)$$

D'où

$$\hat{e}_\phi = -\sin \phi \hat{e}_x + \cos \phi \hat{e}_y \quad (11)$$

On en déduit :

$$\frac{d\hat{e}_\rho}{d\phi} = -\sin \phi \hat{e}_x + \cos \phi \hat{e}_y = \hat{e}_\phi \quad (12)$$

$$\frac{d\hat{e}_\phi}{d\phi} = -\cos \phi \hat{e}_x - \sin \phi \hat{e}_y = -(\cos \phi \hat{e}_x + \sin \phi \hat{e}_y) = -\hat{e}_\rho \quad (13)$$

Cette propriété importante s'appelle "la règle de dérivation par rapport à l'angle polaire" : elle montre que la dérivée par rapport à l'angle polaire  $\phi$  dans le plan  $\begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix}$  d'un vecteur unitaire  $\hat{u}$  (qui ne dépend que de  $\phi$ ) est obtenue par rotation de  $+\frac{\pi}{2}$  de ce vecteur dans le plan.

Nous allons maintenant chercher les dérivées temporelles des vecteurs de base  $\hat{e}_\rho$  et  $\hat{e}_\phi$  projetés sur le repère cartésien ; dérivées que nous projeterons ensuite sur le repère polaire.

**Attention !!!! ne perdons pas de vue que l'angle polaire est une fonction du temps.**

Nous avons donc :

$$\frac{d\hat{e}_\rho}{dt} = \frac{d[\cos \phi \hat{e}_x + \sin \phi \hat{e}_y]}{dt} = -\dot{\phi} \sin \phi \hat{e}_x + \dot{\phi} \cos \phi \hat{e}_y = \dot{\phi} \begin{pmatrix} -\sin \phi \\ \cos \phi \end{pmatrix} = \dot{\phi} \hat{e}_\phi \quad (14)$$

$$\frac{d\hat{e}_\phi}{dt} = \frac{d[-\sin \phi \hat{e}_x + \cos \phi \hat{e}_y]}{dt} = -\dot{\phi} \cos \phi \hat{e}_x - \dot{\phi} \sin \phi \hat{e}_y = -\dot{\phi} \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix} = -\dot{\phi} \hat{e}_\rho \quad (15)$$

Cette seconde propriété importante est "la règle de dérivation par rapport au temps d'un vecteur  $\hat{u}$  de norme constante". Elle montre que la dérivée d'un vecteur de norme constante  $\hat{u}$  par rapport au temps est un autre vecteur dont la norme est obtenue en multipliant celle de  $\hat{u}$  par la **vitesse angulaire**  $\dot{\phi} = \omega$  et qui est obtenue par rotation de  $+\frac{\pi}{2}$  du vecteur  $\hat{u}$ .

## 2.4 Expressions de la vitesse et de l'accélération du point matériel dans le repère polaire.

La position du point matériel dans le repère polaire s'exprime par la relation :

$$\overline{OM} = \rho \hat{e}_\rho \quad (16)$$

Concernant la vitesse, nous avons donc :

$$\frac{d[\overline{OM}]}{dt} = \frac{d[\rho \hat{e}_\rho]}{dt} = \dot{\rho} \hat{e}_\rho + \rho \frac{d\hat{e}_\rho}{dt} = \dot{\rho} \hat{e}_\rho + \rho \dot{\phi} \hat{e}_\phi \quad (17)$$

Et pour l'accélération :

$$\frac{d^2}{dt^2} \overrightarrow{OM} = \frac{d[\dot{\rho}\hat{e}_\rho + \rho\dot{\phi}\hat{e}_\phi]}{dt} = \ddot{\rho}\hat{e}_\rho + \dot{\rho}\frac{d\hat{e}_\rho}{dt} + \dot{\rho}\dot{\phi}\hat{e}_\phi + \rho\ddot{\phi}\hat{e}_\phi + \rho\dot{\phi}\frac{d\hat{e}_\phi}{dt}$$

$$\frac{d^2}{dt^2} \overrightarrow{OM} = \ddot{\rho}\hat{e}_\rho + \dot{\rho}\dot{\phi}\hat{e}_\phi + \dot{\rho}\dot{\phi}\hat{e}_\phi + \rho\ddot{\phi}\hat{e}_\phi - \rho\dot{\phi}\dot{\phi}\hat{e}_\rho$$

On regroupe les différents termes, il vient :

$$\frac{d^2}{dt^2} \overrightarrow{OM} = (\ddot{\rho} - \rho\dot{\phi}^2)\hat{e}_\rho + (2\dot{\rho}\dot{\phi} + \rho\ddot{\phi})\hat{e}_\phi \quad (18)$$

Nous avons donc les expressions de la vitesse (17) et de l'accélération (18) du point matériel en coordonnées polaires et c'est bien, in fine, ce que nous voulions.

### 2.5 Exemples d'application.

Nous allons voir à travers deux exemples, qui n'ont rien à voir avec l'astronomie mais qui sont explicites et c'est bien cela qui nous importe ici, comment utiliser les relations (17) et (18).

#### 1<sup>er</sup> exemple.

Un point fixe est relié par une ficelle inextensible de longueur L à un point matériel M de masse m. On anime ce dernier d'une vitesse  $\vec{v}_0$  (figure 9)

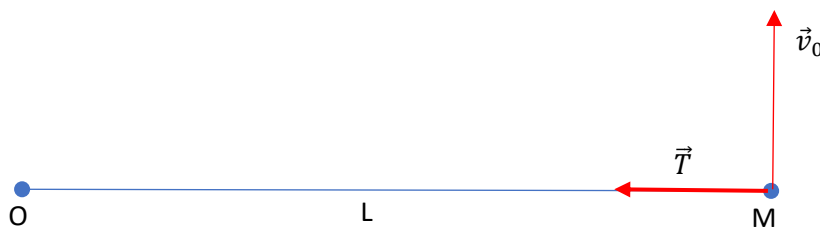


Fig.9

On demande de déterminer la tension T qui s'exerce sur le fil. Le système est vu de dessus et repose sur un plan, on néglige les frottements.

#### Résolution.

Comme dans tout problème de mécanique, on commence par faire le bilan des forces qui s'exercent sur le point matériel. Nous avons donc :

- $\vec{P}$  qui est le poids du point matériel M.
- $\vec{R}$  qui est la réaction du support plan sur le point M.
- $\vec{T}$  qui est la tension exercée sur le fil.

Or  $\vec{P}$  et  $\vec{R}$  ont la même norme, la même direction mais sont de sens opposés, en conséquence :

$$\vec{P} + \vec{R} = \vec{0}$$

Nous allons maintenant utiliser les coordonnées polaires pour résoudre notre problème. Faisons évoluer notre dessin (figure 10).

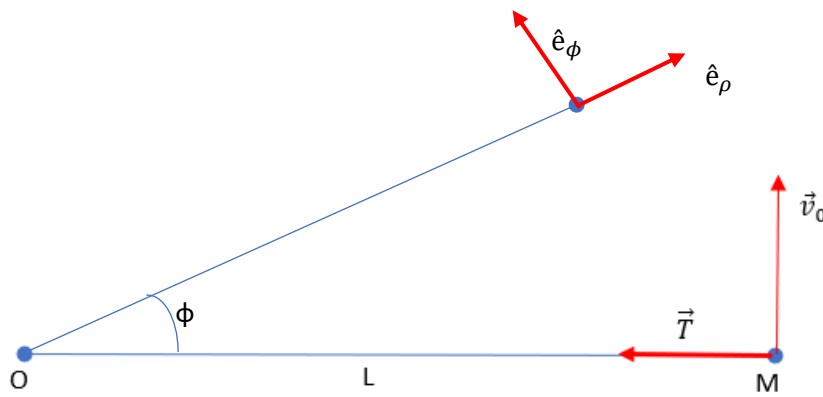


Fig.10

Cela étant fait, exprimons le vecteur  $\vec{T}$  dans le système de coordonnées polaires :

$$\vec{T} = - \|\vec{T}\| \hat{e}_\rho \text{ où encore en allégeant l'écriture } \vec{T} = -T \hat{e}_\rho$$

Nous savons que d'une manière générale, la relation fondamentale de la dynamique (deuxième loi de Newton) s'écrit :

$$m\vec{a} = \vec{T}$$

Soit en reprenant l'expression (18) du vecteur accélération :

$$m(\ddot{\rho} - \rho\dot{\phi}^2)\hat{e}_\rho + m(2\dot{\rho}\dot{\phi} + \rho\ddot{\phi})\hat{e}_\phi = -T\hat{e}_\rho$$

Adaptons cette expression à notre problème, nous avons l'identité  $L = \rho$ , par ailleurs L est constante par hypothèse. La relation fondamentale se simplifie donc de la manière suivante :

$$-mL\dot{\phi}^2\hat{e}_\rho + mL\ddot{\phi}\hat{e}_\phi = -T\hat{e}_\rho$$

Or ce que nous aimerions connaître, c'est l'évolution de l'angle  $\phi$  en fonction du temps, cette information permettra de résoudre notre problème.

Identifions membre à membre les termes de la relation fondamentale de la dynamique :

$$-mL\dot{\phi}^2\hat{e}_\rho = -T\hat{e}_\rho \Rightarrow mL\dot{\phi}^2 = T$$

et

$$mL\ddot{\phi}\hat{e}_\phi = \vec{0} \Rightarrow L\ddot{\phi} = 0$$

Considérons l'équation  $L\ddot{\phi} = 0$  et intégrons-la, nous obtenons :

$$L\dot{\phi} = cst \Rightarrow \dot{\phi} = cst$$

La variation de l'angle polaire par rapport au temps est donc constante, nous écrivons :

$$\omega = \dot{\phi} = cst$$

$\omega$  n'est rien d'autre que la vitesse angulaire du repère polaire dans le plan. Nous pouvons donc écrire :

$$L\dot{\phi} = L\omega$$

Intéressons-nous maintenant à la vitesse du point matériel, nous avons vu que la vitesse dans le repère polaire s'exprimait par la relation :

$$\vec{v} = \dot{\rho} \hat{e}_\rho + \rho \dot{\phi} \hat{e}_\phi$$

Or ici  $\rho = L = cst$  par hypothèse donc  $\dot{\rho} = 0$ . Comme pour l'accélération, l'expression de la vitesse se simplifie. Nous obtenons :

$$\vec{v} = v \hat{e}_\phi = L \dot{\phi} \hat{e}_\phi$$

En tenant compte des hypothèses de notre problème, nous avons :

$$v_0 = L \dot{\phi} = L \omega \Rightarrow \omega = \frac{v_0}{L}$$

Il est intéressant à ce stade de faire une analyse dimensionnelle de vitesse angulaire  $\omega$  :

$$[\omega] = L T^{-1} L^{-1} = T^{-1}$$

Où L est la longueur et T le temps, la pulsation s'exprime donc en  $s^{-1}$ .

Nous avons maintenant ce qu'il nous faut pour rechercher l'expression de la tension sur le fil. Nous avons vu plus haut que

$$mL \dot{\phi}^2 = T$$

Or  $\dot{\phi} = \omega = \frac{v_0}{L}$

Nous remplaçons  $\dot{\phi}$  par son expression équivalente  $\frac{v_0}{L}$  :

$$mL \frac{v_0^2}{L^2} = T$$

Soit finalement le résultat recherché :

$$T = m \frac{v_0^2}{L}$$

### **2<sup>ème</sup> exemple. Le pendule simple.**

Le pendule simple est constitué d'une masse m considérée ponctuelle fixée à l'extrémité libre M d'un fil inextensible de longueur L (l'autre extrémité O du fil étant fixe par rapport à la Terre).

On se propose ici de rechercher l'équation décrivant le mouvement de la masse. (figure 11)

#### Résolution

Commençons comme dans l'exemple précédent par faire le bilan des forces agissant sur la masse.

Nous avons :

- Le poids  $\vec{P} = m\vec{g}$
- La tension  $\vec{T}$  du fil inextensible.



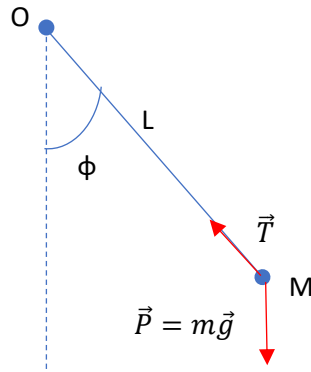


Fig.11

Il convient dans un premier temps de déterminer les coordonnées des vecteurs  $\vec{T}$  et  $\vec{P}$  dans un système de coordonnées polaires. Faisons évoluer notre dessin (figure 12) :

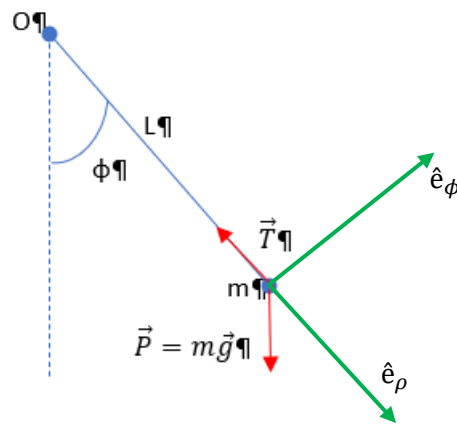


Fig.12

Projetons le vecteur  $\vec{T}$  sur le système de coordonnées polaires, nous obtenons :

$$\vec{T} = \begin{pmatrix} \|\hat{e}_\rho\| \cdot \|\vec{T}\| \cdot \cos \pi \\ \|\hat{e}_\phi\| \cdot \|\vec{T}\| \cdot \cos\left(\frac{\pi}{2}\right) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -T \\ 0 \end{pmatrix}$$

Faisons de même pour le vecteur  $\vec{P}$  :

$$\vec{P} = \begin{pmatrix} \|\hat{e}_\rho\| \cdot \|\vec{P}\| \cdot \cos \phi \\ \|\hat{e}_\phi\| \cdot \|\vec{P}\| \cdot \cos\left(\phi + \frac{\pi}{2}\right) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} mg \cos \phi \\ -mg \sin \phi \end{pmatrix}$$

Nous appliquons maintenant la relation fondamentale de la dynamique (deuxième loi de Newton) :

$$m\vec{a} = \vec{P} + \vec{T}$$

Nous avons vu plus haut que dans le système de coordonnées polaires l'accélération est donnée par la relation suivante :

$$\vec{a} = (\ddot{\rho} - \rho\dot{\phi}^2)\hat{e}_\rho + (2\dot{\rho}\dot{\phi} + \rho\ddot{\phi})\hat{e}_\phi$$

Dans notre exemple, nous avons  $\rho = L = cst$ , l'expression de l'accélération se simplifie de la manière suivante :

$$\vec{a} = -L\dot{\phi}^2\hat{e}_\rho + L\ddot{\phi}\hat{e}_\phi$$

La relation fondamentale de la dynamique s'écrit alors :

$$-mL\dot{\phi}^2\hat{e}_\rho + mL\ddot{\phi}\hat{e}_\phi = -T\hat{e}_\rho + mg \cos \phi \hat{e}_\rho - mg \sin \phi \hat{e}_\phi$$

On regroupe les différents termes du second membre de cette équation vectorielle, puis nous procéderons à une identification terme à terme, allons-y :

$$-mL\dot{\phi}^2\hat{e}_\rho + mL\ddot{\phi}\hat{e}_\phi = (-T + mg \cos \phi)\hat{e}_\rho - mg \sin \phi \hat{e}_\phi$$

Identifions les termes selon  $\hat{e}_\phi$  :

$$mL\ddot{\phi} = -mg \sin \phi$$

On obtient immédiatement l'équation du mouvement :

$$\ddot{\phi} + \frac{g}{L} \sin \phi = 0$$

En procédant à un développement limité au premier ordre de  $\sin \phi$ , on obtient :

$$\sin \phi \approx \phi^1$$

L'équation du mouvement est donc :

$$\ddot{\phi} + \frac{g}{L} \phi = 0$$

qui est celui de *l'oscillateur harmonique*. On voit que la pesanteur  $g$  intervient dans cette expression. Le pendule simple est utilisé en gravimétrie, il permet de mesurer les variations locales du champ de pesanteur.

Identifions maintenant les termes selon  $\hat{e}_\rho$ , nous avons :

$$-mL\dot{\phi}^2 = -T + mg \cos \phi$$

Soit :

$$T = m (L\dot{\phi}^2 + g \cos \phi)$$

En résumé, l'expression selon  $\hat{e}_\phi$  nous indique la nature du mouvement du pendule tandis que l'expression selon  $\hat{e}_\rho$  nous informe sur l'évolution de la tension du fil inextensible.

<sup>1</sup> Pour un angle  $\phi$  de  $10^\circ$  l'erreur relative entre  $\sin \phi$  et  $\phi$  est de 0,5%. L'expression de l'oscillateur harmonique n'est valable que pour des angles de faibles valeurs.

## 2.6 Mouvement circulaire uniforme. Vecteur rotation.

### Définition du vecteur rotation

Considérons le point matériel M animé d'un mouvement de rotation uniforme autour de l'axe z (figure 13)

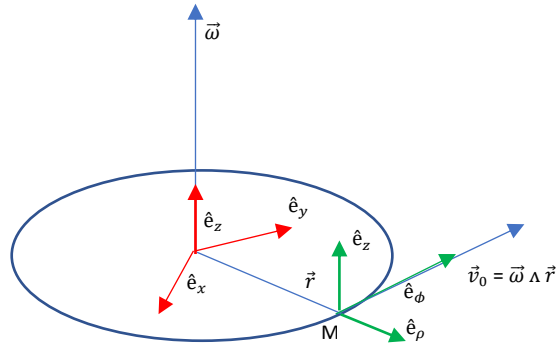


Fig.13

Nous avons vu plus haut que :

$$\hat{e}_\rho = \cos \phi \hat{e}_x + \sin \phi \hat{e}_y \quad (9)$$

$$\hat{e}_\phi = -\sin \phi \hat{e}_x + \cos \phi \hat{e}_y \quad (11)$$

Et que

$$\frac{d\hat{e}_\rho}{dt} = \dot{\phi} \hat{e}_\phi \quad (14)$$

$$\frac{d\hat{e}_\phi}{dt} = -\dot{\phi} \hat{e}_\rho \quad (15)$$

Nous pouvons ajouter que le vecteur  $\hat{e}_z$  est constant par rapport au temps, c'est-à-dire qu'il ne varie ni en norme, ni en direction, ni en sens par rapport au temps. Nous pouvons donc écrire :

$$\frac{d\hat{e}_z}{dt} = \vec{0} \quad (16)$$

Le vecteur rotation ou vecteur vitesse angulaire se note :

$$\vec{\omega} = \frac{d\phi}{dt} \hat{e}_z = \dot{\phi} \hat{e}_z \quad (17)$$

La norme du vecteur rotation n'est rien d'autre que la vitesse angulaire scalaire du rayon vecteur r

$$\omega = \dot{\phi} \quad (18)$$

### Les formules de Poisson

Nous pouvons maintenant écrire l'expression (14) de manière toute différente en utilisant notre vecteur rotation :

$$\frac{d\hat{e}_\rho}{dt} = \dot{\phi} \hat{e}_z \wedge \hat{e}_\rho = \vec{\omega} \wedge \hat{e}_\rho = \dot{\phi} \hat{e}_\phi \quad (19)$$

Pour trouver ce résultat, nous pouvons soit utiliser la règle de la main droite, soit remarquer l'ordre des indices (permutation circulaire) :

$$\begin{aligned}\hat{e}_\rho \wedge \hat{e}_\phi &= \hat{e}_z \\ \hat{e}_z \wedge \hat{e}_\rho &= \hat{e}_\phi \\ \hat{e}_\phi \wedge \hat{e}_z &= \hat{e}_\rho\end{aligned}\quad (20)$$

On en déduit :

$$\begin{aligned}\frac{d\hat{e}_\rho}{dt} &= \vec{\omega} \wedge \hat{e}_\rho \\ \frac{d\hat{e}_\phi}{dt} &= \vec{\omega} \wedge \hat{e}_\phi \\ \frac{d\hat{e}_z}{dt} &= \vec{\omega} \wedge \hat{e}_z\end{aligned}\quad (21)$$

Nous pouvons aisément vérifier ces résultats en posant les produits vectoriels sous forme de déterminant :

$$\vec{\omega} \wedge \hat{e}_\rho = \begin{vmatrix} \vec{\omega} & \hat{e}_\rho \\ \hat{e}_\rho & 0 & 1 \\ \hat{e}_\phi & 0 & 0 \\ \hat{e}_z & \omega & 0 \end{vmatrix} = 0 \hat{e}_\rho - (-\omega \hat{e}_\phi) + 0 \hat{e}_z = \omega \hat{e}_\phi = \dot{\phi} \hat{e}_\phi$$

$$\vec{\omega} \wedge \hat{e}_\phi = \begin{vmatrix} \vec{\omega} & \hat{e}_\phi \\ \hat{e}_\rho & 0 & 0 \\ \hat{e}_\phi & 0 & 1 \\ \hat{e}_z & \omega & 0 \end{vmatrix} = -\omega \hat{e}_\rho - (0 \hat{e}_\phi) + 0 \hat{e}_z = -\omega \hat{e}_\rho = -\dot{\phi} \hat{e}_\rho$$

$$\vec{\omega} \wedge \hat{e}_z = \begin{vmatrix} \vec{\omega} & \hat{e}_z \\ \hat{e}_\rho & 0 & 0 \\ \hat{e}_\phi & 0 & 0 \\ \hat{e}_z & \omega & 1 \end{vmatrix} = 0 \hat{e}_\rho - (0 \hat{e}_\phi) + 0 \hat{e}_z = \omega \hat{e}_\phi = \dot{\phi} \hat{e}_\phi$$

Maintenant, la formule (19) nous indique que la vitesse d'un point matériel animé d'un mouvement circulaire uniforme s'exprime par la relation

$$\vec{v}_0 = \frac{d\vec{r}}{dt} = \vec{\omega} \wedge \vec{r} \quad (22)$$

Vu la propriété du produit vectoriel,  $\vec{v}_0$  est perpendiculaire au plan contenant  $\vec{\omega}$  et  $\vec{r}$ .

Nous pouvons maintenant calculer l'accélération, la dérivée de la vitesse par rapport au temps nous donne l'expression :

$$\vec{a} = \frac{d}{dt} (\vec{\omega} \wedge \vec{r}) \quad (23)$$

en conséquence,

$$\vec{a} = \frac{d}{dt} (\vec{\omega} \wedge \vec{r}) = \underbrace{\frac{d\vec{\omega}}{dt}}_{= \vec{0}} \wedge \vec{r} + \vec{\omega} \wedge \frac{d\vec{r}}{dt} \quad (23')$$

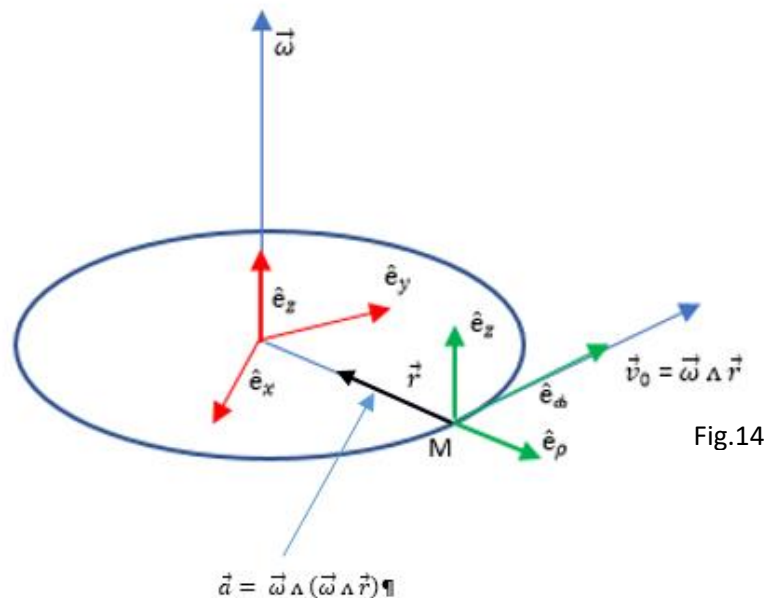
N'oublions pas en effet que  $\vec{\omega}$  est constant, il vient :

$$\vec{a} = \vec{\omega} \wedge \frac{d\vec{r}}{dt}$$

Or  $\frac{d\vec{r}}{dt} = \vec{\omega} \wedge \vec{r}$ , soit:

$$\vec{a} = \frac{d}{dt} (\vec{\omega} \wedge \vec{r}) = \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge \vec{r}) \quad (24)$$

Par inspection de la figure 13 et en appliquant la règle de la main droite, on obtient un vecteur accélération (figure 14).



Le sens du vecteur accélération  $\vec{a}$  est opposé à  $\vec{r}$ , c'est l'accélération centripète pour le mouvement circulaire uniforme.

Nous avons donc ici deux expressions très élégantes de la vitesse et de l'accélération centripète pour le mouvement circulaire uniforme.

$$\vec{v}_0 = \vec{\omega} \wedge \vec{r} \quad (22)$$

$$\vec{a} = \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge \vec{r}) \quad (24)$$

Calculons ces produits vectoriels en posant les déterminants correspondants :

$$\vec{\omega} \wedge \vec{r} = \begin{vmatrix} \vec{\omega} & \vec{r} \\ \hat{e}_\rho & 0 & r \\ \hat{e}_\phi & 0 & 0 \\ \hat{e}_z & \omega & 0 \end{vmatrix} = 0 \hat{e}_\rho - (-\omega r) \hat{e}_\phi + 0 \hat{e}_z = r\omega \hat{e}_\phi$$

de même :

$$\vec{a} = \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge \vec{r}) = \begin{vmatrix} \vec{\omega} & r\omega \hat{e}_\phi \\ \hat{e}_\rho & 0 & 0 \\ \hat{e}_\phi & 0 & r\omega \\ \hat{e}_z & \omega & 0 \end{vmatrix} = -r\omega^2 \hat{e}_\rho + 0 \hat{e}_\phi + 0 \hat{e}_z$$

Finalement :

$$\vec{v}_0 = r\omega \hat{e}_\phi \quad (25)$$

$$\vec{a} = -r\omega^2 \hat{e}_\rho \quad (26)$$

Le signe moins de l'expression (26) nous indique que l'accélération est bien dans le sens opposé au vecteur  $\hat{e}_\rho$ .

Nous pouvons retrouver les mêmes résultats à partir des expressions (17) et (18), réécrivons-les pour plus de commodités :

$$\frac{d[\overrightarrow{OM}]}{dt} = \frac{d[\rho \hat{e}_\rho]}{dt} = \dot{\rho} \hat{e}_\rho + \rho \dot{\phi} \hat{e}_\phi \quad (17)$$

$$\frac{d^2}{dt^2} \overrightarrow{OM} = (\ddot{\rho} - \rho \dot{\phi}^2) \hat{e}_\rho + (2\dot{\rho} \dot{\phi} + \rho \ddot{\phi}) \hat{e}_\phi \quad (18)$$

Il nous faut maintenant tenir compte des contraintes liées au mouvement circulaire uniforme :

- $\rho = r = cst \Rightarrow \dot{\rho} = 0$  et  $\ddot{\rho} = 0$
- $\dot{\phi} = \omega = cst \Rightarrow \ddot{\phi} = 0$

En procédant aux substitutions, on retrouve bien les expressions (25 et 26), les vitesses et accélérations scalaires sont :

$$v_0 = r\omega \quad (25')$$

$$a = r\omega^2 \quad (26')$$