

I) Le pendule simple (2) (d'après Argyris)



1) points  $\vec{P}$ , tension  $\vec{T}$   
 2)  $\vec{\pi} = \nu \vec{u}_r = l \vec{u}_r$   
 $\dot{\vec{\pi}} = l \dot{\theta} \vec{u}_\theta$   
 $\ddot{\vec{\pi}} = l \ddot{\theta} \vec{u}_\theta - l \dot{\theta}^2 \vec{u}_r$

PFD:  $m l \ddot{\theta} = -mg \sin \theta$   
 $-m l \dot{\theta}^2 = mg \cos \theta - T$   
 $\rightarrow \begin{cases} \ddot{\theta} + \omega_0^2 \sin \theta = 0 \\ T = mg \cos \theta + m l \dot{\theta}^2 \end{cases}$

3)  $\ddot{\theta} + \omega_0^2 \sin \theta = 0$  petites oscillations:  $\ddot{\theta} + \omega_0^2 \theta = 0$

$\theta(t) = \theta_0 \cos(\omega_0 t + \varphi)$   
 $\dot{\theta}(t) = -A \omega_0 \sin(\omega_0 t) + B \sin(\omega_0 t)$   
 (A, B) et  $(\theta_0, \varphi)$  déterminés par les conditions initiales.

5/  $\sin \theta \approx \theta - \frac{\theta^3}{6} \Rightarrow \ddot{\theta} + \omega_0^2 \theta - \frac{\omega_0^2}{6} \theta^3 = 0$  (1)

On cherche une solution  $\theta = \theta_0 \cos \omega t + \varepsilon \theta_0 \cos 3 \omega t$   
 où  $\varepsilon$  est petit.  
 $\ddot{\theta} = -\theta_0 \omega^2 \sin \omega t + \varepsilon \theta_0 (-3 \omega)^2 \sin 3 \omega t$   
 $\ddot{\theta} = -\theta_0 \omega^2 \cos \omega t - 9 \varepsilon \theta_0 \omega^2 \cos 3 \omega t$

On injecte dans (1):

$-\theta_0 \omega^2 \cos \omega t - 9 \varepsilon \theta_0 \omega^2 \cos 3 \omega t + \omega_0^2 \theta_0 \cos \omega t + \omega_0^2 \varepsilon \theta_0 \cos 3 \omega t$   
 $-\frac{\omega_0^2}{6} \theta_0^3 \left( \cos \omega t + \varepsilon \cos 3 \omega t \right)^3 = 0$

On ne garde que les termes d'ordre 1 en  $\varepsilon$

$(\cos \omega t + \varepsilon \cos 3 \omega t)^3 \approx \cos^3 \omega t + 3 \varepsilon \cos^2 \omega t \cos 3 \omega t$   
 soit

$-\theta_0 \omega^2 \cos \omega t - 9 \varepsilon \theta_0 \omega^2 \cos 3 \omega t + \omega_0^2 \theta_0 \cos \omega t + \omega_0^2 \varepsilon \theta_0 \cos 3 \omega t$   
 $-\frac{\omega_0^2}{6} \theta_0^3 \cos^3 \omega t - \frac{\omega_0^2}{2} \theta_0^3 \varepsilon \cos^2 \omega t \cos 3 \omega t$

Or,  $\cos^2 \omega t = \frac{1}{2} (1 + \cos 2 \omega t)$   
 $\cos^3 \omega t = \frac{1}{4} (3 \cos \omega t + \cos 3 \omega t)$

On obtient:  
 $-\theta_0 \omega^2 [\cos \omega t + 3 \varepsilon \cos 3 \omega t] + \theta_0 \omega_0^2 [\cos \omega t + \varepsilon \cos 3 \omega t]$   
 $-\frac{\theta_0^3}{6} \omega_0^3 \left[ \frac{3}{4} \cos \omega t + \frac{1}{4} \cos 3 \omega t + \varepsilon \left( \frac{3}{2} \cos 3 \omega t + \frac{3}{2} \cos 2 \omega t \cos 3 \omega t \right) \right]$

On néglige le terme en  $\cos 3 \omega t$  (ou 2<sup>e</sup> harmonique)  
 et le terme en  $\varepsilon \cos \omega t$  est négligeable devant  $\cos \omega t$ .  
 Il vient alors  $(-\theta_0 \omega^2 + \theta_0 \omega_0^2 - \frac{1}{8} \theta_0^3 \omega_0^2) \cos \omega t$

$+ (-\theta_0 \omega^2 9 \varepsilon + \theta_0 \omega_0^2 \varepsilon - \frac{\theta_0^3}{24} \omega_0^2 - \frac{\theta_0^3}{4} \varepsilon \omega_0^2) \cos 3 \omega t = 0$   
 AT

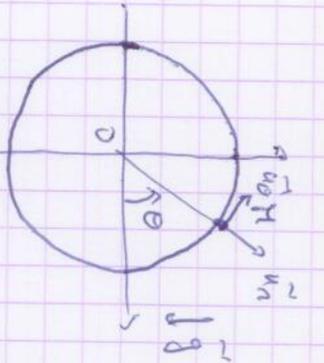
donc, en annulant chaque terme:

(\*)  $\cos \omega t = 0 \Rightarrow \omega^2 = \omega_0^2 \left( 1 - \frac{\theta_0^2}{8} \right)$

periode d'oscillation  
 dépendante de l'amplitude.

(\*\*)  $\cos 3 \omega t = 0 \Rightarrow \varepsilon = -\frac{\theta_0^2}{192 - \frac{\theta_0^2}{3}}$

### III Glissement sur une sphère



Aspect cinématique: les coordonnées polaires sont les plus adaptées.

$$\begin{aligned} \vec{O} \dot{\vec{r}} &= R \dot{\varphi} \vec{u}_\varphi \\ \frac{d\vec{O} \dot{\vec{r}}}{dt} &= \dot{\varphi} \dot{\vec{u}}_\varphi + \varphi \ddot{\vec{u}}_\varphi \\ \frac{d^2 \vec{O} \dot{\vec{r}}}{dt^2} &= (\ddot{\varphi} - \varphi \dot{\varphi}^2) \vec{u}_\varphi + (R \dot{\varphi}^2 + R \ddot{\varphi}) \vec{u}_\rho \end{aligned}$$

Aspect dynamique: bille sur la sphère sans frottement  $\Rightarrow$

$\vec{R}$  réaction de la sphère  $\forall \varphi \quad \vec{R} = R \vec{u}_\rho$   
avec  $R > 0$

à la limite du détachement,  $R = 0$   
on se place avant cette limite, donc  $\dot{\varphi} = 0$  car sur la sphère

on applique le PFD:  $\frac{d^2 \vec{O} \dot{\vec{r}}}{dt^2} = m \vec{g} + \vec{R}$  soit

$$\begin{cases} -mR\dot{\varphi}^2 = R - mg \sin \theta \\ mR\ddot{\varphi} = -mg \cos \theta \end{cases}$$

$$\Leftrightarrow \begin{cases} \dot{\varphi}^2 = -\frac{g}{R} \cos \theta & (1) \\ R = mg \sin \theta - mR\ddot{\varphi} & (2) \end{cases}$$

$$(1) \times \ddot{\varphi} \rightarrow \ddot{\varphi} \dot{\varphi} = -\frac{g}{R} \dot{\varphi} \ddot{\varphi} \cos \theta \rightarrow \frac{1}{2} \dot{\varphi}^2 = -\frac{g}{R} (\sin \theta - 1)$$

ou  $\theta(0) = \pi/2, \dot{\varphi}(0) = 0$

donc  $\dot{\varphi}^2 = \frac{2g}{R} (1 - \sin \theta)$

injectés dans (2), on obtient  $R = mg (3 \sin \theta - 2)$

(1)

$R > 0$

ssi

$$\sin \theta > 2/3$$

ssi

$$\cos(\pi/2 - \theta) > 2/3$$

$\Leftrightarrow$

$$\pi/2 - \theta < \arccos(2/3)$$

$\Leftrightarrow$

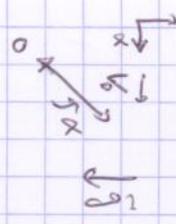
$$\theta > \pi/2 - \arccos(2/3) = \arcsin(2/3)$$

$$\boxed{\theta_1 = \arcsin(2/3)}$$

avec les conventions de la figure.

(2)

2) Trouverment d'une fusée (calcul Ang B 2006)



1) PFD:  $m \frac{dv}{dt} = +mg$

projections:  $\int m \frac{dx}{dt} = 0$   
 $\int m \frac{dz}{dt} = -mg$

$x(t) = v_0 \cos \alpha t$

$z(t) = v_0 \sin \alpha t - \frac{1}{2} g t^2$

si  $x(t=0) = 0$   
 $z(t=0) = 0$

Δ l'équation de la trajectoire est demandée, il faut éliminer t.

$t = \frac{x}{v_0 \cos \alpha}$  donc  $z = x \tan \alpha - \frac{1}{2} g \frac{x^2}{v_0^2 \cos^2 \alpha}$

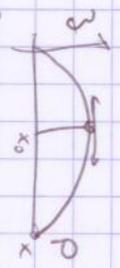
$z = x \tan \alpha - \frac{1}{2} \frac{g}{v_0^2 \cos^2 \alpha} x^2$  (1)

→ Trouverment parabolique.

2) altitude max en  $x_0$  tq  $\frac{dz}{dx} \Big|_{x_0} = 0$

$\frac{dz}{dx} = \tan \alpha - \frac{g}{v_0^2 \cos^2 \alpha} x_0 = 0 \Rightarrow x_0 = \frac{v_0^2 \sin \alpha \cos \alpha}{g}$

$x_0 = \frac{v_0^2}{2g} \sin 2\alpha$ ,  $z_0 = \frac{v_0^2}{2g} \sin^2 \alpha$



P point ( $x_p; 0$ ) de portée:

solution de  $z_p = 0 = x_p \left( \tan \alpha - \frac{g}{2v_0^2 \cos^2 \alpha} x_p \right)$

soit  $x_p = \frac{v_0^2}{g} \sin 2\alpha$

portée max  $\Leftrightarrow \sin 2\alpha \text{ max} \Leftrightarrow 2\alpha = \frac{\pi}{2}$  soit  $\alpha = \frac{\pi}{4}$

$v_{\text{max}} = \frac{v_0^2}{g}$

3) Le seul paramètre libre est  $\alpha$ .

Pour  $(x; z)$  un point de l'espace donné, existe-t-il  $\alpha$  tel que:

$z = x \tan \alpha - \frac{1}{2} \frac{g}{v_0^2 \cos^2 \alpha} x^2$

en pose  $\xi = \tan \alpha$  alors  $z = x \xi - \frac{g x^2}{2 v_0^2} (1 + \xi^2)$

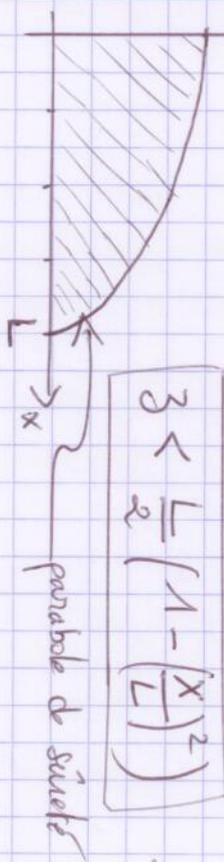
On pose  $L = \frac{1}{\frac{1+\xi^2}{x \xi} - \frac{g x}{2 v_0^2}}$  la portée maximale:  $z = x \xi - \frac{x^2}{2L} (1 + \xi^2)$

soit  $\xi^2 - (2L/x) \xi + 1 + \frac{2Lz}{x^2} = 0$

solution  $\Delta x$ :  $\frac{L^2}{x^2} - 1 - \frac{2Lz}{x^2} > 0$

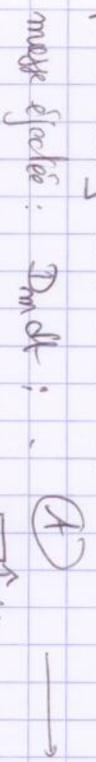
soit  $z < \frac{x^2}{2L} \left( -1 + \frac{L^2}{x^2} \right)$

$z < \frac{L}{2} \left( 1 - \left( \frac{x}{L} \right)^2 \right)$



FUSÉE À UN ETAGE [Exercice n° 3 2006]

1) Raison de quantité de mouvement du système q fusée + gaz éjectés pendant dt entre t et t+dt



$$\vec{p}(t) = m(t)\vec{v}(t)$$

$$\vec{p}(t+dt) = m(t+dt)\vec{v}(t+dt) + D_m dt \vec{u}$$

$$d\vec{p} = \vec{p}(t+dt) - \vec{p}(t) = m(t+dt)\vec{v}(t+dt) + D_m dt(\vec{u} + \vec{v}) - m(t)\vec{v}(t)$$

$$= m(t)\vec{v}(t) + m(t) d\vec{v} + D_m dt(\vec{u} + \vec{v}) - m(t)\vec{v}(t)$$

donc  $\frac{d\vec{p}}{dt} = m \frac{d\vec{v}}{dt} + D_m (\vec{u} + \vec{v})$  car  $\frac{dm}{dt} = -D_m$

donc  $\boxed{\frac{d\vec{v}}{dt} = m \frac{d\vec{v}}{dt} + D_m \vec{u}}$

ici, on cherche à appliquer le PFD dans un référentiel galiléen (ici Réserve). Mais  $\vec{u}$  est la vitesse d'éjection dans le référentiel de la fusée. D'après la composition des vitesses,  $\vec{u} + \vec{v}$  est la vitesse d'éjection dans Réserve.

2) PFD dans Réserve galiléen:

$$\frac{d\vec{p}}{dt} = m(t)\vec{g}$$

donc le résultat immédiat

(1)

$$\boxed{m(t) \frac{d\vec{v}}{dt} = m(t)\vec{g} - D_m \vec{u}}$$

Si elle décolle verticalement, il faut  $\frac{dv}{dt} > 0$  initialement

$$\boxed{mg < D_m u}$$
 (poussée supérieure au poids)

3/  $\vec{a}(t) = \frac{d\vec{v}}{dt} = \vec{g} - \frac{D_m}{m(t)} \vec{u}$

Or  $m(t) = M - D_m t$

$$\boxed{\vec{a}(t) = \vec{g} - \frac{D_m}{M - D_m t} \vec{u}}$$

Carburant épuisé quand  $m(t) = M - m_c = M - D_m t_c$

$$\boxed{t_c = \frac{m_c}{D_m}}$$
 AN:  $t_c = \frac{28 \times 12}{0,120}$

$$\boxed{t_c = 80 \text{ s}}$$

4/  $\vec{v}(t) = \int \vec{a}(t) dt = \vec{g}t - \left( \int \frac{D_m dt}{M - D_m t} \right) \vec{u}$

$$= \vec{g}t - \left( \int \frac{dx}{1-x} \right) \vec{u} \quad (\alpha = \frac{D_m t}{M})$$

$$= \vec{g}t + \int \frac{D_m}{\beta} \vec{u}$$

$$= \vec{g}t + \left( \ln \left( 1 - \frac{D_m t}{M} \right) \right) \vec{u}$$

(2)

Donc

$$\vec{v}(t) = \vec{g}t + \ln\left(1 - \frac{Dm t^2}{H}\right) \vec{u}$$

$$\vec{a} \cdot \vec{u}_g = -g + \frac{Dm t}{m(t)} \quad m(t) < H$$

Donc si la fusée se déplace, on a toujours  $\frac{Dm t}{m} > \frac{Dm t}{H} > g$

L'accélération est toujours non nulle, temps qu'il y a du carburant.

à  $t_e$ , la fusée est soumise à la pesanteur locale et ne peut que ralentir. On a donc  $t_A = t_e$

On a  $g = \frac{GM}{R^2}$  où  $R$  est la distance au centre de la Terre.

$$R = R_T + z \quad \text{avec } R_T = 6400 \text{ km}$$

On a  $z \ll R_T$

$$\text{donc } g(z) = \frac{GM}{R_T^2} \frac{1}{\left(1 + \frac{z}{R_T}\right)^2} = g_0 \frac{1}{\left(1 + \frac{z}{R_T}\right)^2}$$

avec  $g_0$  pesant sur la surface de la Terre.

$$g(z) \approx g_0 \left(1 - \frac{2z}{R_T}\right) \rightarrow \text{correction de } \frac{2z}{R_T} = 26\%$$

Correction faible de 99% - Approximation pertinente.

5) Après  $t_1$ , mouvement de chute libre avec vitesse initiale

$$v_{\text{max}} = -g t_e - \ln\left(1 - \frac{Dm t_e}{H}\right) u.$$

$$v(t) = v_{\text{max}} - g(t - t_1)$$

(3)

Alt.  $v_{\text{max}}$  (minimum pour  $v(t) = 0 \Rightarrow t_2 = t_1 + \frac{v_{\text{max}}}{g}$ )

(4)

$$t_2 = t_e - \frac{v_{\text{max}}}{g} - \frac{\ln\left(1 - \frac{Dm t_e}{H}\right)}{g} u.$$

$$t_e = \frac{m_c}{Dm}$$

$$t_2 = -\frac{H}{g} \ln\left(1 - \frac{m_c}{H}\right)$$

De même  $z(t) = z_1 + v_{\text{max}}(t - t_1) - \frac{1}{2} g(t - t_1)^2$

$$\text{alors } z_2 \approx z_1 + \frac{v_{\text{max}}^2}{g} - \frac{1}{2} g \frac{v_{\text{max}}^2}{g^2}$$

$$z_2 = z_1 + \frac{v_{\text{max}}^2}{2g}$$

$$z_2 = z_1 + \frac{1}{2g} \left( \frac{g m_c}{Dm} + \ln\left(1 - \frac{m_c}{H}\right) u \right)^2$$

$$z_2 = 566 \text{ km}$$

6)  $z_2 < R_T$  donc le champ de pesanteur est encore notable, la vitesse de libération n'est pas atteinte.

$$v_{\text{max}} = 3,1 \text{ km/s}$$

alors que  $v_{\text{libération}} = 11,2 \text{ km/s}$ .