

Licence Science et Technologie, 1-ième année, Université de Provence, Année 2008-09

Mécanique du point, Corrigés de quelques exercices de la fiche 3

I. PROJECTILE, SANS FROTTEMENT

Question 1.

Le projectile est soumis à la seule force de gravitation. On a donc

$$\begin{cases} \vec{a} &= \vec{g} \\ \vec{v}(t) &= \vec{g}t + \vec{v}_0 \\ \vec{x}(t) &= \frac{1}{2}\vec{g}t^2 + \vec{v}_0t \end{cases}$$

et donc

$$\begin{cases} x(t) &= v_{0x}t &= v_0t \cos \alpha \\ y(t) &= -\frac{1}{2}gt^2 + v_{0y}t &= -\frac{1}{2}gt^2 + v_0t \sin \alpha \end{cases}$$

C'est la forme paramétrique de la solution. On obtient y en fonction de x en écrivant

$$\begin{aligned} y &= -\frac{1}{2}g \left(\frac{x}{v_0 \cos \alpha} \right)^2 + x \operatorname{tg} \alpha \\ &= -\frac{gx^2}{2v_0^2} (1 + \operatorname{tg}^2 \alpha) + x \operatorname{tg} \alpha \end{aligned}$$

Question 2.

L'altitude maximale est atteinte pour $v_y(t_S) = 0$, soit $t_S = v_{0y}/g = v_0 \sin \alpha / g$. On a alors $x_S = x(t_S) = v_0^2 \sin \alpha \cos \alpha / g$, donc

$$t_S = \frac{v_0 \sin \alpha}{g}, \quad x_S = \frac{v_0^2 \sin(2\alpha)}{2g}, \quad y_S = \frac{v_0^2 \sin^2 \alpha}{2g}$$

Question 3.

Pour des raisons de symétrie (la trajectoire $x \rightarrow y$ est une parabole), on peut directement écrire $x_B = 2x_S$ et $t_B = 2t_S$. On obtient aussi ce résultat en résolvant l'équation $y(t_B) = 0$ ou encore en cherchant directement le x tel que $y = 0$.

$$t_B = \frac{2v_0 \sin \alpha}{g}, \quad x_B = \frac{v_0^2 \sin(2\alpha)}{g}, \quad y_B = 0.$$

Question 4.

On voit que la relation exprimant y en fonction de x est l'équation d'une parabole paramétrée par $\tau = \operatorname{tg} \alpha$. Pour qu'un point de coordonnées (X, Y) se trouve sur la trajectoire, il faut et il suffit qu'il existe τ (réel) solution de l'équation

$$Y^2 = -\frac{g}{2v_0^2} (1 + \tau^2) X^2 + \tau X.$$

Cette équation équivaut à

$$\frac{gX^2}{2v_0^2} \tau^2 - X\tau + \left(Y^2 + \frac{gX^2}{2v_0^2} \right) = 0.$$

Le discriminant vaut

$$\Delta = X^2 - \frac{2g}{v_0^2} X^2 \left(Y^2 + \frac{gX^2}{2v_0^2} \right) = X^2 \left[1 - \frac{2g}{v_0^2} \left(Y + \frac{g}{2v_0^2} X^2 \right) \right]$$

La situation est la suivante :

- Si $Y < v_0^2/2g - gX^2/2v_0^2$, alors $\Delta > 0$, et il existe deux solutions pour τ . Alors le point de coordonnées (X, Y) peut être atteint par le projectile, pour deux valeurs possibles de l'angle α .
- Si $Y = v_0^2/2g - gX^2/2v_0^2$, alors $\Delta = 0$, et il existe une seule valeur de τ (et donc de α) telle que le point (X, Y) puisse être atteint.
- Si $Y > v_0^2/2g - gX^2/2v_0^2$, alors $\Delta < 0$, et il n'existe aucune valeur de τ (et donc de α) telle que le point (X, Y) puisse être atteint.

L'ensemble des points (X, Y) marquant la frontière est donc une parabole, appelée *parabole de sûreté*.

La valeur maximale de X_B est atteinte pour $\alpha = \pi/2$.

Question 5.

Les trajectoires obtenues pour $\alpha = \pi/16, 2\pi/16, \dots, 7\pi/16$ se trouvent en FIG. 1, avec la parabole de sûreté.

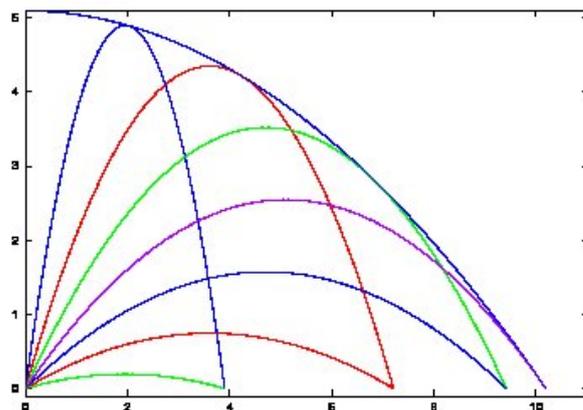


FIG. 1. Trajectoires pour différentes valeurs de α , et parabole de sûreté.

Pour une valeur fixée de v_0 , on peut bien les représenter sur une seule figure. Par contre, si v_0 varie, ça n'est plus possible.

II. PROJECTILE, AVEC FROTTEMENT

Question 1.

Cette fois, le PFD s'écrit

$$m\vec{a} = m\vec{g} - \gamma\vec{v}$$

et on a donc à résoudre l'équation différentielle

$$\vec{v}(t) + \frac{\gamma}{m}\vec{v}(t) = \vec{g},$$

dont la solution est de la forme

$$\vec{v}(t) = \vec{c}_0 e^{-\gamma t/m} + \frac{m}{\gamma}\vec{g},$$

où \vec{c}_0 est une constante d'intégration (à 2 composantes). En $t = 0$, on a $\vec{v}_0 = \vec{c}_0 + m\vec{g}/\gamma$, d'où

$$\vec{v}(t) = \vec{v}_0 e^{-\gamma t/m} + \left(1 - e^{-\gamma t/m}\right) \frac{m}{\gamma}\vec{g}$$

On a donc

$$\begin{cases} v_x(t) = v_{0x} e^{-\gamma t/m} \\ v_y(t) = v_{0y} e^{-\gamma t/m} - \frac{mg}{\gamma} (1 - e^{-\gamma t/m}) \end{cases}$$

puis par intégration

$$\begin{cases} x(t) = -\frac{mv_{0x}}{\gamma} e^{-\gamma t/m} + A \\ y(t) = -\frac{mv_{0y}}{\gamma} e^{-\gamma t/m} - \frac{mg}{\gamma} \left(1 + \frac{m}{\gamma} e^{-\gamma t/m}\right) + B \end{cases}$$

En imposant les conditions initiales, on obtient finalement

$$\begin{cases} x(t) = \frac{mv_{0x}}{\gamma} (1 - e^{-\gamma t/m}) \\ y(t) = \frac{mv_{0y}}{\gamma} (1 - e^{-\gamma t/m}) - \frac{m^2 g}{\gamma^2} (-1 + \frac{\gamma t}{m} + e^{-\gamma t/m}) \end{cases}$$

On peut remarquer que dans la limite des petites valeurs de γ (cas « presque sans frottements »), on a en utilisant les développements limités $e^x = 1 + x + x^2/2 + O(x^3)$, on a $1 - e^{-\gamma t/m} \approx \gamma t/m$, et $-1 + \gamma t/m + e^{-\gamma t/m} \approx \gamma^2 t^2/2m^2$ et on retrouve les expressions précédentes. Pour obtenir une expression plus précise, il faut pousser le développement un cran plus loin, à l'ordre 3...

Pour obtenir l'expression non-paramétrique de y en fonction de x , il faut d'abord exprimer t en fonction de x , c'est à dire

$$t = -\frac{m}{\gamma} \ln \left(1 - \frac{\gamma x}{mv_{0x}}\right).$$

On en déduit alors

$$y = \frac{v_{0y}}{v_{0x}} x + \frac{mg}{\gamma^2} \left(\frac{\gamma x}{mv_{0x}} + \ln \left(1 - \frac{\gamma x}{mv_{0x}}\right) \right)$$

Là encore, on retrouve l'expression précédente par un développement limité du logarithme à l'ordre 2. En poussant à l'ordre 3, et en se basant sur

$$\ln(1+u) = u - u^2/2 + u^3/3 + O(u^4),$$

on aboutit, en posant $u = -\gamma x/mv_{0x}$ à

$$\begin{aligned} y &\approx x \tan \alpha + \frac{mg}{\gamma^2} \left(-u + \left(u - \frac{u^2}{2} + \frac{u^3}{3} \right) \right) \\ &\approx x \tan \alpha - \frac{1}{2} \frac{gx^2}{mv_0^2 \cos^2 \alpha} - \frac{\gamma}{3} \frac{gx^3}{m^2 v_0^3 \cos^3 \alpha} \end{aligned}$$

On remarque que là encore, la limite $\gamma \rightarrow 0$ redonne le cas précédent.

Question 2.

Le sommet est atteint pour $v_y(t_S) = 0$ c'est à dire, en posant $T = e^{-\gamma t/m}$, pour

$$v_{0y} T = \frac{mg}{\gamma} (1 - T).$$

La solution est donnée par $T = 1/(1 + \gamma v_{0y}/mg)$, soit

$$t_S = \frac{m}{\gamma} \ln \left(1 + \frac{\gamma v_{0y}}{mg}\right).$$

Question 3.

La longueur maximale atteinte est obtenue en écrivant $y = 0$, ce qui conduit à l'équation

$$v_{0y} (1 - e^{-\gamma t/m}) = \frac{mg}{\gamma} \left(-1 + \frac{\gamma t}{m} + e^{-\gamma t/m} \right)$$

Cette équation ne possède pas de solution explicite, mais peut être résolue numériquement, ou par approximations, en utilisant un développement limité : en posant cette fois $u = \gamma t/m$, on obtient

$$v_{0y} (u - u^2/2) = \frac{mg}{\gamma} u^2,$$

d'où pour $u \neq 0$, $u(v_{0y} + mg/\gamma) = 2v_{0y}$, et donc

$$u = \frac{2}{1 + mg/\gamma v_{0y}},$$

et finalement

$$t_B = \frac{mu}{\gamma} = \frac{2m}{\gamma + mg/v_{0y}},$$

qui tend vers la valeur de l'exercice précédent quand $\gamma \rightarrow 0$.

III. FREINAGE

- 1) Pour que le mouvement soit uniforme, l'accélération doit être nulle. On a donc

$$m\vec{g} + \vec{R} + \vec{F} = 0,$$

d'où on déduit, par projection

$$F = mg \sin \alpha$$

Application numérique :

$$F = 10^3 \times 9,81 \times \sin(20^\circ) \approx 3355,2N.$$

- 2) On doit cette fois avoir, avec \vec{a} l'accélération, colinéaire à la force de frottement (dirigée en sens inverse)

$$m\vec{g} + \vec{R} + \vec{F} = m\vec{a},$$

d'où on déduit

$$F = m(g \sin \alpha - a).$$

Application numérique :

$$F = 10^3 (\times 9,81 \times \sin(20^\circ) - 2) \approx 3155,2N.$$