

12.5

près) dont

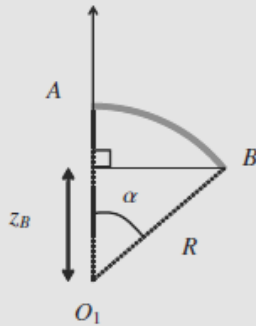
1. Le chariot est soumis à son poids et à la réaction du support normale au support puisqu'il n'y a pas de frottement. Cette force est donc aussi perpendiculaire à la vitesse et a un travail nul. Il ne reste donc qu'une force conservative, le poids, qui dérive de l'énergie potentielle de pesanteur.

On a donc $Em = \frac{1}{2}mv^2 + mgz$ constante en prenant un axe Oz ascendant vertical et en repérant l'origine des altitudes en O_1 . Alors, puisqu'on part avec une vitesse initiale nulle en A et que $z_B = R \cos(\alpha)$:

énergie po-

$$Em(A) = \frac{1}{2}mv_A^2 + mgR = mgR$$

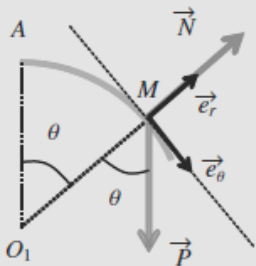
$$\text{et } Em(B) = \frac{1}{2}mv_B^2 + mgR \cos(\alpha).$$



La conservation de l'énergie mécanique $Em(A) = Em(B)$ conduit alors à $mgR = \frac{1}{2}mv_B^2 + mgR \cos(\alpha)$ soit

$$v_B = \sqrt{2gR(1 - \cos(\alpha))}$$

2. On se place en coordonnées cylindriques. Alors, si on repère par l'angle θ la position du chariot représenté par le point M, on a la situation suivante :



En projetant le principe fondamental de la dynamique selon \vec{e}_r , on a $-m\vec{a} \cdot \vec{e}_r = -mR\dot{\theta}^2 = N - mg \cos(\theta)$ soit $N = mg \cos(\theta) - mR\dot{\theta}^2 = mg \cos(\theta) - m\frac{v^2}{R}$ puisque sur un mouvement circulaire $\vec{v} = R\dot{\theta}\vec{e}_\theta$ d'où $v^2 = R^2\dot{\theta}^2$ donc $R\dot{\theta}^2 = \frac{v^2}{R}$.

En substituant l'expression de v_B en $\theta = \alpha$, on obtient l'expression de la normale en B :

$$N_B = mg \cos(\alpha) - m\frac{v_B^2}{R} = mg(3 \cos(\alpha) - 2)$$

Entre A et B, le chariot a une réaction

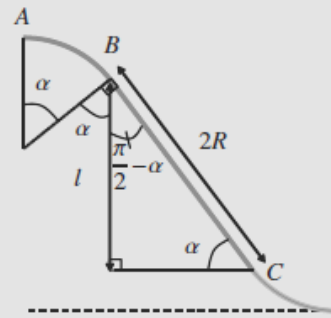
$$N = mg(3 \cos(\theta) - 2) > 0$$

sinon il décolle. La condition est donc $\cos(\theta) > \frac{2}{3}$. Comme cosinus est une fonction décroissante, la condition la plus restrictive est pour $\theta = \alpha$: on doit donc avoir $\cos(\alpha) > \frac{2}{3}$ soit $\alpha < \text{Arccos}\left(\frac{2}{3}\right) \approx 48^\circ$. Comme ici $\alpha = 30^\circ$, le chariot ne décolle pas sur la portion AB.

3. Entre B et C, on écrit la conservation de l'énergie mécanique $Em(B) = Em(C)$ comme précédemment soit :

$$\frac{1}{2}mv_B^2 + mgz_B = \frac{1}{2}mv_C^2 + mgz_C$$

d'où $v_C = \sqrt{v_B^2 + 2g(z_B - z_C)}$. Or d'après le schéma ci-dessous $z_B - z_C = l = 2R \sin(\alpha)$.



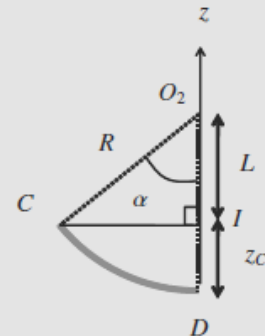
Alors en substituant l'expression de v_B , on trouve :

$$v_C = \sqrt{2gR(1 + 2 \sin(\alpha) - \cos(\alpha))}$$

Sur la portion CD, on écrit une nouvelle fois la conservation de l'énergie mécanique $Em(C) = Em(D)$ soit :

$$v_D = \sqrt{v_C^2 + 2g(z_C - z_D)}$$

On peut repérer cette fois l'altitude par un axe Oz toujours ascendant (ceci est important car pour un axe Oz ascendant, on a $Ep = mgz$ et pour un axe descendant $Ep = -mgz$) avec l'origine prise en D soit $z_C - z_D = z_C$:



Alors $z_C = DO_2 - O_2I = R - L = R(1 - R \cos(\alpha))$ et après injection de l'expression de v_C :

$$v_D = \sqrt{4gR(1 + \sin(\alpha) - \cos(\alpha))}$$

Remarque : on aurait aussi pu prendre un axe Oz descendant avec origine en O_2 , les énergies potentielles sont $Ep(D) = -mgz_D = -mgR$ pour D et pour C : $Ep(C) = -mgz_C = -mgR \cos(\theta)$. En écrivant alors la conservation de l'énergie mécanique avec ces deux nouvelles énergies potentielles, on retrouve exactement le même résultat.

Entre D et E, l'altitude ne varie pas donc l'énergie potentielle non plus. La conservation de l'énergie mécanique implique alors la conservation de l'énergie cinétique donc $v_E = v_D$.

Entre E et F , si on repère les altitudes toujours par un axe Oz ascendant avec origine en E , on trouve par analogie avec précédemment mais cette fois avec un rayon $2R$:

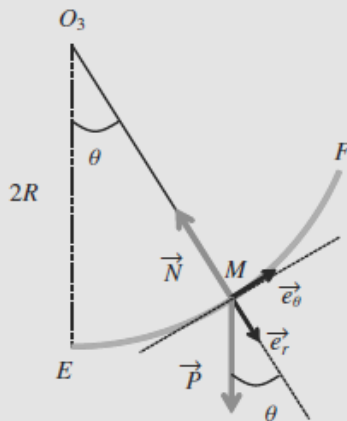
$$v_F = \sqrt{v_E^2 + 2g(z_E - z_F)} = \sqrt{v_E^2 - 2g \cdot 2R(1 - \cos(\alpha))}$$

soit après développement et simplification des calculs :

$$v_F = \sqrt{v_E^2 - 4gR(1 - \cos(\alpha))} = \sqrt{4gR \sin(\alpha)}$$

Les applications numériques donnent $v_E = 3,2 \text{ m.s}^{-1}$ et $v_F = 2,8 \text{ m.s}^{-1}$.

4. De nouveau, on projette les forces dans la base cylindrique selon \vec{e}_r :



$$-m \vec{d} \cdot \vec{e}_r = -m(2R)\dot{\theta}^2 = -m \frac{v^2}{2R} = -N + mg \cos(\theta)$$

Ici $r = 2R$ et il faut bien penser à en tenir compte dans l'expression de la vitesse et de l'accélération !

$$N = mg \cos(\theta) + m \frac{v^2}{2R}$$

d'où par analogie avec le calcul précédent et avec la relation $v^2 = v_E^2 - 4gR(1 - \cos(\theta))$:

$$N = m \frac{v_E^2}{2R} + 3mg \cos(\theta) - 2mg$$

5. Le chariot reste solidaire de la piste si $N > 0$ soit pour $v_E^2 > 2gR(2 - 3 \cos(\theta))$.

Comme ici θ varie entre 0 et α , $\cos(\theta)$ varie entre 1 et $\cos(\alpha)$ donc

$$-2gR < 2gR(2 - 3 \cos(\theta)) < 2gR(2 - 3 \cos(\alpha))$$

Ainsi la condition la plus restrictive donne :

$$v_E^2 > 2gR(2 - 3 \cos(\alpha))$$

Avec $\alpha = 30^\circ$, $2gR(2 - 3 \cos(\alpha)) = -4,7 < 0$ et la condition est vérifiée quelle que soit v_E il n'y a pas de risque que le chariot décolle sur la portion EF .

Comme $v^2 = v_E^2 - 4gR(1 - \cos(\theta))$, la condition de non annulation de la vitesse conduit à $v^2 > 0$ soit

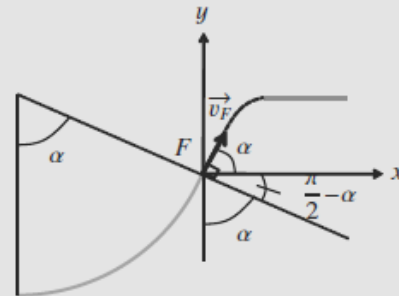
$$v_E^2 > 4gR(1 - \cos(\theta))$$

et comme précédemment, la condition la plus restrictive sur EF est obtenue en α pour $v_E^2 > 4gR(1 - \cos(\alpha))$.

Avec $\alpha = 30^\circ$, $4gR(1 - \cos(\alpha)) = 2,1 \text{ m.s}^{-1}$. Ici on a $v_E = 3,2 \text{ m.s}^{-1}$ donc le chariot arrive bien en F .

On peut aussi voir ce résultat autrement : la dénivellation entre A et B d'une part et C et D d'autre part est de $R(1 - \cos(\alpha))$ et celle entre B et C de $2R \sin(\alpha)$ soit une dénivellation totale entre A et D de $2R(1 - \cos(\alpha)) + 2R \sin(\alpha)$. Or, entre D et F , on remonte de $2R(1 - \cos(\alpha))$ soit au finale une position de F en dessous de A de $2R \sin(\alpha)$. Par conservation de l'énergie mécanique, on a forcément en F une vitesse non nulle et on retrouve aussi la valeur de v_F puisque $\frac{1}{2}mv_F^2 - 0 = 2mgR \sin(\alpha)$.

6. Comme le montre le schéma ci-dessous, le vecteur vitesse \vec{v}_F fait un angle de α avec l'horizontale :



On se place en coordonnées cartésiennes avec le repère d'origine F comme repéré sur le schéma. Alors le chariot n'est soumis qu'à son poids $\vec{P} = -mg\vec{e}_y$ et le principe fondamental de la dynamique conduit à $m\vec{d} = -mg\vec{e}_y$ et

$$\begin{cases} \ddot{x} = 0 \\ \ddot{y} = -g \end{cases}$$

En utilisant la condition initiale sur la vitesse

$$\vec{v}(0) = \vec{v}_F = v_F \cos \alpha \vec{e}_x + v_F \sin \alpha \vec{e}_y$$

et en intégrant

$$\begin{cases} \dot{x} = v_F \cos \alpha \\ \dot{y} = -gt + v_F \sin \alpha \end{cases}$$

puis par une seconde intégration avec la condition initiale $M(t=0) = F(0,0)$:

$$\begin{cases} x = v_F t \cos \alpha \\ y = -\frac{1}{2}gt^2 + v_F t \sin \alpha \end{cases}$$

L'altitude maximale h est atteinte pour t_1 tel que $\dot{y}(t_1) = 0$ soit

$$t_1 = \frac{v_F \sin(\alpha)}{g} \text{ d'où}$$

$$h = y(t_1) = -\frac{g}{2}t_1^2 + v_F \sin(\alpha)t_1 = \frac{v_F^2 \sin^2(\alpha)}{2g}$$

La distance est donnée par

$$d = x(t_1) = v_F t_1 \cos(\alpha) = \frac{v_F^2 \cos(\alpha) \sin(\alpha)}{g}$$

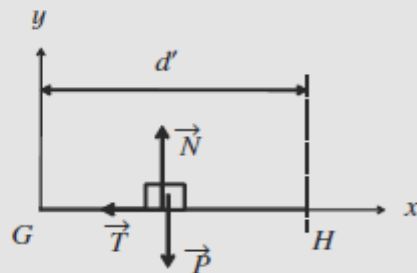
En remplaçant v_F par son expression, on obtient :

$$h = 2R \sin^3(\alpha) \quad \text{et} \quad d = 4R \sin^2(\alpha) \cos(\alpha)$$

On obtient alors $h = 10 \text{ cm}$ et $d = 35 \text{ cm}$.

La vitesse en G est horizontale puisque $\dot{y}(t_1) = 0$ et elle vaut $v_G = \dot{x}(t_1) = v_F \cos(\alpha) = \sqrt{4Rg \sin(\alpha) \cos(\alpha)}$. Numériquement, on trouve $v_G = 2,4 \text{ m.s}^{-1}$.

7. Sur la portion GH , le chariot est soumis à deux forces verticales : son poids $\vec{P} = -mg\vec{e}_y$ et la réaction normale du support $\vec{N} = N\vec{e}_y$ et à une force horizontale $\vec{T} = -T\vec{e}_x$ qui est la force de frottement solide. On a donc la situation suivante :



Selon \vec{e}_y , le principe fondamental de la dynamique conduit à $\vec{N} + \vec{P} = \vec{0}$ puisqu'il n'y a aucun mouvement selon cet axe. D'où $N = mg$. Or la loi de Coulomb pour un point mobile donne $T = f.N = fmg$.

Les deux forces \vec{P} et \vec{N} sont verticales et donc perpendiculaires à la vitesse : leur travail est donc nul. Si on applique le théorème de l'énergie cinétique entre G et H , il reste donc :

$$\Delta Ec(G \rightarrow H) = W_{G \rightarrow H}(\vec{P}) + W_{G \rightarrow H}(\vec{N}) + W_{G \rightarrow H}(\vec{T})$$

soit

$$\Delta Ec(G \rightarrow H) = W_{G \rightarrow H}(\vec{T})$$

et avec $W(\vec{T}) = \int_G^H \vec{T} \cdot d\vec{OM} = - \int_{x_G}^{x_H} T \cdot dx :$

$$Ec(H) - Ec(G) = -T \int_{x_G}^{x_H} dx = -T(x_H - x_G) = -Td'$$

Avec $Ec(H) = 0$, $Ec(G) = \frac{1}{2}mv_G^2$ et $T = fmg$, on aboutit à :

$$-\frac{1}{2}mv_G^2 = -fmgd' \implies d' = \frac{v_G^2}{2fg}$$

Au final, avec $v_G^2 = 4Rg \sin(\alpha) \cos^2(\alpha) :$

$$d' = \frac{2R \sin(\alpha) \cos^2(\alpha)}{f}$$

L'application numérique donne $d' = 50 \text{ cm}$.

12.6

1. La seule force qui vient est son poids mécanique se conserve (vitesse v_0 , altitude nulle) :

$$\frac{1}{2}$$

donc $z_{max} = h + \frac{v_0^2}{2g}$

L'élastique est tendu déduit $v_{0,min} = \sqrt{2g}$

2. La balle n'est toujours en mouvement fondamental de $m\ddot{z} = -mg$ donc $\ddot{z} = -g$

On intègre deux fois $\dot{z}(0) = v_0$ puis $z(0) =$

$$v = \dot{z} = -gt$$

3. Il faut résoudre z

dont le discriminant est négatif, la solution n'est pas physiquement possible.

4. D'après l'intégration $t = \frac{v_0 - v}{g}$ soit en remplaçant $v =$

$$z =$$

d'où l'expression z

On obtient donc un

On a aussi $Em = \frac{1}{2}mv^2$ l'énergie mécanique se conserve. On peut aussi trouver une autre expression

$$\frac{1}{2}mv^2 =$$

5. L'allure est la suivante : la balle se dirige vers le haut, il