

1. La phase d'accélération du motard.

1.1.
$$v_2 = \frac{G_1 G_3}{t_3 - t_1} = \frac{G_1 G_3}{2\tau}$$
 le facteur d'échelle donne : 1 cm (document) \Leftrightarrow 2 m (réel)

avec $G_1 G_3 = 6,4$ cm sur le document donc réellement : $G_1 G_3 = 6,4 \times 2 / 1 = 12,8$ m

$$v_2 = \frac{12,8}{2 \times 0,800} = \mathbf{8,0 \text{ m.s}^{-1}}$$

$$v_4 = \frac{G_3 G_5}{t_5 - t_3} = \frac{G_3 G_5}{2\tau}$$

avec $G_3 G_5 = 12,8$ cm sur le document donc réellement : $G_3 G_5 = 12,8 \times 2 / 1 = 25,6$ m

$$v_4 = \frac{25,6}{2 \times 0,800} = \mathbf{16,0 \text{ m.s}^{-1}}$$

1.2. Voir ci-contre. Échelle des vitesses : 1 cm \Leftrightarrow 2 m.s⁻¹ donc

\vec{v}_2 représenté par une flèche de $8,0 \times 1/2 = 4,0$ cm

\vec{v}_4 représenté par une flèche de $16,0 \times 1/2 = 8,0$ cm

Les vecteurs vitesses sont tangents à la trajectoire et orientés dans le sens du mouvement.

1.3. Voir ci-contre. Construction du vecteur $\Delta\vec{v}_3 = \vec{v}_4 - \vec{v}_2$ en G_3 .

1.4. Expression du vecteur accélération \vec{a}_3 au point G_3 : $\vec{a}_3 = \frac{d\vec{v}_3}{dt} \approx \frac{\Delta\vec{v}_3}{\Delta t} = \frac{\vec{v}_4 - \vec{v}_2}{2\tau}$

$a_3 = \frac{\Delta v_3}{2\tau}$. Or le vecteur $\Delta\vec{v}_3$ mesure 4,0 cm donc avec l'échelle des vitesses

1 cm \Leftrightarrow 2 m.s⁻¹ ; $\Delta v_3 = 4,0 \times 2 / 1 = 8,0$ m.s⁻¹

Finalement : $a_3 = \frac{8,0}{2 \times 0,800} = 5,0 \text{ m.s}^{-2}$.

1.5.1. Le graphe de la figure 2 est une droite passant par l'origine, donc la vitesse est proportionnelle au temps : $v = k \cdot t$.

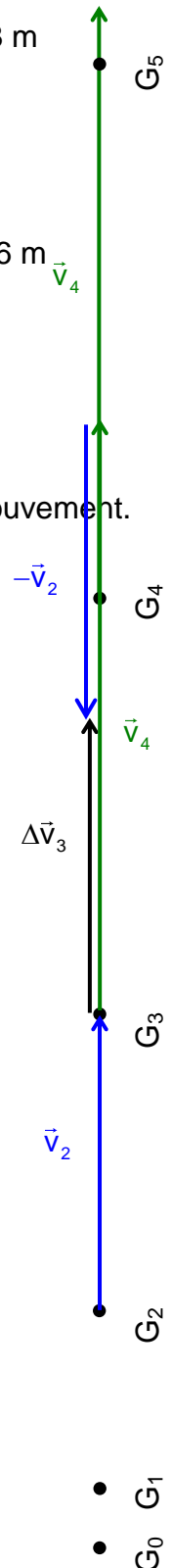
Par définition l'accélération a est $a = \frac{dv}{dt}$; ici $a = \frac{d(k.t)}{dt} = k = \text{Cte}$.

L'accélération de la moto est constante.

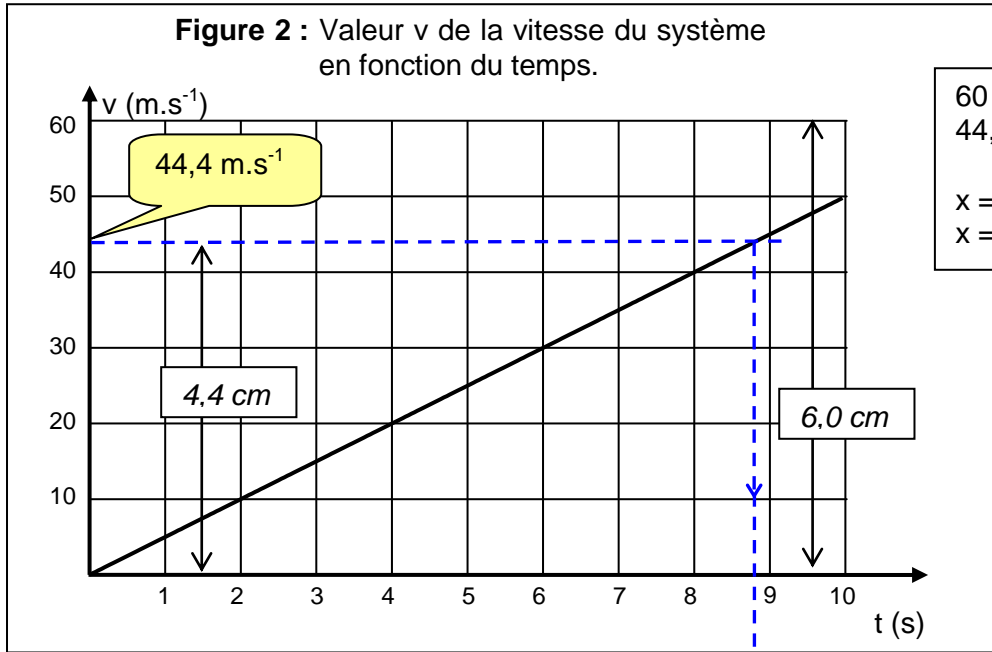
1.5.2. On détermine le coefficient directeur de la droite :

entre les points (0 ; 0) et (50 ; 10) : $a = \frac{50 - 0}{10 - 0} = \mathbf{5,0 \text{ m.s}^{-2}}$.

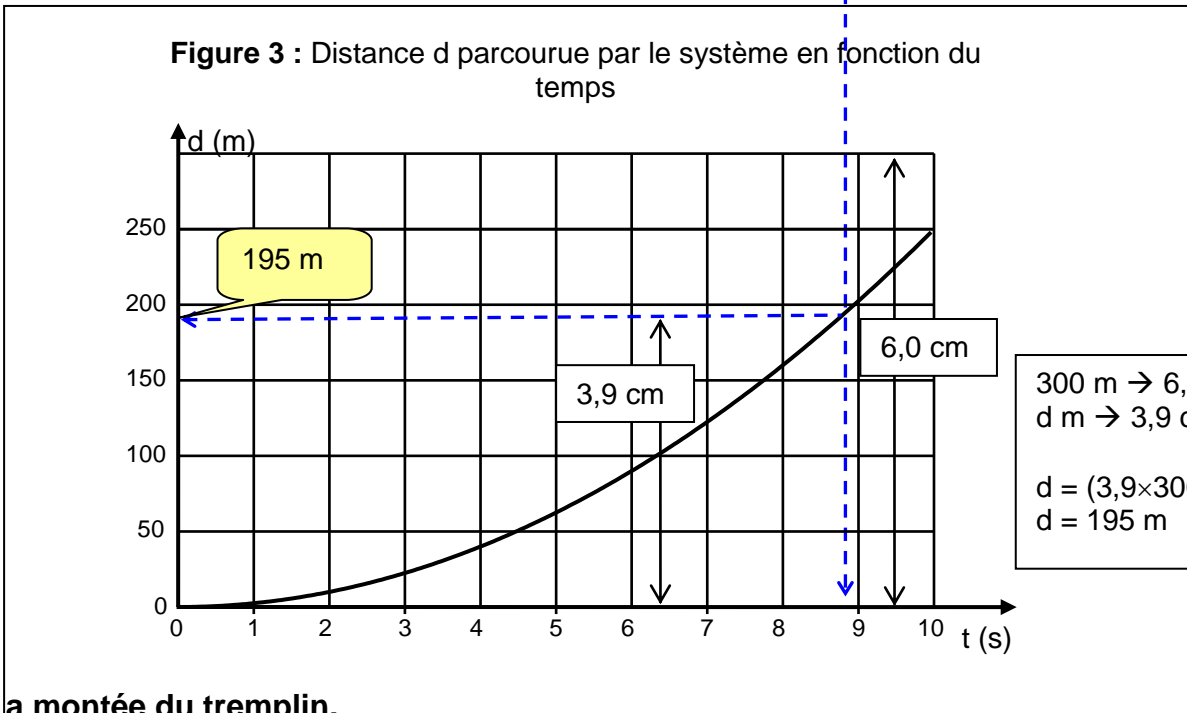
On retrouve bien la valeur obtenue graphiquement en 1.4.



1.5.3. distance parcourue par le motard lorsque celui-ci a atteint une vitesse de 160 km.h^{-1} :
 On a $160 \text{ km.h}^{-1} = (160/3,6) = 44,4 \text{ m.s}^{-1}$. On trace la droite horizontale d'équation $v = 44,4$ sur la figure 2. Le point d'intersection avec le graphe $v(t)$ donne en abscisse, le temps de parcours. On reporte ce temps de parcours sur la figure 3 : le point d'intersection avec le graphe $d(t)$ nous donne la distance parcourue.
 On mesure ici : $d = 195 \text{ m}$, cette détermination graphique étant approximative, on ne conserve que deux chiffres significatifs, $d = 2,0 \times 10^2 \text{ m}$.



$60 \text{ m.s}^{-1} \rightarrow 6,0 \text{ cm}$
 $44,4 \text{ m.s}^{-1} \rightarrow x \text{ cm}$
 $x = (44,4 \times 6,0) / 60$
 $x = 4,4 \text{ cm}$



$300 \text{ m} \rightarrow 6,0 \text{ cm}$
 $d \text{ m} \rightarrow 3,9 \text{ cm}$
 $d = (3,9 \times 300) / 6,0$
 $d = 195 \text{ m}$

2. La montée du tremplin.

2.1. Énergie mécanique : $E_M = E_C + E_{PP} = \frac{1}{2}.m.v^2 + m.g.z$

(avec axe Oz vertical orienté vers le haut et l'origine des énergies potentielles prise en $z = 0$).

2.2. Variation d'énergie potentielle de pesanteur entre B et C :

$\Delta E_{PP} = E_{PP}(C) - E_{PP}(B) = m.g.z_C - 0 = m.g.OC$

Or $\sin\alpha = OC / BC \Leftrightarrow OC = BC . \sin\alpha$

Donc $\Delta E_{PP} = m.g.BC.\sin\alpha$. AN : $\Delta E_{PP} = 180 \times 9,81 \times 7,86 \times \sin(27) = 6,3 \times 10^3 \text{ J} = \mathbf{6,3 \text{ kJ}}$.

2.3. Entre B et C le motard maintient une vitesse constante donc $\Delta E_C = E_C(C) - E_C(B) = 0$.

Comme $E_M = E_C + E_{PP}$ alors $\Delta E_M = \Delta E_C + \Delta E_{PP} = \Delta E_{PP} > 0$.

Donc $E_M(C) > E_M(B)$: ainsi l'énergie mécanique du système augmente lorsqu'il passe de B à C.

3. Le saut.

3.1. Le mouvement du système { motard + moto }, de masse m, est étudié dans le référentiel terrestre supposé galiléen. Le système n'étant soumis qu'à son poids, la deuxième loi de Newton donne : $\vec{P} = m \cdot \vec{a}$

Or $\vec{P} = m \cdot \vec{g}$ donc $m \cdot \vec{g} = m \cdot \vec{a}$ soit $\vec{a} = \vec{g}$

En projection dans le repère (O, \vec{i} , \vec{k}) il vient : $\vec{a} \begin{cases} a_x = 0 \\ a_z = -g \end{cases}$

Comme $\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt}$ alors $\vec{a} \begin{cases} a_x = \frac{dv_x}{dt} = 0 \\ a_z = \frac{dv_z}{dt} = -g \end{cases}$ il vient $\vec{v} \begin{cases} v_x = Cte1 \\ v_z = -gt + Cte2 \end{cases}$

Or $\vec{v}(0) = \vec{v}_0$ soit $\begin{cases} v_x(0) = v_0 \cdot \cos \alpha = Cte1 \\ v_z(0) = v_0 \cdot \sin \alpha = 0 + Cte2 \end{cases}$ il vient finalement : $\vec{v} \begin{cases} v_x = v_0 \cdot \cos \alpha \\ v_z = -gt + v_0 \cdot \sin \alpha \end{cases}$

Et $\vec{v} = \frac{d\vec{OG}}{dt}$ alors $\vec{v} \begin{cases} v_x = \frac{dx}{dt} = v_0 \cdot \cos \alpha \\ v_z = \frac{dz}{dt} = -gt + v_0 \cdot \sin \alpha \end{cases}$ il vient $\vec{OG} \begin{cases} x = (v_0 \cdot \cos \alpha) \cdot t + Cte'1 \\ z = -\frac{1}{2}gt^2 + (v_0 \cdot \sin \alpha) \cdot t + Cte'2 \end{cases}$

Or $\vec{OG}(0) = h \cdot \vec{k}$ soit $\begin{cases} x(0) = 0 = Cte'1 \\ z(0) = h = Cte'2 \end{cases}$ il vient finalement : $\vec{OG} \begin{cases} x(t) = (v_0 \cdot \cos \alpha) \cdot t \\ z(t) = -\frac{1}{2}gt^2 + (v_0 \cdot \sin \alpha) \cdot t + h \end{cases}$

3.2. On isole le temps « t » de l'équation $x(t) = (v_0 \cdot \cos \alpha) \cdot t$ que l'on reporte dans $z(t)$:

$$t = \frac{x}{v_0 \cdot \cos \alpha} \Rightarrow z(x) = -\frac{1}{2}g \left(\frac{x}{v_0 \cdot \cos \alpha} \right)^2 + (v_0 \cdot \sin \alpha) \cdot \left(\frac{x}{v_0 \cdot \cos \alpha} \right) + h$$

$$\text{finalement : } z(x) = -\frac{g}{2 \cdot v_0^2 \cdot \cos^2 \alpha} \cdot x^2 + (\tan \alpha) \cdot x + h$$

3.3. « L'atterrissage » se fait sur le tremplin si $z(x_D) \geq h$. La distance maximale du point D correspondant au cas de l'égalité : $z(x_D) = h$

$$\text{Soit : } -\frac{g}{2 \cdot v_0^2 \cdot \cos^2 \alpha} \cdot x_D^2 + (\tan \alpha) \cdot x_D + h = h \Leftrightarrow x_D \cdot \left(\tan \alpha - \frac{g \cdot x_D}{2 \cdot v_0^2 \cdot \cos^2 \alpha} \right) = 0$$

$$\text{En écartant la solution } x_D = 0, \text{ il vient : } \left(\tan \alpha - \frac{g \cdot x_D}{2 \cdot v_0^2 \cdot \cos^2 \alpha} \right) = 0$$

$$\text{soit } x_D = \frac{2 \cdot v_0^2 \cdot \tan \alpha \cdot \cos^2 \alpha}{g} ; x_D = \frac{2 \cdot v_0^2 \cdot \frac{\sin \alpha}{\cos \alpha} \cdot \cos^2 \alpha}{g} ; x_D = \frac{2 \cdot v_0^2 \cdot \sin \alpha \cdot \cos \alpha}{g}$$

« Maths » : $\sin(a+b) = \sin a \cdot \cos b + \cos a \cdot \sin b$, donc $2 \sin \alpha \cdot \cos \alpha = \sin 2\alpha$

$$\text{Finalement : } x_D = \frac{v_0^2 \cdot \sin(2\alpha)}{g}$$

$$\mathbf{3.4.} \quad x_D = \frac{(160 / 3,6)^2 \times \sin(2 \times 27)}{9,81} = 162,9 \text{ m} = \mathbf{1,6 \times 10^2 \text{ m}}$$

Cette valeur est supérieure à 107 m. Cette différence est due aux forces de frottements qui n'ont pas été prises en compte lors de l'étude du système ; elles diminuent la portée du saut.