

Applications - Chapitre 3

Frottements et balistique



A.3.1 Equation différentielle du premier ordre

A.3.2 Balistique avec frottement

A.3.3 Portée d'un tir balistique avec frottement

A.3.1 Equation différentielle du premier ordre

A.3.2 Balistique avec frottement

A.3.3 Portée d'un tir balistique avec frottement

- Equation différentielle : équation liant une fonction $f(t)$ et ses dérivées première, seconde et d'ordre supérieur par rapport à t .
- Equation différentielle linéaire inhomogène du premier ordre : équation linéaire liant une fonction $f(t)$ et sa dérivée première :

$$\frac{df}{dt}(t) = -\alpha f(t) - \beta \quad \text{où} \quad \alpha, \beta = \text{cstes} \neq 0 \quad (A.3.1)$$

- Equation différentielle : (A.3.1) remise en forme ($\alpha \neq 0$)

$$\frac{df}{dt}(t) = -\alpha \left(f(t) + \frac{\beta}{\alpha} \right) \quad (A.3.2)$$

- Changement de “variable” : fonction $g(t)$ rendant l'équation différentielle (A.3.2) homogène :

$$g(t) = f(t) + \frac{\beta}{\alpha} \quad (A.3.3)$$

- Dérivée première : changement de “variable” (A.3.3)

$$\frac{dg}{dt}(t) = \frac{df}{dt}(t) + \frac{d}{dt} \left(\frac{\beta}{\alpha} \right) = \frac{df}{dt}(t) \quad (A.3.4)$$

- Equation différentielle homogène : à partir de l'équation différentielle inhomogène en substituant (A.3.3) et (A.3.4) dans (A.3.2) :

$$\frac{dg}{dt}(t) = -\alpha g(t) \quad (A.3.5)$$

- Equation différentielle homogène :

$$\frac{dg(t)}{g(t)} = -\alpha dt \quad (A.3.6)$$

- Intégration : (A.3.6) sur $t' \in [0, t]$

$$\int_{g(0)}^{g(t)} \frac{dg'(t')}{g'(t')} = -\alpha \int_0^t dt' \quad (A.3.7)$$

où $t \rightarrow t'$ et $g(t) \rightarrow g'(t')$ pour distinguer les variables et fonctions dans les intégrants et les bornes d'intégration.

- Résultat de l'intégrale : (A.3.7)

$$\ln \left(\frac{g(t)}{g(0)} \right) = -\alpha t \quad (A.3.8)$$

- Exponentiation : (A.3.8)

$$\frac{g(t)}{g(0)} = \exp \left(\ln \left(\frac{g(t)}{g(0)} \right) \right) = \exp (-\alpha t) \quad (\text{A.3.9})$$

- Solution : équation différentielle homogène

$$g(t) = g(0) \exp (-\alpha t) \quad (\text{A.3.10})$$

- Changement de “variable” : inverse de (A.3.3)

$$f(t) = g(t) - \frac{\beta}{\alpha} \quad (\text{A.3.11})$$

- Condition initiale : (A.3.11) évalué en $t = 0$

$$g(0) = f(0) + \frac{\beta}{\alpha} \quad (\text{A.3.12})$$

- Solution : équation différentielle inhomogène (A.3.11), (A.3.12) dans (A.3.10)

$$f(t) = \left(f(0) + \frac{\beta}{\alpha} \right) \exp (-\alpha t) - \frac{\beta}{\alpha} \quad (\text{A.3.13})$$

A.3.1 Equation différentielle du premier ordre

A.3.2 Balistique avec frottement

A.3.3 Portée d'un tir balistique avec frottement

- Mouvement balistique vertical : axe vertical Oz orienté vers le haut

① Vitesse verticale : $f(t) \equiv v(t)$

② Vitesse verticale relative : $g(t) \equiv u(t)$

③ Paramètre : $\alpha \equiv \frac{1}{\tau}$ où $\tau =$ temps d'amortissement

④ Paramètre : $\beta \equiv g$ où $g =$ champ gravitationnel

$$(A.3.2) \quad \Rightarrow \quad \frac{dv}{dt}(t) = -\frac{1}{\tau} (v(t) + g\tau)$$

$$(A.3.3) \quad \Rightarrow \quad u(t) = v(t) + g\tau \quad \Rightarrow \quad v(t) = u(t) - g\tau$$

$$(A.3.10) \quad \Rightarrow \quad u(t) = u(0) \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right)$$

$$(A.3.13) \quad \Rightarrow \quad v(t) = (v(0) + g\tau) \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right) - g\tau$$

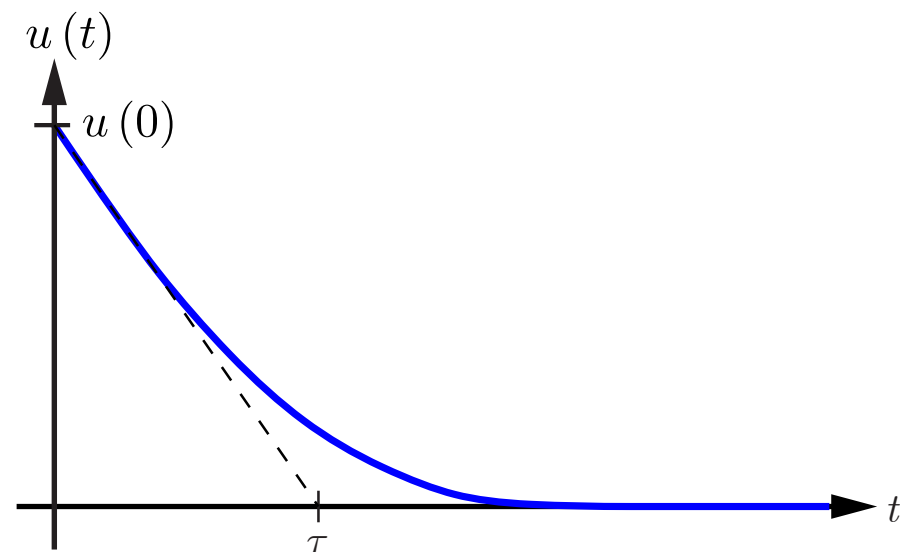
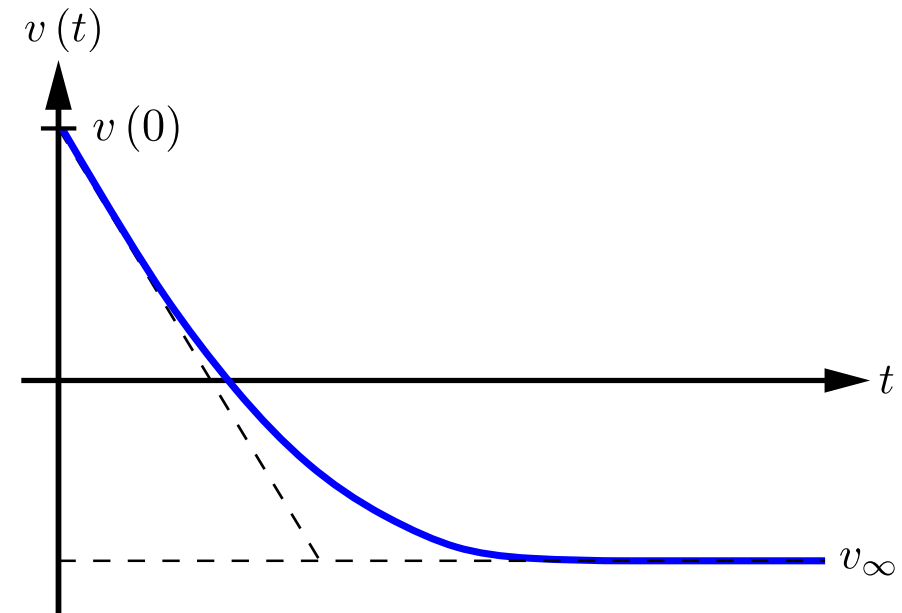
- Interprétation physique :

$$v(t) = u(t) - g\tau$$

- Vitesse limite de chute :

$$v_{\infty} = -g\tau \Rightarrow v(t) = u(t) + v_{\infty}$$

- 1 $v(t)$ est la vitesse verticale de chute par rapport au référentiel d'inertie du sol.
- 2 $u(t)$ est la vitesse verticale relative de chute par rapport au référentiel d'inertie qui se déplace à vitesse limite v_{∞} par rapport au référentiel d'inertie du sol.



A.3.1 Equation différentielle du premier ordre

A.3.2 Balistique avec frottement

A.3.3 Portée d'un tir balistique avec frottement

1 Trajectoire avec frottement : (3.54)

$$z(x) = (v_{0z} - v_{\infty}) \tau \frac{x}{x_{\infty}} - v_{\infty} \tau \ln \left(1 - \frac{x}{x_{\infty}} \right)$$

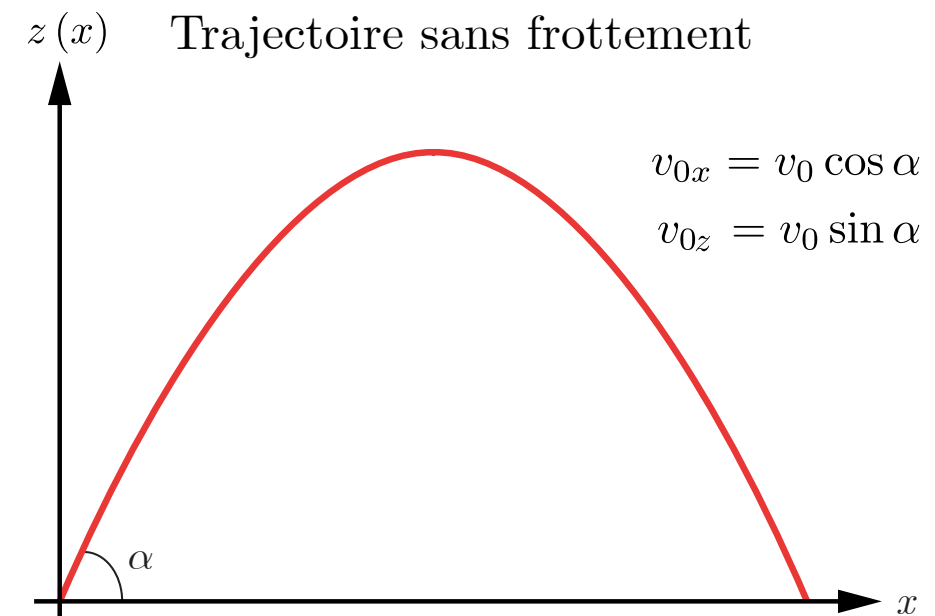
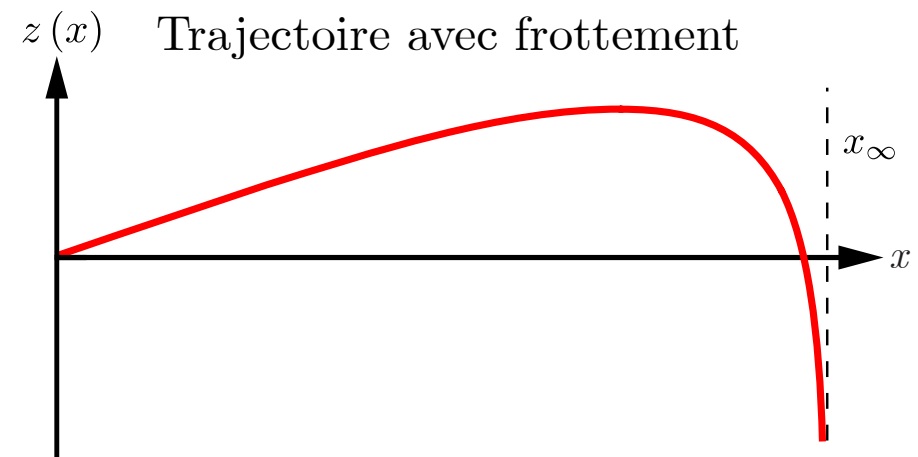
Développement limité au 2^e ordre en x/x_{∞} (i.e. $x_{\infty} \rightarrow \infty$) :

$$\ln \left(1 - \frac{x}{x_{\infty}} \right) \simeq -\frac{x}{x_{\infty}} - \frac{1}{2} \left(\frac{x}{x_{\infty}} \right)^2$$

$$z(x) \simeq (v_{0z} - \cancel{v_{\infty}}) \tau \frac{x}{x_{\infty}} - v_{\infty} \tau \left(-\cancel{\frac{x}{x_{\infty}}} - \frac{1}{2} \frac{x^2}{x_{\infty}^2} \right)$$

2 Trajectoire sans frottement :

$$z(x) = \frac{1}{2} \frac{v_{\infty} \tau}{x_{\infty}^2} x^2 + \frac{v_{0z} \tau}{x_{\infty}} x$$



- Trajectoire sans frottement : $v_\infty = -g\tau$ et $x_\infty = v_{0x}\tau$

$$z(x) = \frac{1}{2} \frac{v_\infty \tau}{x_\infty^2} x^2 + \frac{v_{0z} \tau}{x_\infty} x = -\frac{1}{2} \frac{g}{v_{0x}^2} x^2 + \frac{v_{0z}}{v_{0x}} x \quad (\text{A.3.14})$$

- Trajectoire sans frottement : (A.3.14) $v_{0x} = v_0 \cos \alpha$ et $v_{0z} = v_0 \sin \alpha$

$$z(x) = -\frac{1}{2} \frac{g}{v_0^2 \cos^2 \alpha} x^2 + \tan \alpha x \quad (3.16)$$

Le développement limité au 2^e ordre en x/x_∞ lorsque $x_\infty \rightarrow \infty$ de la trajectoire avec frottement redonne la trajectoire sans frottement. Ainsi, au 2^e ordre en x/x_∞ les frottements s'annulent.

- La correction principale due au frottement est donnée au 3^e ordre :

$$\ln \left(1 - \frac{x}{x_\infty} \right) \simeq -\frac{x}{x_\infty} - \frac{1}{2} \left(\frac{x}{x_\infty} \right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{x}{x_\infty} \right)^3 \quad (\text{A.3.15})$$

- Trajectoire avec frottement au 3^e ordre en x/x_∞ : (A.3.15) $\Rightarrow$ (3.54)

$$z(x) = \frac{1}{3} \frac{v_\infty \tau}{x_\infty^3} x^3 + \frac{1}{2} \frac{v_\infty \tau}{x_\infty^2} x^2 + \frac{v_{0z} \tau}{x_\infty} x \quad (\text{A.3.16})$$

- Trajectoire avec frottement : (A.3.16) $v_\infty = -g\tau$ et $x_\infty = v_{0x}\tau$

$$z(x) = -\frac{1}{3} \frac{g}{v_{0x}^3 \tau} x^3 - \frac{1}{2} \frac{g}{v_{0x}^2} x^2 + \frac{v_{0z}}{v_{0x}} x \quad (\text{A.3.17})$$

- Portée : distance de tir en x lorsque $z = 0$:

$$(\text{A.3.17}) \Rightarrow \frac{1}{3} \frac{g}{v_{0x}^3 \tau} x^3 + \frac{1}{2} \frac{g}{v_{0x}^2} x^2 - \frac{v_{0z}}{v_{0x}} x = 0 \quad (\text{A.3.18})$$

- En multipliant cette équation par $3 v_{0x}^3 \tau / gx$, on obtient :

$$x^2 + \frac{3}{2} v_{0x} \tau x - 3 \frac{v_{0x}^2 v_{0z} \tau}{g} = 0 \quad (\text{A.3.19})$$

- Les solutions de cette équation du 2^e degré en x sont :

$$x = -\frac{3}{4} v_{0x} \tau \pm \sqrt{\frac{9}{16} v_{0x}^2 \tau^2 + 3 \frac{v_{0x}^2 v_{0z} \tau}{g}} \quad (\text{A.3.20})$$

- La solution avec le signe “−” est à rejeter :

$$x = \frac{3}{4} v_{0x} \tau \left(-1 + \sqrt{1 + \frac{16}{3} \frac{v_{0z}}{g\tau}} \right) \quad (\text{A.3.21})$$

- Portée au 3^e ordre en x/x_∞ lorsque $x_\infty \rightarrow \infty$ et ainsi $\tau \rightarrow \infty$:

$$x = \frac{3}{4} v_{0x} \tau \left(-1 + \sqrt{1 + \frac{16}{3} \frac{v_{0z}}{g\tau}} \right) \quad (A.3.21)$$

- Développement limité au 2^e ordre en $16 v_{0z}/3 g\tau$ de la racine carrée :

$$\sqrt{1 + \frac{16}{3} \frac{v_{0z}}{g\tau}} \simeq 1 + \frac{8}{3} \frac{v_{0z}}{g\tau} - \frac{32}{9} \frac{v_{0z}^2}{g^2 \tau^2} \quad (A.3.22)$$

- Avec ce développement limité, la portée devient un polynôme : (A.3.23)

$$x = \frac{3}{4} v_{0x} \tau \left(-\cancel{1} + \cancel{1} + \frac{8}{3} \frac{v_{0z}}{g\tau} - \frac{32}{9} \frac{v_{0z}^2}{g^2 \tau^2} \right) = 2 \frac{v_{0x} v_{0z}}{g} \left(1 - \frac{4}{3} \frac{v_{0z}}{g\tau} \right)$$

- Formule de trigonométrie : $2 v_{0x} v_{0z} = 2 v_0^2 \sin \alpha \cos \alpha = v_0^2 \sin (2\alpha)$

$$x = \underbrace{\frac{v_0^2 \sin (2\alpha)}{g}}_{\text{sans frottement}} \left(1 - \underbrace{\frac{4}{3} \frac{v_0 \sin \alpha}{g\tau}}_{\text{correction principale}} \right) < \frac{v_0^2 \sin (2\alpha)}{g} \quad (A.3.24)$$