

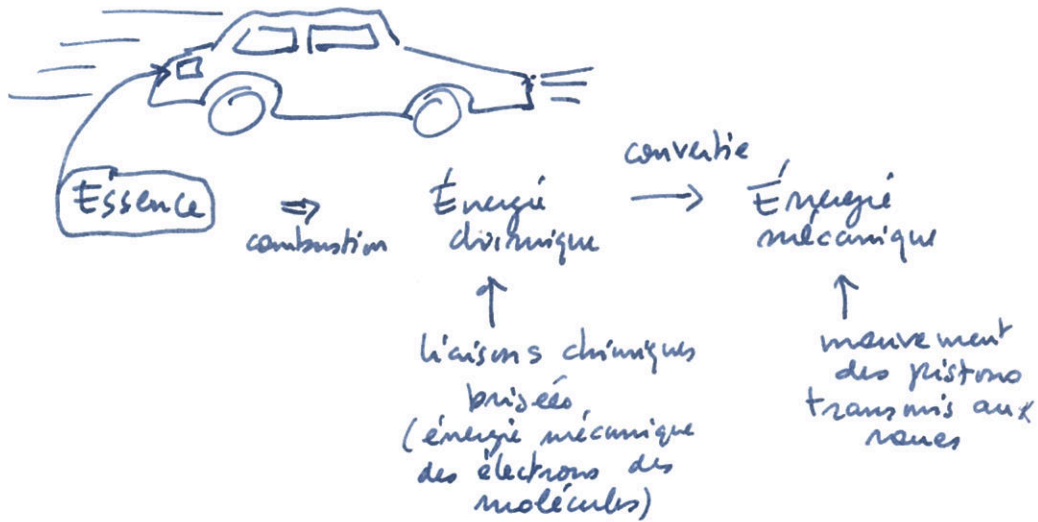
Chapitre 5. Énergie

I. Introduction. Importance des lois de conservation

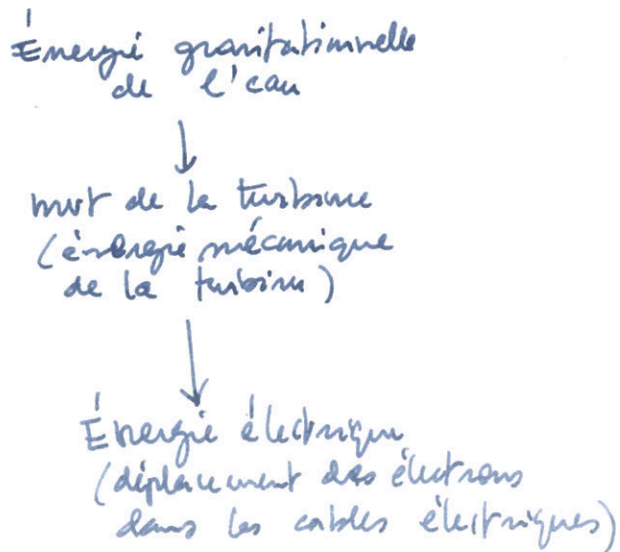
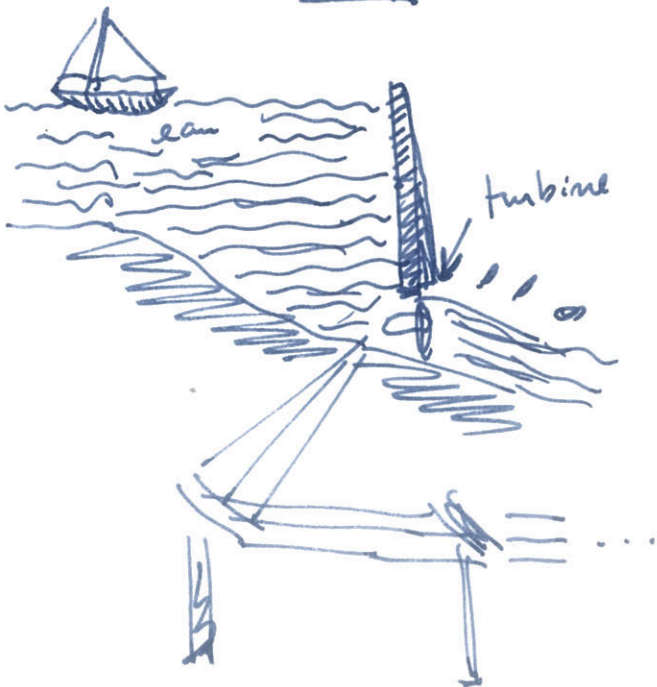
A. Exemples

Encore une notion qui semble intuitive car elle est d'usage courant.... Mais de quoi parle-t-on ?

• Motem d'une voiture:



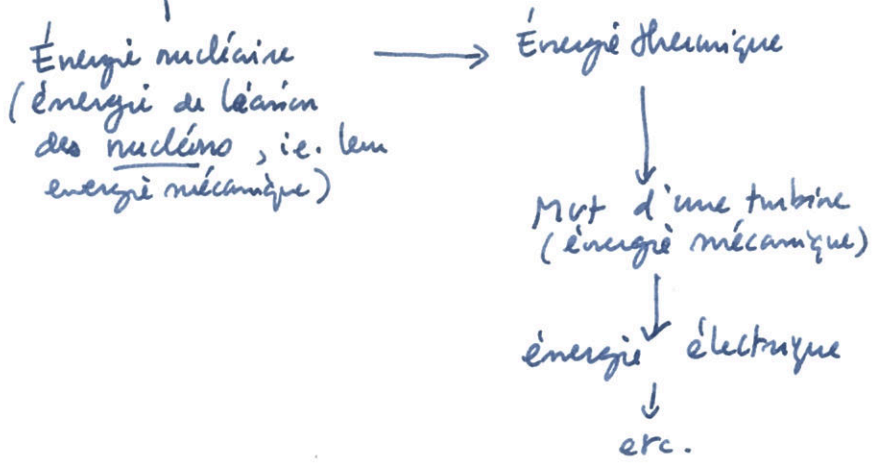
• Barraze



Énergie utilisée

perdes
Effet joule ~~thermique~~: énerp thermique (mvt de vibration des atomes) 17.01

• Centrale nucléaire



la seule énergie différent de l'Ec et l'Ep de particules matérielles est l'Em et l'Ep des champs électromagnétique.

Remarque: au niveau microscopique, il n'y a que de l'Ec et de l'Ep

- ex: énergie chimique : $E_m = E_c + E_p$ des e^- dans la molécule
 - ex: énergie thermique : E_c des atomes
 - etc.
- notion statistique (température)

B. Lois de Conservation

ces petits exemples illustrent un des aspects les plus important : la conservation de l'énergie, qui s'est plutôt manifesté comme une conversion d'une forme en une autre dans ces exemples.

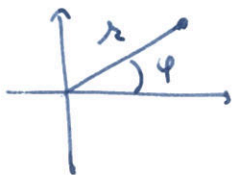
C'est une idée ^{très} importante (même fondamentale) en physique : la recherche et l'utilisation des lois de conservation.

1. Nous allons voir que la loi de conservation de l'énergie (précisément, le théorème de l'énergie cinétique, qui exprime ~~la~~ la conversion de l'énergie cinétique en d'autres formes : Épotentielle, Éthermique...) permet de penser globalement plutôt que localement (analyse locale d'une loi horaire).

Cela fournit le langage pour raisonner en termes de gains et pertes

2. Dans la pratique, d'une manière terre à terre, les lois de conservations peuvent aider à résoudre un problème :
en permettant d'identifier des variables indépendantes.

ex: $m \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = \frac{k}{\|\vec{r}\|^2}$: 3 éqs. non linéaires du 2nd ordre couplés !



Conservation du moment cinétique

$$\frac{d^2}{d\varphi^2} \left(\frac{1}{r(\varphi)} \right) + \frac{1}{r(\varphi)} = - \frac{mk}{J^2} = \text{cte}$$

une éq. diff. linéaire du 2nd ordre triviale!
← moment cinétique

3. La connaissance des lois de conservation permet de faire des découvertes !

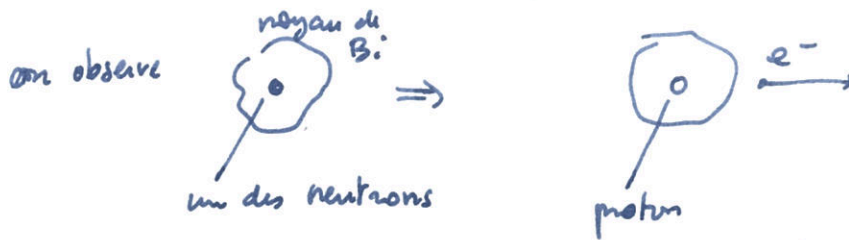
Exemple sophistiqué : Découverte du neutrino.

un neutron isolé est instable. $T_{1/2} \approx 15 \text{ min}$
(durée de vie moyenne)

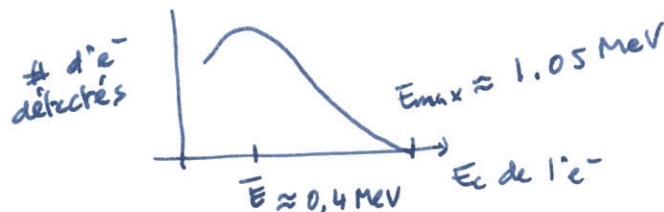
Dans les noyaux il est en général stabilisé ... pas toujours ! Certains noyaux peuvent en effet se désintégrer à cause de cette instabilité du neutron sous l'effet de l'interaction faible,

ce qu'on appelle la radioactivité β (découverte en 1911 par Bquer, Hahn et Meitner)

ex: transmutation du ${}^{210}_{83}\text{Bi}$ en ${}^{210}_{84}\text{Po}$ par émission d'un e^- (particule β^-): l'exemple "historique"



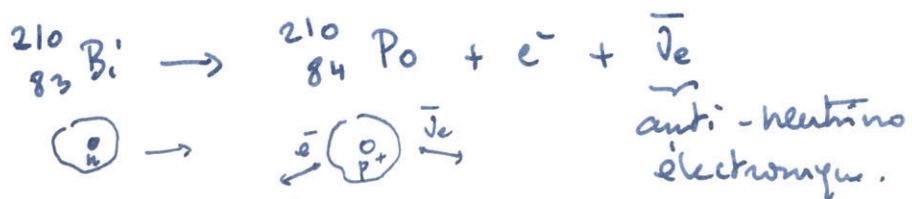
mais l'énergie de l' e^- prend (dans l'expérience) un continuum de valeurs possibles! (L'énergie des noyaux est fixée)



source:
Luc Valentin,
Le monde subatomique

Pourquoi cette distribution d'énergie? Pb avec la conservation de E ? ~~NON!~~

1931: W. Pauli fit l'hypothèse que la réaction mettait en jeu une autre particule non détectée qui emporte l'énergie "manquante"



anti-neutrino pour conserver la charge leptannique et pas seulement la charge électrique (deux autres lois de conservation!)

Magnifique!

4. Plus fondamentalement, l'existence de lois de conservations est liée à des propriétés d'invariance, une idée très profonde et fertile.

ex: conservation de l'énergie
↓
invariance par translation temporelle.

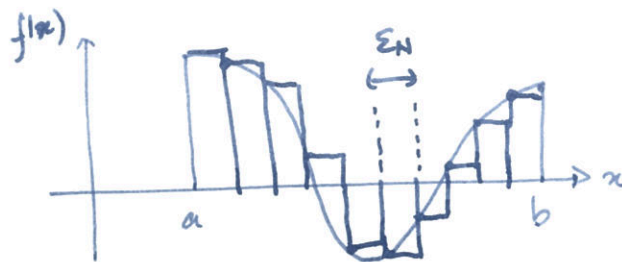
dessous : théorème de Noether

C'est tellement fondamental, que cette idée transcende les différentes grandes théories physiques (mécanique newtonienne, mécanique quantique, etc.)

II. Parentèse mathématique: calcul intégral

A. Intégrale de Riemann

Déf. Soit $f(x)$ une fonction (bornée) sur $[a, b]$



on coupe l'intervalle en N intervalles (de largeurs égales pour simplifier)

$$\int_a^b dx f(x) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{k=0}^{N-1} \epsilon_N \cdot f(a + k \epsilon_N) \quad \text{où } \epsilon_N = \frac{b-a}{N}$$

intégrale définie:
Somme (continue) de $f(x) \times$ accroissement infinitésimal

vocabulaire:
 x : variable d'intégration (muette)
 $\int_a^b dx f(x) \equiv \int_a^b du f(u)$
 $f(x)$: intégrande
 dx : élément infinitésimal
 a, b : bornes d'intégration

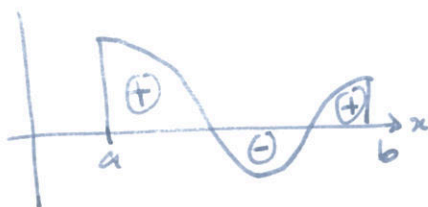
Rq: les intervalles n'ont pas besoin d'être de largeurs égales, du moment que les largeurs tendent toutes vers 0 lorsque $N \rightarrow \infty$

partition: $[a, b] = [x_0, x_1] \cup [x_1, x_2] \cup \dots \cup [x_{N-1}, x_N]$
avec $\delta x_n = x_{n+1} - x_n \xrightarrow[N \rightarrow \infty]{} 0 \quad \forall n$

$$\int_a^b dx f(x) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{k=0}^{N-1} \delta x_k \cdot f(x_k)$$

ou n'importe quelle valeur $\in [x_k, x_{k+1}]$

B. Interprétation géométrique:

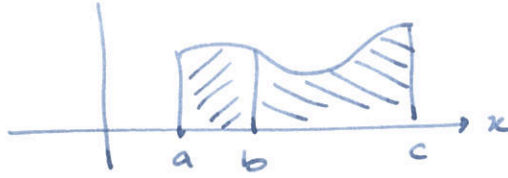


aire algébrique entre la courbe et l'axe des abscisses.

C. Propriétés (évidentes)

- $\int_b^a dx f(x) = - \int_a^b dx f(x)$

- Chasles: $\int_a^b dx f(x) + \int_b^c dx f(x) = \int_a^c dx f(x)$



- Linéarité :

$$\int_a^b dx [\lambda f(x) + \mu g(x)] = \lambda \int_a^b dx f(x) + \mu \int_a^b dx g(x)$$

$\swarrow \quad \searrow$
 $\in \mathbb{R}$

- Dimension :

$$[\int dx f(x)] = [dx] \cdot [f(x)] = [x] \cdot [f(x)]$$

D. Relation avec la dérivation

Soit $F(x) = \int_a^x dt f(t)$ une primitive de $f(x)$

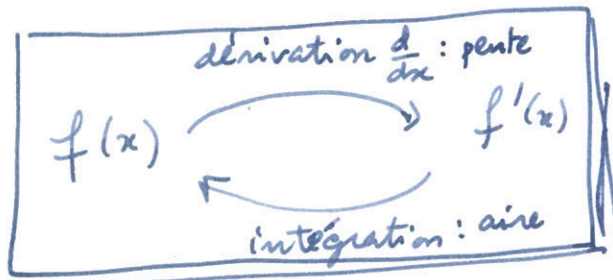
$$F(x) \approx \sum_{n=0}^{N-1} \varepsilon \cdot f(a+n\varepsilon) \quad \text{pour } N \rightarrow \infty$$

$$F(x+\varepsilon) - F(x) \approx \left(\sum_{n=0}^N - \sum_{n=0}^{N-1} \right) \varepsilon f(a+n\varepsilon) = \varepsilon f\left(\frac{a+N\varepsilon}{x}\right)$$

$$\frac{F(x+\varepsilon) - F(x)}{\varepsilon} \approx f(x)$$

\downarrow
 $\begin{matrix} N \rightarrow \infty \\ (\varepsilon \rightarrow 0) \end{matrix}$

$$F'(x) = f(x)$$



Remarque: soient $F_1(x)$ et $F_2(x)$ deux primitives de $f(x)$

$$\Rightarrow F_1' = F_2' = f$$

$$\frac{d}{dx} (F_1(x) - F_2(x)) = 0 \Rightarrow$$

$F_1(x)$ et $F_2(x)$
diffèrent par une
constante

E. Calcul des intégrales définies

- il faut "deviner" une primitive $F(x)$ de $f(x)$ (et on utilise la formule de Riemann)

$$\int_a^b dx f(x) = [F(x)]_{x=a}^{x=b} = F(b) - F(a)$$

notation

Exemple:

$$\int_0^1 dx x = \left[\frac{x^2}{2} \right]_{x=0}^{x=1} = \frac{1}{2}$$

problème: il n'est pas toujours facile de trouver $F(x)$!

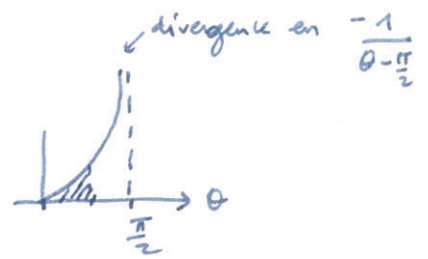
Tableau de quelques primitives

$\int^x dx f(x)$ ou $\int dx f(x)$: notation pour une intégrale indéfinie

$f(x)$	$\int dx f(x) \equiv F(x)$
x^a pour $a \neq -1$	$\frac{1}{a+1} x^{a+1}$
$\frac{1}{x}$	$\ln x $
$e^{\lambda x}$	$\frac{1}{\lambda} e^{\lambda x}$
$\cos x$	$\sin x$
$\sin x$	$-\cos x$
$\tan x = \frac{\sin}{\cos}$	$-\ln \cos x $
etc.	

• technique n°1 : changement de variable

$$u: \int_0^{\pi/4} d\theta \tan \theta = \int_0^{\pi/4} d\theta \frac{\sin \theta}{\cos \theta}$$



(on remarque que $d \sin \theta = -d(\cos \theta)$)

$$= - \int_0^{\pi/4} \frac{d(\cos \theta)}{\cos \theta} = - \int_{u=1}^{u=1/\sqrt{2}} \frac{du}{u} = \int_{1/\sqrt{2}}^1 \frac{du}{u} = [\ln|u|]_{1/\sqrt{2}}^1 = \ln 1 - \ln 1/\sqrt{2}$$

$\swarrow \theta = \pi/4 \Rightarrow u = 1/\sqrt{2}$
 $\nwarrow \theta = 0 \Rightarrow u = 1$

$$\int_0^{\pi/4} d\theta \tan \theta = \frac{1}{2} \ln 2$$

$$ex 2: \int_0^1 \frac{dx}{\sqrt{1-x^2}} = \int_0^{\pi/2} \frac{d\theta \cos \theta}{\sqrt{1-\sin^2 \theta}} = \int_0^{\pi/2} d\theta = \frac{\pi}{2}$$

$x = \sin \theta$

• technique n°2 : intégration par parties (IMPORTANT)

$$(fg)' = f'g + fg' \Rightarrow f'g = (fg)' - fg'$$

$$\int_a^b dx f'(x) g(x) = [f(x) g(x)]_a^b - \int_a^b dx f(x) g'(x)$$

$f \rightarrow F$
 $f' \rightarrow f$

on pourrait écrire la formule comme: dérivée

$$\int_a^b dx f(x) g(x) = [F(x) g(x)]_a^b - \int_a^b dx F(x) g'(x)$$

intégrée

application: $\int_0^{\infty} dx e^{-x} x = \underbrace{[-e^{-x} x]_0^{\infty}}_{=0} - \int_0^{\infty} (-e^{-x}) \cdot 1 \cdot dx = 1$

• technique n°3 : dérivation sous \int

si $I(\lambda)$ est de la forme $I(\lambda) = \int_a^b dx \frac{\partial}{\partial \lambda} f(x, \lambda) = \frac{\partial}{\partial \lambda} \int_a^b dx f(x, \lambda)$

$$u: \int_0^{\infty} dx \underbrace{x e^{-ax}}_{-\frac{\partial}{\partial a} e^{-ax}} = -\frac{\partial}{\partial a} \int_0^{\infty} dx e^{-ax} = \frac{1}{a^2}$$

facile = $1/a$

Pour $\int_0^{\infty} dx x^n e^{-ax}$ il est plus facile de procéder ainsi que de faire n I.P.P.

$$\left(-\frac{\partial}{\partial a}\right)^n \int_0^{\infty} dx e^{-ax} = \left(-\frac{\partial}{\partial a}\right)^n \frac{1}{a} = \frac{n!}{a^{n+1}}$$

III. Travail

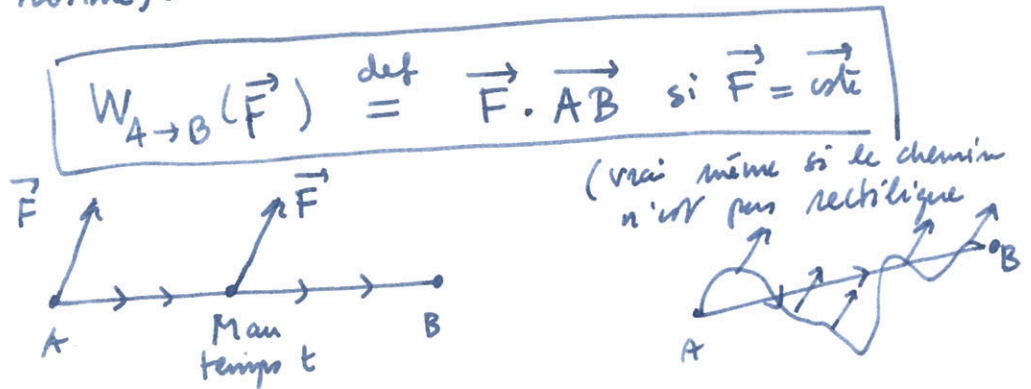
Cette notion va nous permettre d'associer un coût énergétique à une force.

Nous allons considérer uniquement des chemins rectilignes
 Le cas général \rightarrow 2nd semestre.

A. Définitions

1. Travail d'une force constante

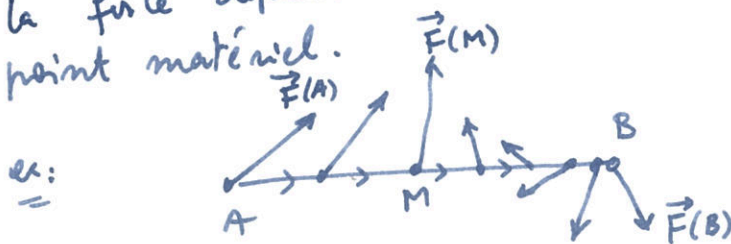
Considérons un point matériel qui se meut de A à B tout en subissant une force \vec{F} constante (en direction, sens et norme).



Propriété: $W_{B \rightarrow A}(\vec{F}) = -W_{A \rightarrow B}(\vec{F})$

2. Cas général:

la force dépend de l'endroit où se trouve le point matériel.



on introduit une séquence de points intermédiaires pour définir la trajectoire

$$M_0 \equiv A, M_1, M_2, \dots, M_N \equiv B$$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{k=0}^{N-1} \underbrace{\vec{F}(M_k) \cdot \overrightarrow{M_k M_{k+1}}}_{\text{sur le déplacement } \overrightarrow{M_k M_{k+1}}} = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_k W_{M_k \rightarrow M_{k+1}}(\vec{F})$$

on peut supposer que $\vec{F} \simeq \text{cte}$

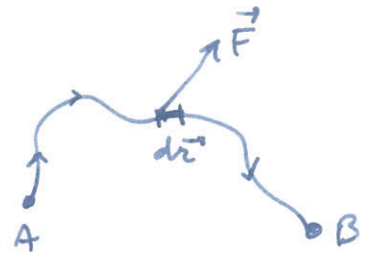
ce qu'on écrit formellement:

$$(*) \quad W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = \int_{A \rightarrow B} d\vec{r} \cdot \vec{F}$$

dépend du chemin

il est sous-entendu que la force est prise en $\vec{r} \rightarrow \vec{F}(\vec{r})$

attention: cette écriture formelle ne nous renseigne pas comment calculer concrètement cette intégrale.



Application simple: \vec{F} est une fonction de la position et $A \rightarrow B$ se fait le long d'un axe portant le vect. \vec{i}

$$\vec{F} = F_x(x) \vec{i} + \dots$$

↑
inutile

yet x utiles (fixés à 0 sur l'axe)



$$d\vec{r} = \vec{i} \cdot dx$$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = \int_a^b dx F_x(x)$$

Cas général: Nécessité de paramétrer la trajectoire

$$\vec{F}(\vec{r}, \vec{v}, t) \xrightarrow[\text{simplifié}]{\text{on}} F_x(x, v_x, t)$$

↑ ↑
la force pourrait dépendre de la vitesse.

La trajectoire est paramétrée → ex: loi horaire $x(t)$

$$d\vec{r}(t) = \vec{i} dx(t) = \vec{i} \frac{dx(t)}{v_x(t)} dt$$

intégrale sur une variable

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = \int_{A \rightarrow B} d\vec{r} \cdot \vec{F} = \int_{t_A}^{t_B} dt \cdot \underbrace{v_x(t)}_{dx} \cdot F_x(x(t), v_x(t), t)$$

C'est en fait la manière générale (c'est un pb pratique!) de convertir l'écriture formelle (*) en une vraie intégrale au sens de Riemann, calculable

$$\vec{r}(t) \rightarrow \frac{d\vec{r}}{dt} = \frac{d\vec{r}(t)}{dt} \Rightarrow W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = \int_{t_A}^{t_B} dt \vec{v}(t) \cdot \vec{F}(\vec{r}(t), \vec{v}(t), t)$$

B. Propriétés

1. Dimension

$$[W_{A \rightarrow B}(\vec{F})] = \left[\int_{A \rightarrow B} d\vec{r} \cdot \vec{F} \right] = [d\vec{r}] [\vec{F}] = L \cdot \overbrace{[F_{\text{new}}]}^{M L T^{-2}} = M L^2 T^{-2}$$

$$\boxed{[W]} = \boxed{[\text{Énergie}]} \Rightarrow \text{unité S.I.} = \underline{\underline{\text{Joule}}}$$

2. Moteur vs Résistant (vocabulaire)

$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) > 0 \rightarrow$ on dit que le travail est moteur
(la force est motrice)

$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) < 0 \rightarrow$ on dit que le travail est résistant

3. Orthogonalité

si $\vec{F} \perp d\vec{r}$ le long de la trajectoire $\Rightarrow W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = 0$

ex: non trivial : force de Lorentz $\vec{F} = q \vec{v} \times \vec{B}$

$$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} \Rightarrow \vec{F} \perp d\vec{r}$$

la force magnétique ne travaille pas!

↓
orbite cyclotron

4. Relation de Chasles



$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) + W_{B \rightarrow C}(\vec{F}) = W_{A \rightarrow C}(\vec{F})$$

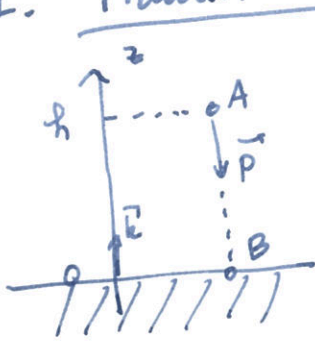
5. Linéarité

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_1 + \vec{F}_2) = W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_1) + W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_2)$$

propriétés basiques
des intégrales

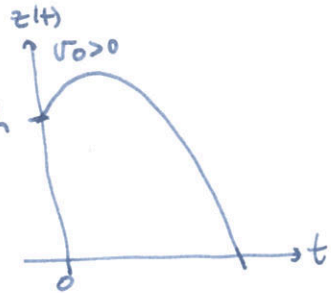
C. Exemples.

1. Travail du poids pendant la chute libre



+ P.F.D: $\ddot{z} = -g$

$$\begin{cases} z(0) = h \\ \dot{z}(0) = v_0 \end{cases} \Rightarrow z(t) = h + v_0 t - \frac{g}{2} t^2$$



$$\vec{P} = -mg \vec{k} = \text{cte}$$

Facile!

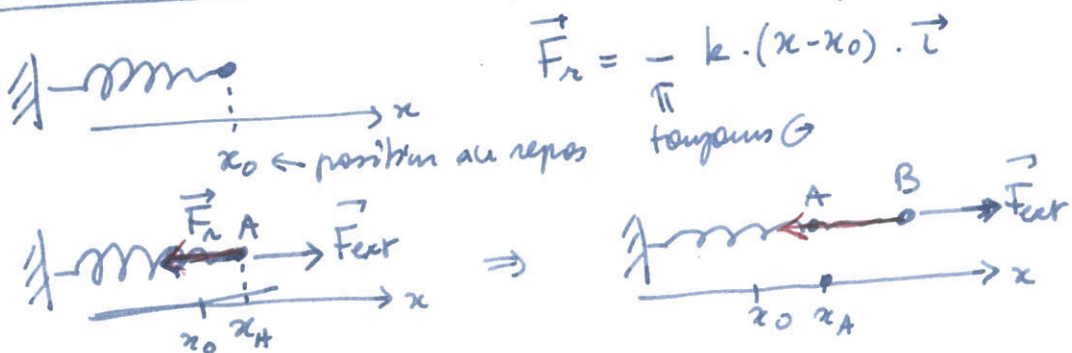
$$W_{A \rightarrow B}(\vec{P}) = (-mg \vec{k}) \cdot \overbrace{((z_B - z_A) \vec{k})}^{\vec{AB}} = +mg(z_A - z_B)$$

$$\boxed{W_{A \rightarrow B}(\vec{P}) = +mgh} > 0$$

travail \downarrow moteur

|| le travail ne dépend que de propriétés (géométriques) extrêmement simples de la trajectoire: $z_A - z_B$

2. Travail de la force de rappel



$$\vec{F}_r = -k \cdot (x - x_0) \cdot \vec{i}$$

↑
élongation
↑
temps t

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_r) = \int_{A \rightarrow B} d\vec{r} \cdot \vec{F}_r = -k \int_{x_A}^{x_B} dx (x - x_0) = -k \left[\frac{(x - x_0)^2}{2} \right]_{x_A}^{x_B}$$

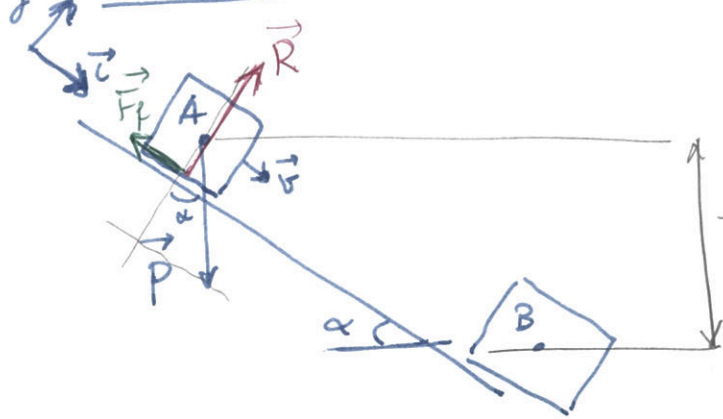
↑
formel

$d\vec{r} = dx \cdot \vec{i}$
 $\vec{F}_r = -k(x - x_0) \vec{i}$

$$\boxed{W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_r) = -\frac{k}{2} [(x_B - x_0)^2 - (x_A - x_0)^2]} = -k(x_B - x_A) \left(\frac{x_A + x_B}{2} - x_0 \right)$$

ex: $x_A = x_0$; $W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_r) = -\frac{k}{2} (x_B - x_0)^2 < 0$ (résistant)

3. Glissement sur un solide.



$$\vec{P} = mg (\sin \alpha \vec{i} - \cos \alpha \vec{j})$$

$$\vec{R} = P_y \vec{j} \text{ avec } P_y = mg \cdot \cos \alpha$$

$$\vec{F}_f = -\text{sign}(v_x) \times k_c mg \cdot \cos \alpha \cdot \vec{i}$$

$$h = (x_B - x_A) \sin \alpha$$

a. trajet direct de A à B ($v_x > 0 \forall t$)

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{P}) = \overrightarrow{AB} \cdot \vec{P} \quad (\vec{P} = \text{cte})$$

$$(x_B - x_A) \vec{i}$$

$$= (x_B - x_A) mg \sin \alpha > 0 \quad (\text{moteur})$$

$$= + mg h$$

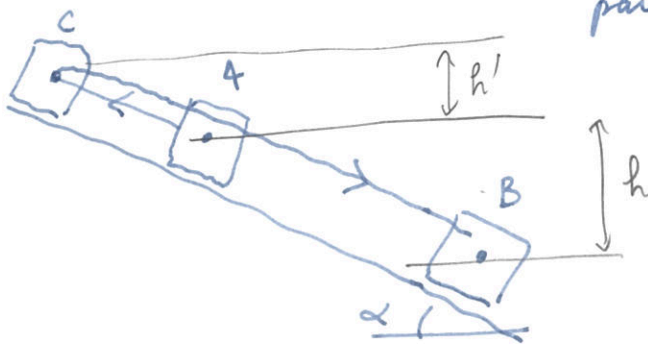
$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) = \overrightarrow{AB} \cdot \vec{F}_f \quad (\vec{F}_f = \text{cte})$$

$$= -k_c \cdot mg \cos \alpha (x_B - x_A)$$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) = -\frac{k_c}{\tan \alpha} mg h < 0 \quad (\text{résistant})$$

b. Passage par le point c (v_x change de signe)

par exemple si $v_x(0) < 0$



$$W_{A \rightarrow C \rightarrow B}(\vec{P})$$

$$= W_{A \rightarrow C}(\vec{P}) + W_{C \rightarrow B}(\vec{P})$$

$$= \overbrace{mg(z_A - z_C)}^{\text{résistant}} + \overbrace{mg(z_C - z_B)}^{\text{moteur}}$$

$$= mg(z_A - z_B) = mg h \quad (\text{moteur})$$

échange

$$W_{A \rightarrow C \rightarrow B}(\vec{P}) = W_{A \rightarrow B}(\vec{P})$$

$$W_{A \rightarrow C \rightarrow B}(\vec{F}_f) = W_{A \rightarrow C}(\vec{F}_f) + W_{C \rightarrow B}(\vec{F}_f)$$

$$= \overrightarrow{AC} \cdot \overbrace{(+k_c mg \cos \alpha \vec{i})}^{\text{résistant}} + \overrightarrow{CB} \cdot \overbrace{(-k_c mg \cos \alpha \vec{i})}^{\text{résistant}}$$

$$= -\frac{h'}{\sin \alpha} \vec{i}$$

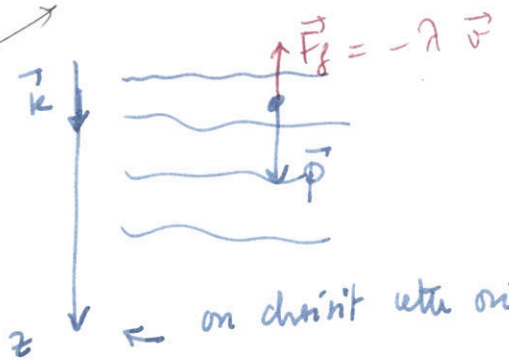
$$+ \frac{h+h'}{\sin \alpha} \vec{i}$$

$$\Rightarrow W_{A \rightarrow C \rightarrow B}(\vec{F}_f) = -\frac{k_c}{\tan \alpha} mg (h + 2h') \neq W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f)$$

4. Chute dans un fluide - (plus compliquée)

⇒ laisser en exercice ?

trop compliquée



Prin des forces:

$$\vec{P} + \vec{F}_A = (m - m_{\text{eau}}) g \vec{k}$$

$$\vec{F}_f = -\lambda \vec{v} \quad \text{m posera}$$

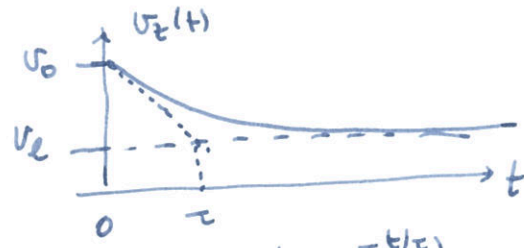
$$\lambda = \frac{m}{\tau}$$

on choisit cette orientation pour avoir $v_e > 0$

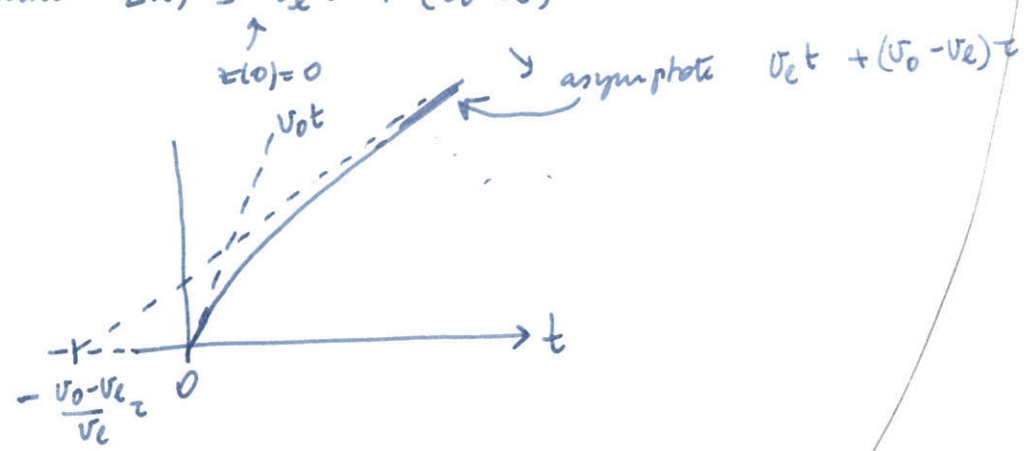
au chapitre 4 nous avons obtenu:

$$v_z(t) = v_e + (v_0 - v_e) e^{-t/\tau}$$

cas: si $v_0 > v_e$



et donc $z(t) = v_e t + (v_0 - v_e) \tau \cdot (1 - e^{-t/\tau})$



Calculons $W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) \dots$

Exercice: Calculer $W_{A \rightarrow B}(\vec{F})$ lorsque 1) $\frac{h}{v_e} \gg \tau$

2) $\frac{h}{v_e} \ll \tau$

Le calcul de $W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f)$ ne pose pas de difficulté:

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) = \int_{A \rightarrow B} d\vec{r} \cdot \vec{F}_f = \int_{A \rightarrow B} dz \underbrace{F_{fz}}_{-\lambda v_z = -\frac{m}{\tau} v_z}$$

écriture formelle
→ pas très utile pour
le calcul car $\vec{F}_f = -\lambda \vec{v}$

ici on n'a pas le choix: il faut paramétrer proprement la trajectoire.

$$\int_{A \rightarrow B} dz F_{fz} = \int_{A \rightarrow B} \underbrace{dz(t)}_{dt v_z(t)} \underbrace{\left(-\frac{m}{\tau} v_z(t)\right)}_{dt v_z(t)} = -m \int_{t_A=0}^{t_B} \frac{dt}{\tau} v_z(t)^2$$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) = -m \int_0^{t_B} \frac{dt}{\tau} v_z(t)^2 = -m \int_0^{t_B} \frac{dt}{\tau} [v_e + (v_0 - v_e) e^{-t/\tau}]^2$$

la dimension [Energie]
est évidente

$$u = t/\tau$$

$$= -m \int_0^{t_B/\tau} du [v_e^2 + 2 v_e (v_0 - v_e) e^{-u} + (v_0 - v_e)^2 e^{-2u}]$$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) = -m \left[v_e^2 \frac{t_B}{\tau} + 2 v_e (v_0 - v_e) (1 - e^{-t_B/\tau}) + \frac{(v_0 - v_e)^2}{2} (1 - e^{-2t_B/\tau}) \right]$$

compliqué !! dépend de tous les détails de la trajectoire

t_B est donné par

$$h = v_e t_0 + (v_0 - v_e) \tau (1 - e^{-t_0/\tau})$$

Cas limites:

* $v_0 = v_e$ $\Rightarrow v_z(t) = v_e \forall t \Rightarrow t_B = h/v_e$ $\Rightarrow -\frac{m v_e}{\tau} = -\frac{m}{\tau} v_e h$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) = -\frac{m}{\tau} v_e^2 t_B = \overbrace{-\frac{m v_e}{\tau}}_{\text{travail résistant}} \times h \quad \text{car ici } \vec{F}_f = -m \vec{v}$$

* si le temps de chute est "long" $t_B \gg \tau \Rightarrow$ on atteint très vite $v_z(t) \approx v_e \Rightarrow$ on retrouve le résultat précédent

* si le temps de chute est court $t_B \ll \tau$

$$v_z(t) \approx v_e + (v_0 - v_e) \left(1 - \frac{t}{\tau}\right) = v_0 + (v_e - v_0) \frac{t}{\tau}$$

Simplifications: $\boxed{V_0 = 0} \Rightarrow v_z(t) \simeq v_e \frac{t}{\tau}$
 $z(t) \simeq \frac{v_e}{2\tau} t^2 \Rightarrow t_B \simeq \sqrt{\frac{2\tau h}{v_e}}$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) \simeq -m \int_0^{t_B} dt v_e^2 \left(\frac{t}{\tau}\right)^2 = -m v_e^2 \int_0^{t_B/\tau} du u^2$$

$$\Downarrow$$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) \simeq -\frac{m v_e^2}{3} \left(\frac{t_B}{\tau}\right)^3$$

$$\left(\frac{2\tau h}{v_e \tau}\right)^{3/2} = \frac{2\sqrt{2} h^{3/2}}{v_e \tau \sqrt{v_e \tau}}$$

$$\Downarrow$$

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) \simeq - \underbrace{\frac{m v_e h}{\tau}}_{\text{résultat obtenu dans l'autre limite}} \times \frac{1}{3} \sqrt{\frac{8h}{v_e \tau}}$$

résultat obtenu dans l'autre limite

Conclusion: $\left\{ \begin{array}{l} W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f) \simeq -\frac{m v_e h}{\tau} \quad \text{si } \frac{h}{v_e} \gg \tau \\ \simeq -\frac{m v_e h}{\tau} \times \frac{1}{3} \sqrt{\frac{8h}{v_e \tau}} \quad \text{si } \frac{h}{v_e} \ll \tau \text{ et } v_0 = 0 \end{array} \right.$

\Downarrow
 La réponse est une fonction compliquée de h et v_0

~~Q: Pourquoi $W_{A \rightarrow B}(\vec{P})$ est-il simple
 mais pas $W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f)$?~~

Q: Pourquoi $W_{A \rightarrow B}(\vec{P})$ et $W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_r)$ sont-ils simples à calculer et analyser, mais pas $W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_f)$?