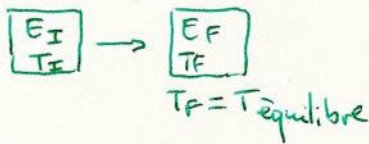


Calorimétrie

Détermination d'une température d'équilibre en présence de fuites.

Corps dans un calorimètre parfaitement isolé:

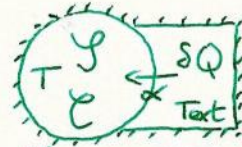
Pour une transformation isobare : $Q_p = \Delta H = C \Delta T$
(cas $C = \text{cte}$)



Isolé $\Rightarrow Q_p = 0 \Rightarrow \Delta T = 0 \Rightarrow T_{\text{eq}} = T_I$

Corps dans un calorimètre bien isolé:

$\delta Q = C dT$; $\delta Q = \delta Q_{\text{fuite}}$



L'énergie perdue de part les fuites est proportionnelle à l'intervalle de temps dt considéré, à différence de température $(T - T_{\text{ext}})$ avec l'extérieur, et d'une constante α dépendant de la facilité avec laquelle les fuites s'effectuent:

$\delta Q_{\text{fuite}} = \alpha (T_{\text{ext}} - T) dt = C dT$

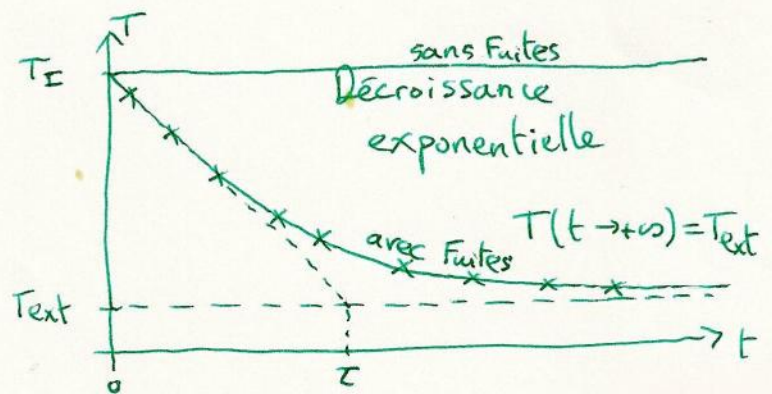
$\Rightarrow \frac{dT}{dt} + \frac{\alpha}{C} T = \frac{\alpha}{C} T_{\text{ext}}$

$\tau = \frac{C}{\alpha}$: temps caractéristique sur lesquels s'effectue les fuites.

$\Rightarrow T(t) = (T_I - T_{\text{ext}}) e^{-t/\tau} + T_{\text{ext}}$

Au final la température du corps atteint l'ambiante.

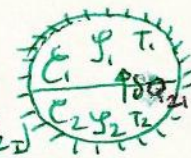
Pour un calorimètre classique τ vaut quelques heures,



2 corps en contact dans un calorimètre parfait:

E_1 : $Y_1: T_1$
 E_2 : $Y_2: T_2$
 $\rightarrow (T_1)_F = (T_2)_F = T_{\text{eq}}$

$Q_p = 0 = \Delta H_1 + \Delta H_2$
 $= C_1 \Delta T_1 + C_2 \Delta T_2$
 $= C_1 (T_{\text{eq}} - T_{1I}) + C_2 (T_{\text{eq}} - T_{2I})$



$Y = Y_1 \cup Y_2$
Isolé ($\delta Q = 0$)

$\Rightarrow T_{\text{eq}} = \frac{C_1 T_{1I} + C_2 T_{2I}}{C_1 + C_2}$ (si $C_1 = C_2$: $T_{\text{eq}} = (T_1 + T_2)/2$)

dynamique du processus:

$\delta Q_{21} = \alpha_{12} (T_2 - T_1) dt$
 $= -C_2 dT_2 = +C_1 dT_1$

on trouve un système d'équa. diff. couplées pour les deux variables T_1 et T_2 .

$\left\{ \begin{aligned} \frac{dT_1}{dt} + \frac{\alpha_{12}}{C_1} T_1 &= \frac{\alpha_{12}}{C_1} T_2 & (1) \\ \frac{dT_2}{dt} + \frac{\alpha_{12}}{C_2} T_2 &= \frac{\alpha_{12}}{C_2} T_1 & (2) \end{aligned} \right.$

On pose: $\tau_1 = \frac{C_1}{\alpha_{12}}$ et $\tau_2 = \frac{C_2}{\alpha_{12}}$

$$(1) \Rightarrow T_2 = T_1 + \tau_1 \frac{dT_1}{dt} \stackrel{(2)}{\Rightarrow} \frac{dT_1}{dt} + \tau_1 \frac{d^2 T_1}{dt^2} + \frac{1}{\tau_2} T_1 + \frac{\tau_1}{\tau_2} \frac{dT_1}{dt} = \frac{1}{\tau_2} T_1$$

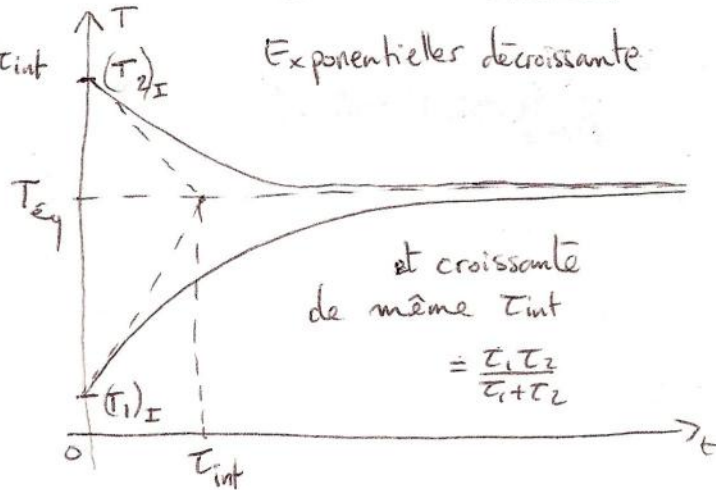
$$\Rightarrow \frac{d^2 T_1}{dt^2} + \left(\frac{1}{\tau_1} + \frac{1}{\tau_2}\right) \frac{dT_1}{dt} = 0 \Rightarrow \frac{dT_1}{dt} = \left(\frac{dT_1}{dt}\right)_0 e^{-t/\tau_{int}} \quad \tau_{int} = \frac{\tau_1 \tau_2}{\tau_1 + \tau_2}$$

$$\frac{dT_1}{dt} = \frac{1}{\tau_1} (T_2 - T_1) \quad \frac{dT_1}{dt} = \frac{T_{2I} - T_{1I}}{\tau_1} e^{-t/\tau_{int}}$$

$$\Rightarrow T_1(t) = Cste - \frac{\tau_{int}}{\tau_1} (T_{2I} - T_{1I}) e^{-t/\tau_{int}} \quad T_1(t=0) = T_{1I} = Cste - \frac{\tau_{int}}{\tau_1} (T_{2I} - T_{1I})$$

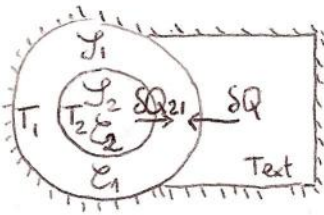
$$\Rightarrow Cste = T_{eq} = \frac{\tau_1 T_{1I} + \tau_2 T_{2I}}{\tau_1 + \tau_2}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} T_1(t) = T_{eq} - \frac{\tau_2}{\tau_1 + \tau_2} (T_{2I} - T_{1I}) e^{-t/\tau_{int}} \\ T_2(t) = T_{eq} + \frac{\tau_1}{\tau_1 + \tau_2} (T_{2I} - T_{1I}) e^{-t/\tau_{int}} \end{cases}$$



2 corps en contact dans un calorimètre comportant des fuites:

Pour exemple nous prendrons le cas où J_2 est dans J_1 :



$$J_2: \delta Q_{J_2} = C_2 dT_2 = -\delta Q_{21} = -\alpha_{12} (T_2 - T_1) dt$$

$$J_1: \delta Q_{J_1} = C_1 dT_1 = \delta Q_{21} + \delta Q = \alpha_{12} (T_2 - T_1) dt + \alpha (T_{ext} - T_1) dt$$

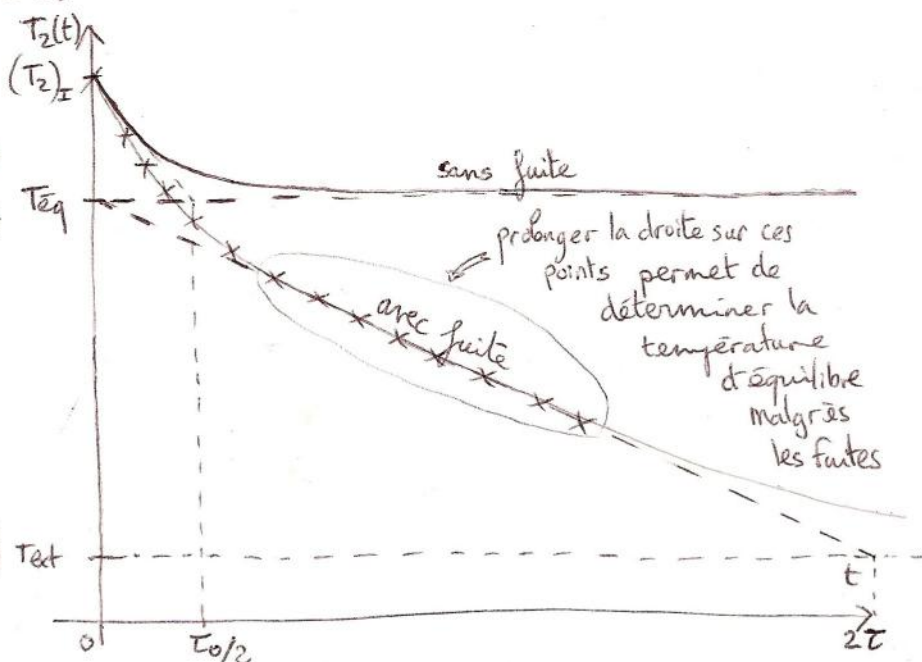
$$\begin{cases} \frac{dT_2}{dt} + \frac{1}{\tau_2} T_2 = \frac{1}{\tau_2} T_1 & (1) \\ \frac{dT_1}{dt} + \frac{\alpha_{12} + \alpha}{C_1} T_1 = \frac{1}{\tau_1} T_2 + \frac{\alpha}{C_1} T_{ext} & (2) \end{cases}$$

Nous avons un bon calorimètre, le contact se fait facilement entre C_1 et C_2 et il y a peu de fuites: $\alpha_{12} \gg \alpha$

$$(1) \Rightarrow T_1 = T_2 + \tau_2 \frac{dT_2}{dt} \stackrel{(2)}{\Rightarrow} \frac{dT_2}{dt} + \tau_2 \frac{d^2 T_2}{dt^2} + \frac{1}{\tau_1} T_2 + \frac{\tau_2}{\tau_1} \frac{dT_2}{dt} = \frac{1}{\tau_1} T_2 + \frac{1}{\tau_1} T_{ext}, \quad \tau = \frac{\tau_2}{\tau_1}$$

$$\frac{d^2 T_2}{dt^2} + \left(\frac{1}{\tau_1} + \frac{1}{\tau_2}\right) \frac{dT_2}{dt} + \frac{1}{\tau_2} T_2 = \frac{1}{\tau_2} T_{ext} + \frac{1}{\tau_1} T_2 + \frac{\tau_2}{\tau_1} \frac{dT_2}{dt}$$

Sur les deux pages suivantes nous avons les courbes de $T_2(t)$ dans les cas: $C_1 = C_2 \Rightarrow \tau_1 = \tau_2 = \tau_0$



$$\frac{d^2 T_2}{dt^2} + \frac{2}{\tau_0} \frac{dT_2}{dt} + \frac{1}{\tau_0} T_2 = \frac{1}{\tau_0} T_{ext}$$

La première courbe est pour: $\tau_0 = \tau/10$

La deuxième courbe pour: $\tau_0 = \tau/100$

Équation car: $d^2 + \frac{2}{\tau_0} d + \frac{1}{\tau_0} = 0$
 $d_{1,2} = -\frac{1}{\tau_0} \pm \sqrt{\frac{1}{\tau_0^2} - \frac{1}{\tau_0}} \approx -\frac{1}{\tau_0} \pm \frac{1}{\tau_0} (1 - \frac{\tau_0}{2})$

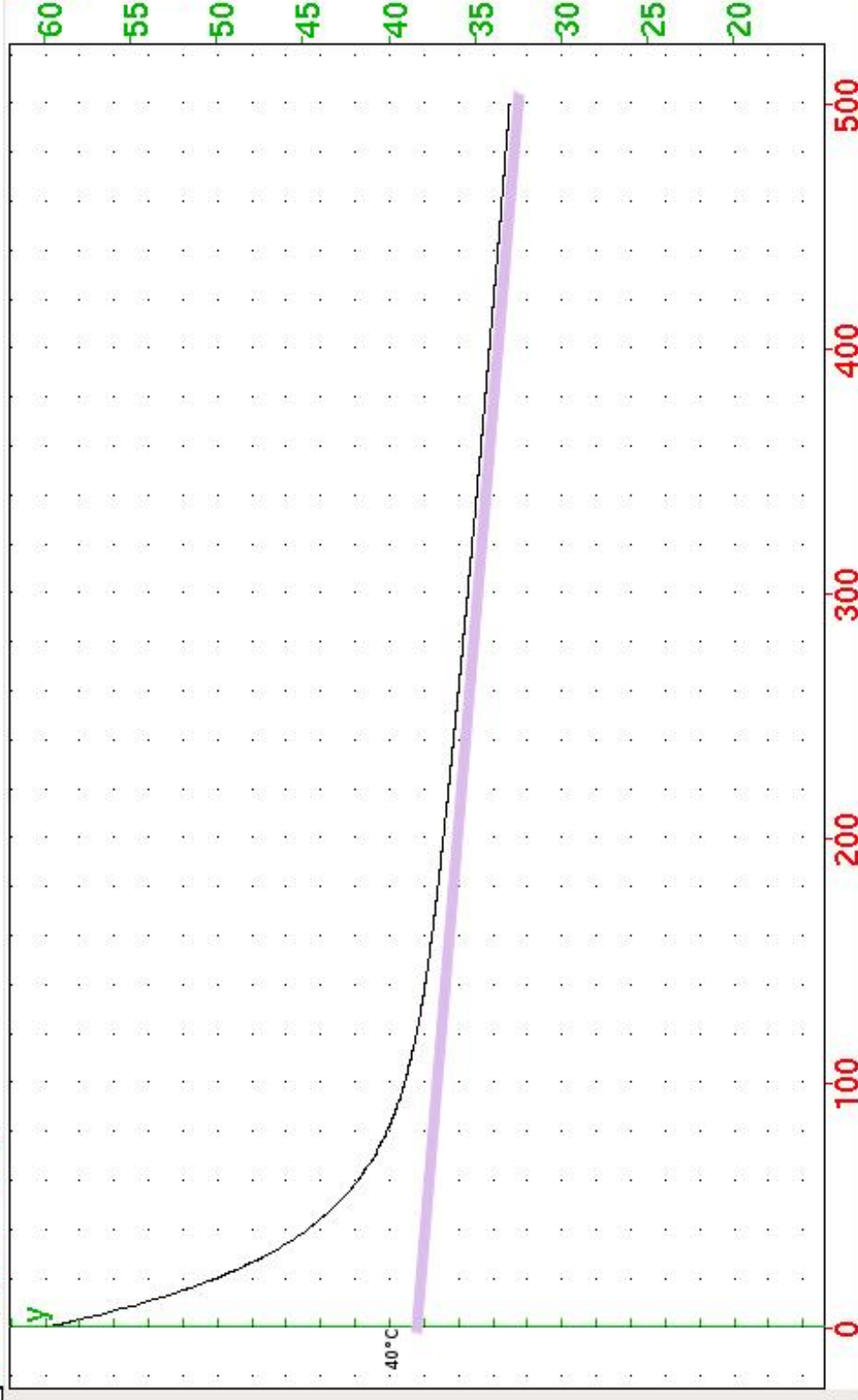
$Q \ll \frac{1}{2}$ régime aperiodique.

```
1 tin:=60;tex:=600; To:=60; Tex:=20; vTo:=(20-60)/60;
```

```
Y:=dsolve([y''+2*tin*y'+1/(tin*tex)*y=1/(tin*tex)*Tex,y(0)=vTo,y(0)=To],y);
```

$$\left(60, 600, 60, 20, \frac{-2}{3}, \left[40 \cdot \cosh\left(\frac{\sqrt{10} \cdot x}{200}\right) \cdot \exp\left(\frac{-x}{-60}\right) \right] \right)$$

```
2 plot(Y,x=0..500);
```



calorimetrie.xws

? Save Config calorimetrie.xws : exact real RAD 12 xcas 28.766M

STOP Kbd X

1 tin:=60;tex:=6000; To:=20; vTo:=(20-60)/60;

Y:=dsolve([y''+2/tin*y'+1/(tin*tex)*y=1/(tin*tex)*Tex,y(0)=vTo,y(0)=To],y);

(60, 6000, 60, 20, $\frac{-2}{3}$, $40 \cdot \cosh\left(\frac{\sqrt{11} \cdot x}{200}\right) \cdot \exp\left(\frac{x}{-60}\right) + 20$)

2 plot(Y, x=0..500);

