

Machines thermiques

Historiquement, les premières machines sont à vapeur.

I Définitions

1 Source = thermostat

Syst de grande $\left\{ \begin{array}{l} \text{taille} \\ \text{cap. thermique} \end{array} \right.$ tel que

$$T = \text{const}$$

Il évolue de manière réversible.

$$\Delta S_{\text{thermostat}} = \cancel{S_c} + S_e = \frac{Q_{\text{th}}}{T_{\text{th}}}$$

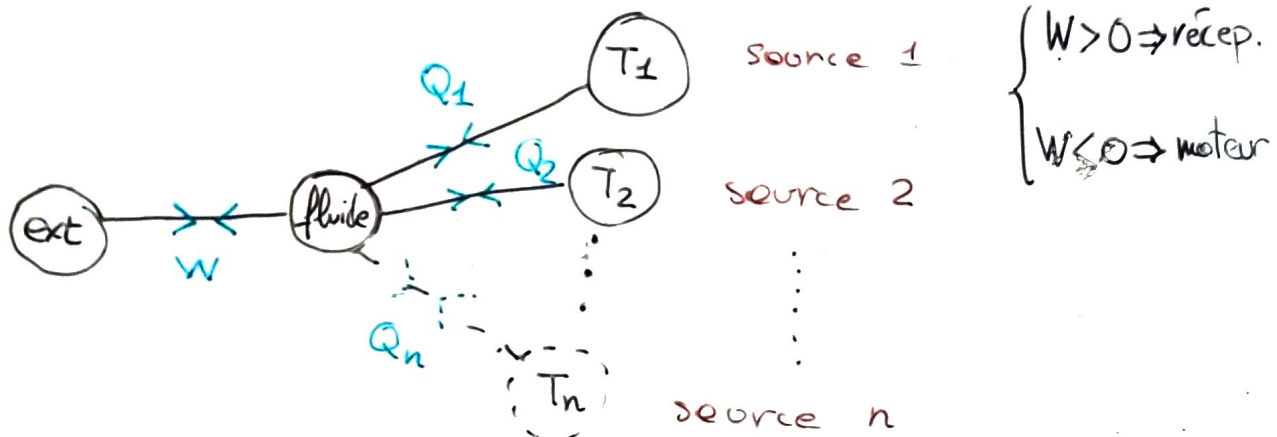
$$\Delta S_{\text{th}} = \frac{Q_{\text{th}}}{T_{\text{th}}}$$

2 Machines thermiques

permet la conversion d'énergie thermique en énergie mécanique et inversement

Au sein d'une machine thermique, le syst est un fluide (locomotive: de l'eau, voiture: mélange air-carburant : fluide frigorigène)

qui subit un cycle de transformation tel que



W, Q_i : énergies (transférées \Rightarrow algébriques)

3 Bilan d'énergie, d'entropie

$$\Delta U = 0 = W + Q_1 + \dots + Q_n$$

$$\Delta S = 0 = S_e + S_c = \frac{Q_1}{T_1} + \dots + \frac{Q_n}{T_n} + S_c$$

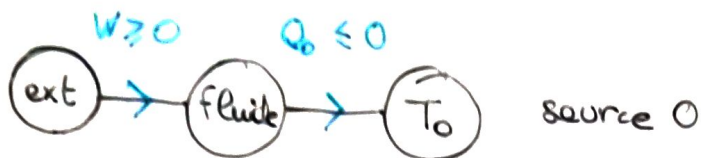
or $S_c \geq 0$

$$\Rightarrow \frac{Q_1}{T_1} + \dots + \frac{Q_n}{T_n} \leq 0$$

Inégalité de Clausius
(ancien énoncé du 2^e principe)

4 Machine monotherme

une seule source.



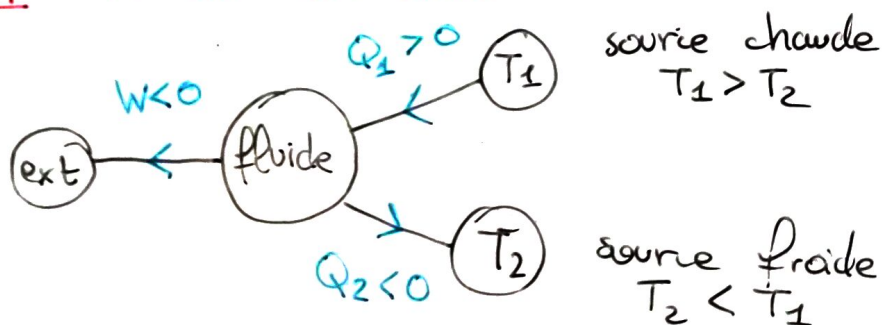
$$\begin{cases} \Delta U = W + Q_0 = 0 \\ \frac{Q_0}{T_0} \leq 0 \end{cases}$$

$$Q_0 \leq 0 \Rightarrow W \geq 0$$

Une machine monotherme ne peut être qu'un récepteur (et non pas un moteur)

ex le radiateur électrique. rendement: 100%
(effet Joule, le $-R-$ "perds" tout.)

II Moteur diatherme



Grâce au transfert thermique Q_1 reçu par le fluide de la source chaude, le fluide fournit une énergie

mécanique W et un transfert thermique Q_2 vers la source froide.

Le moteur sera d'autant plus rentable que

$$\begin{cases} W & \text{grand} \\ Q_1 & \text{petit} \end{cases}$$

ie

$$r := \left| \frac{W}{Q_1} \right| = -\frac{W}{Q_1}$$

or

$$\begin{cases} W + Q_1 + Q_2 = 0 \\ \frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} \leq 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{Q_2}{T_2} \leq -\frac{Q_1}{T_1} \Rightarrow \frac{Q_2}{Q_1} \leq -\frac{T_2}{T_1}$$

$$r = \left| \frac{W}{Q_1} \right| = -\frac{-(Q_1 + Q_2)}{Q_1} = 1 + \frac{Q_2}{Q_1} \leq 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

thm de Carnot

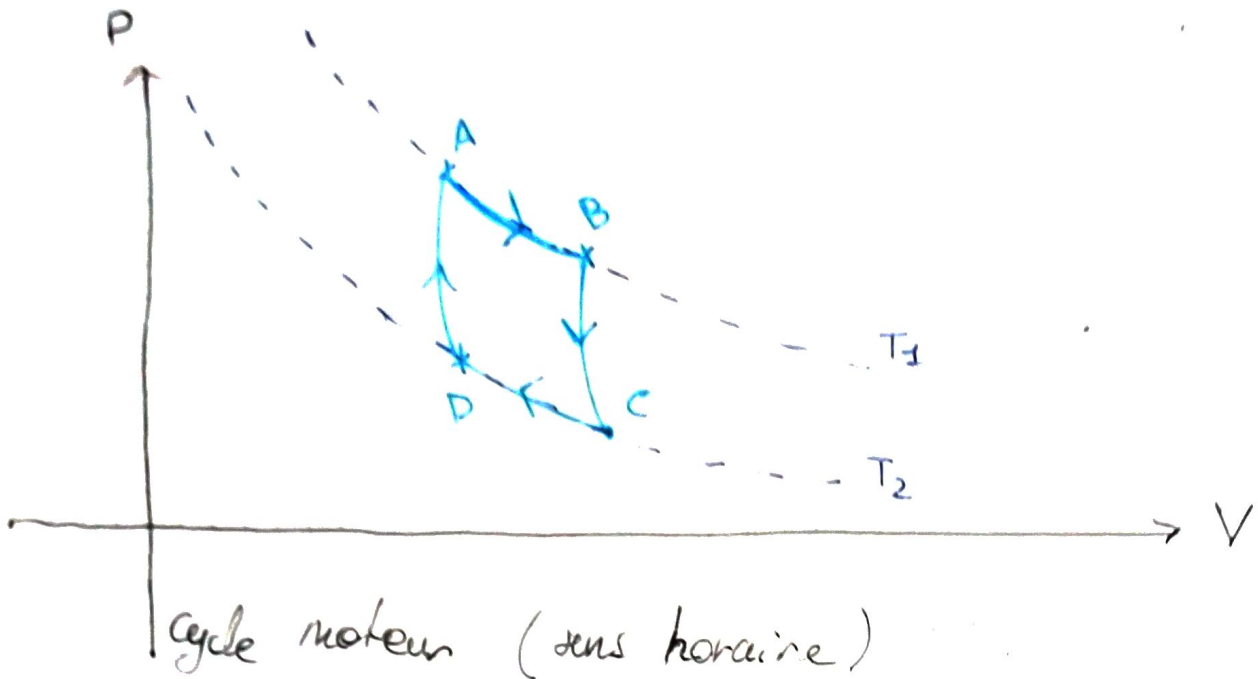
rdt. de Carnot

$$r \leq r_c = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

2 Cycle idéal de Carnot.

Il est constitué de 2 adiabatiques réversibles et de 2 isothermes (T_1, T_2).

Le fluide est un GP



$$Q_{A \rightarrow B} = -W_{A \rightarrow B} = -\int -P_{\text{ext}} dV = +nRT_1 \ln \frac{V_B}{V_A} > 0 \quad \text{le fluide reçoit de la chaleur de source chaude}$$

$$Q_{B \rightarrow C} = 0$$

$$Q_{C \rightarrow D} = -W_{C \rightarrow D} = +nRT_2 \ln \frac{V_D}{V_C} < 0 \quad \text{le fluide cède à la source froide}$$

$$Q_{D \rightarrow A} = 0$$

$$\eta = -\frac{W}{Q_1} = 1 + \frac{Q_2}{Q_1} = 1 + \frac{T_2 \ln \frac{V_D}{V_C}}{T_1 \ln \frac{V_B}{V_A}}$$

B → C et D → A sont Adiab. rév. GP; donc

$$\begin{cases} T_B V_B^{\gamma-1} = T_C V_C^{\gamma-1} \\ T_A V_A^{\gamma-1} = T_D V_D^{\gamma-1} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} T_1 V_B^{\gamma-1} = T_2 V_C^{\gamma-1} \\ T_1 V_A^{\gamma-1} = T_2 V_D^{\gamma-1} \end{cases} \Rightarrow \left(\frac{V_B}{V_A}\right)^{\gamma-1} = \left(\frac{V_C}{V_D}\right)^{\gamma-1}$$

$$\text{d'où } \frac{\ln \frac{V_P}{V_C}}{\ln \frac{V_B}{V_A}} = -1$$

d'où

$$r = 1 - \frac{T_2}{T_1} = r_c$$

← donne le meilleur rendement!

Le cycle de Carnot (isothermes $\times 2$, isentropiques $\times 2$)
est le seul cycle qui permet d'obtenir le
rendement de Carnot

3 Cycle de Beau de Rochas ou d'Otto

[TD Machines thermiques: exo 1]

Thermodynamique

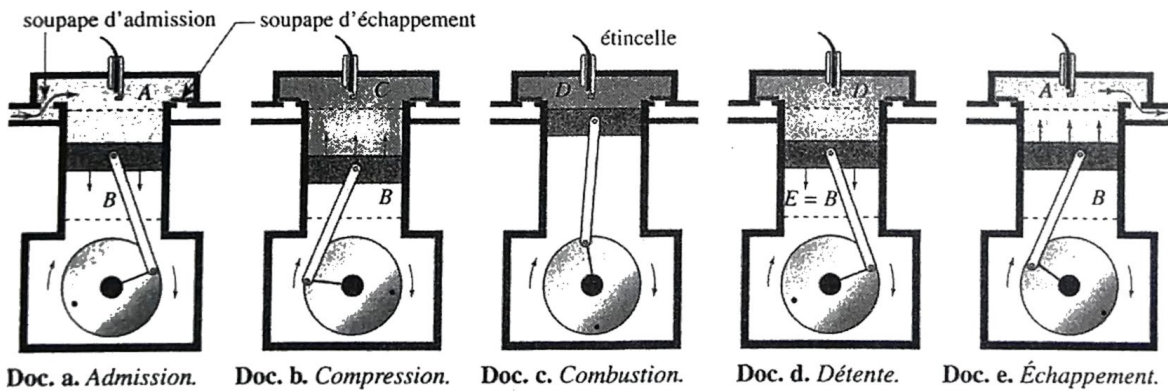
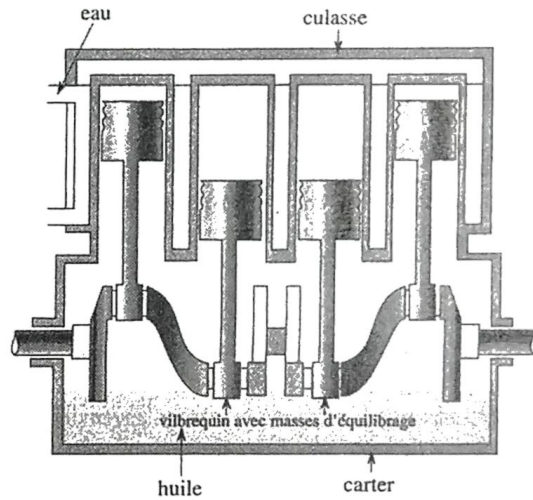
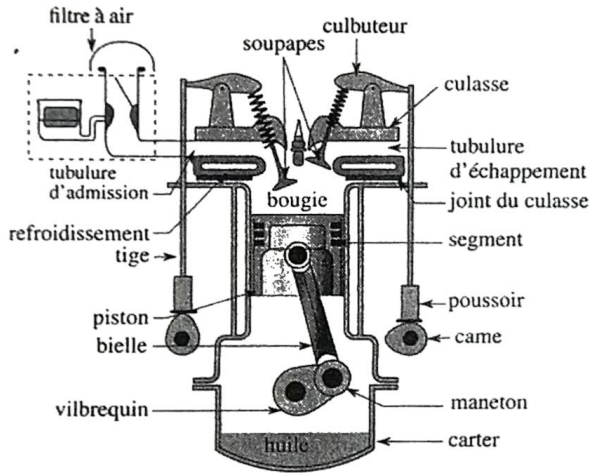
TD 4 Machines thermiques

et toi!
vil. brequin!

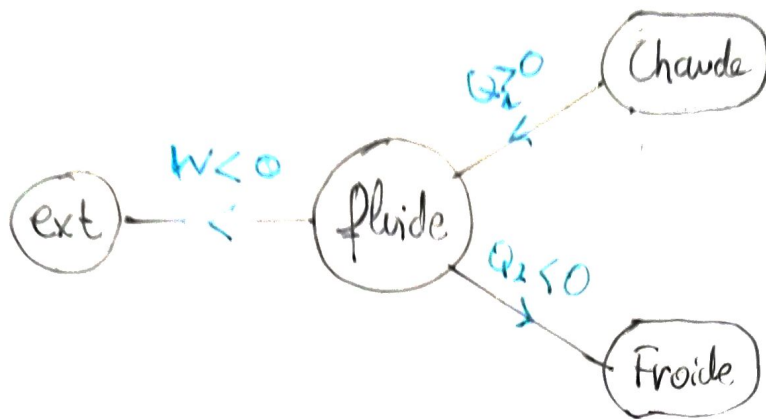
Ai Otto

Exercice 1 : Cycle de Beau de Rochas ou d'Otto. Principe du moteur à essence. Etude d'un cylindre (sur les quatre)

Grâce à la forme du vilebrequin, tous les cylindres parcourent le même cycle avec un décalage temporel constant (quatre-temps). Un cycle nécessite 2 tours de vilebrequin.



- Doc a : 1^{er} temps : admission du mélange (≈ 1 bar) : AB
- Doc b/c : 2^{ème} temps : compression adiabatique (BC) et combustion (CD) grâce à l'étincelle produite par la bougie.
- Doc d : 3^{ème} temps : détente adiabatique DE.
- Doc e : 4^{ème} temps : échappement EB puis BA.



meth

1.

Identifier $\begin{cases} Q_1 > 0 \\ Q_2 < 0 \end{cases}$

$$Q_{BC} = 0$$

combustion: $T_C \neq T_D$

$$Q_{CD} = \Delta U - W = C_V(T_D - T_C) > 0$$

$$Q_{DE} = 0$$

$$Q_{EB} = \Delta U - W = C_V(T_B - T_E) < 0$$

meth
2.

EB \Leftrightarrow source froide; CD \Leftrightarrow source chaude

meth
3.

Rendement $|W/Q_1|$

$$\text{or } \Delta U = 0 = W + \cancel{Q_{BC}} + Q_{CD} + \cancel{Q_{DE}} + Q_{EB}$$

$$0 = W + Q_1 + Q_2$$

$$r = - \frac{-(Q_1 + Q_2)}{Q_2} = 1 + \frac{Q_2}{Q_1}$$

$$= 1 + \frac{Q_{EB}}{Q_{CD}} = 1 + \frac{\cancel{C} \sqrt{(T_B - T_E)}}{\cancel{C} \sqrt{(T_D - T_C)}}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} T_B V_B^{\gamma-1} = T_C V_C^{\gamma-1} \\ T_E V_E^{\gamma-1} = T_D V_D^{\gamma-1} \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} T_B = \left(\frac{V_C}{V_B} \right)^{\gamma-1} T_C = a^{1-\gamma} T_C \\ T_E = \left(\frac{V_D}{V_E} \right)^{\gamma-1} T_D = a^{1-\gamma} T_D \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} T_B = \left(\frac{V_C}{V_B} \right)^{\gamma-1} T_C = a^{1-\gamma} T_C \\ T_E = \left(\frac{V_D}{V_E} \right)^{\gamma-1} T_D = a^{1-\gamma} T_D \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow r = 1 + \frac{a^{1-\gamma} T_C - a^{1-\gamma} T_D}{T_D - T_C}$$

$$= 1 - a^{1-\gamma}$$

$$= 1 - \left(\frac{240}{40} \right)^{1-1,4}$$

$$= 0,51 \quad \leftarrow \text{très élevée}$$

remq rendement idéal de Carnot

$$\eta = \eta_c = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

liq de refroid $\approx 20^\circ\text{C}$
temp après combustion $\approx 1\text{ k}^\circ\text{C}$

$$\approx 1 - \frac{300}{1300}$$

$$\approx 0,75$$

III Récepteurs dithermes

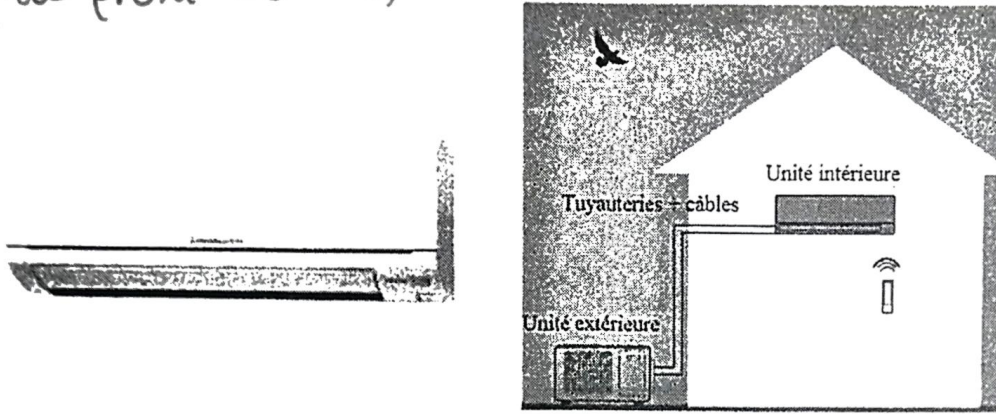
1 PAC

[poly: PAC vs radiateur]

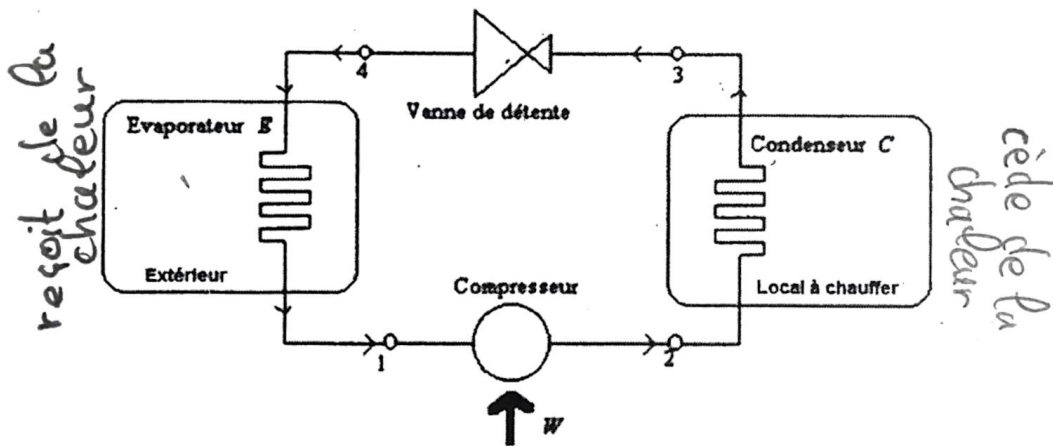
Pompe à chaleur vs radiateur électrique.

Pour chauffer un local, on peut utiliser un radiateur ou une pompe à chaleur.

1) A l'aide des documents ci-dessous, proposer un schéma de modélisation ditherme de la pompe à chaleur. *On se place dans le cas hiver (plus froid dehors)*



Doc 1 : l'installation domestique



Rq : les transferts thermiques ont seulement lieu dans l'évaporateur et le condenseur, à pression constante.

Doc 2 : schéma de principe

English
Liquefier,
liquifier

(device for turning gas into liquid)

French
condenseur *nm*

Ex : Those boxes on the roof of the building are the liquefiers for the air conditioning systems.

Doc 3 : vocabulaire

2) Rappeler le principe d'un radiateur électrique.

L'énergie électrique reçue est totalement convertie en chaleur, le rendement vaut 1

3) A l'aide du document 4, choisir la solution la plus économique (et la plus écologique) pour votre installation.

Rq : un kWh coûte environ 0,10 €.

PUISSANCE NÉCESSAIRE POUR VOTRE PROJET (W)

CARACTÉRISTIQUES PRINCIPALES

<i>Qc</i> → [P. calo. nominale (min / max)	W	3 200 (900/5 400)
<i>W</i> → [P. abs. nominale en chaud	W	660
Débit d'air (u. int.) PV / GV	m ³ /h	330 / 800
Débit d'air max (u. ext.) GV	m ³ /h	1 700

PERFORMANCES

<i>Qc/W</i> [COP à +7°C		4,85
Niv. Son. (u. int.) PV / GV	dB(A)	21 / 42
Niv. Son. (u. ext.)	dB(A)	50

CERTIFICATIONS

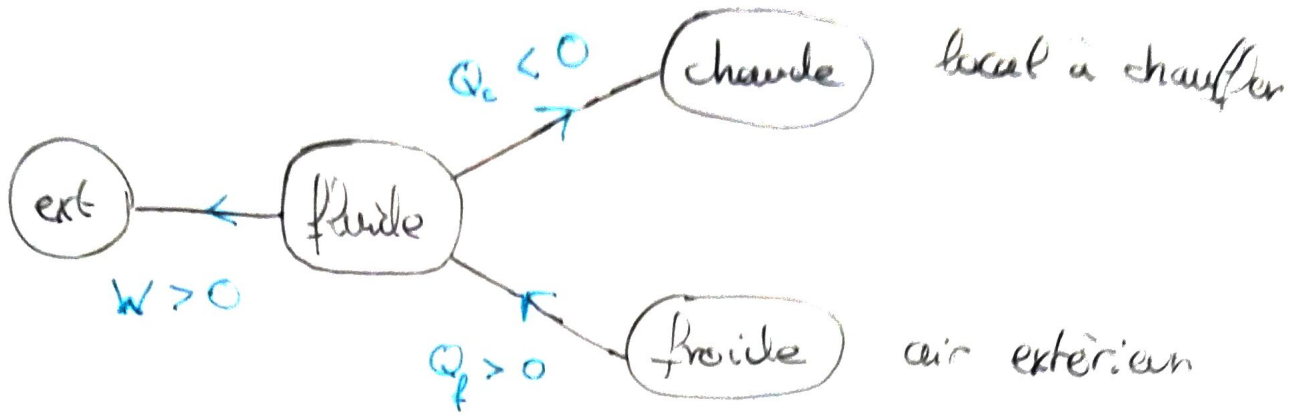
Classe énergétique (froid)
Classe énergétique (chaud)

A

Rq : COP=Coefficient de Performance

Doc 4 : puissances de la machine-Données du fabricant (Atlantic)

1



Grâce à de l'énergie d'origine électrique reçue, le fluide prélève de la chaleur à la source froide. Il restitue la totalité à la source chaude pour la chauffer.

2

L'énergie électrique reçue est totalement convertie en chaleur, le rendement vaut 1

On définit l'efficacité de la PAC

$$e = \eta = \left| \frac{Q_c}{W} \right| = -\frac{Q_c}{W}$$

$\left. \begin{array}{l} \eta \propto \frac{1}{W} \end{array} \right\}$ elle consomme peu

$\left. \begin{array}{l} \eta \propto |Q_c| \end{array} \right\}$ elle chauffe beaucoup

remq

$$W = -(Q_1 + Q_2)$$

$$\frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} \leq 0$$

$$\eta = \frac{-Q_c}{-(Q_1 + Q_2)} = \frac{1}{1 + \frac{Q_2}{Q_1}}$$

a. $\frac{Q_2}{T_2} \leq -\overset{\text{negatif}}{\frac{Q_1}{T_1}}$ ie $\frac{Q_2}{Q_1} \geq -\frac{T_2}{T_1}$

d'où $1 + \frac{Q_2}{Q_1} \geq 1 - \frac{T_2}{T_1}$

$$\eta \leq \frac{1}{1 - \frac{T_2}{T_1}} = \frac{T_1}{T_1 - T_2}$$

ie $\eta \leq \eta_c = \frac{T_1}{T_1 - T_2}$

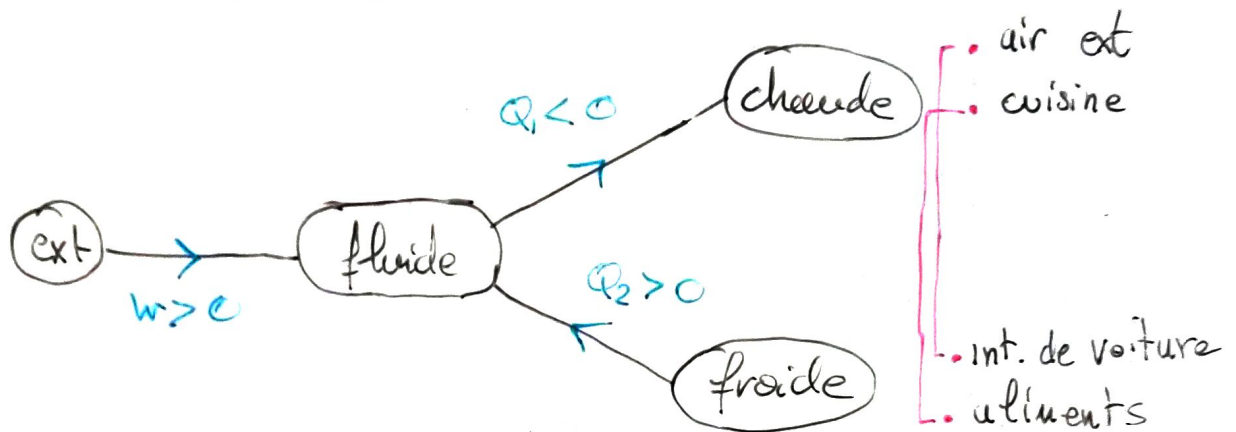
DOM

$$\begin{cases} t_2 = 0^\circ\text{C} \\ t_1 = 27^\circ\text{C} \end{cases}$$

$$\eta_c = \frac{300}{27} \approx 11$$

Souvent, $\eta \in [3, 5]$

2 Machine frigorifique



Grâce à l'énergie électrique reçue, le fluide prélève de la chaleur à la source froide pour la refroidir, le tout étant rejeté vers la source chaude.

Efficacité

$$\begin{cases} \eta \propto \frac{1}{W} \\ \eta \propto |Q_2| \end{cases}$$

consomme peu

prélève bcp d'énergie à la src froide

$$e = \eta = \frac{Q_2}{W}$$

rendement efficacité

$$W = -(Q_1 + Q_2)$$

$$\frac{Q_1}{T_1} - \frac{Q_2}{T_2} \leq 0$$

$$\eta = -\frac{Q_2}{Q_1 + Q_2} = -\frac{1}{1 + \frac{Q_1}{Q_2}}$$

$$\text{or } \frac{Q_1}{T_1} \leq -\frac{Q_2}{T_2}$$

$$\text{ie } \frac{Q_1}{Q_2} \leq -\frac{T_1}{T_2}$$

$$\text{ie } 1 + \frac{Q_1}{Q_2} \leq 1 - \frac{T_1}{T_2}$$

$$\text{donc } \frac{1}{1 + \frac{Q_2}{Q_1}} \geq \frac{1}{1 - \frac{T_1}{T_2}}$$

d'où

$$\eta \leq \eta_c = \frac{1}{\frac{T_1}{T_2} - 1} = \frac{T_2}{T_1 - T_2}$$

Don

$$\begin{cases} t_1 = 20^\circ\text{C} & \text{cuisine} \\ t_2 = 5^\circ\text{C} & \text{aliments} \end{cases}$$

$$\eta_c = \frac{278}{15} \approx 19$$

En pratique, $\eta \in [3, 5]$