

B. CESSAC

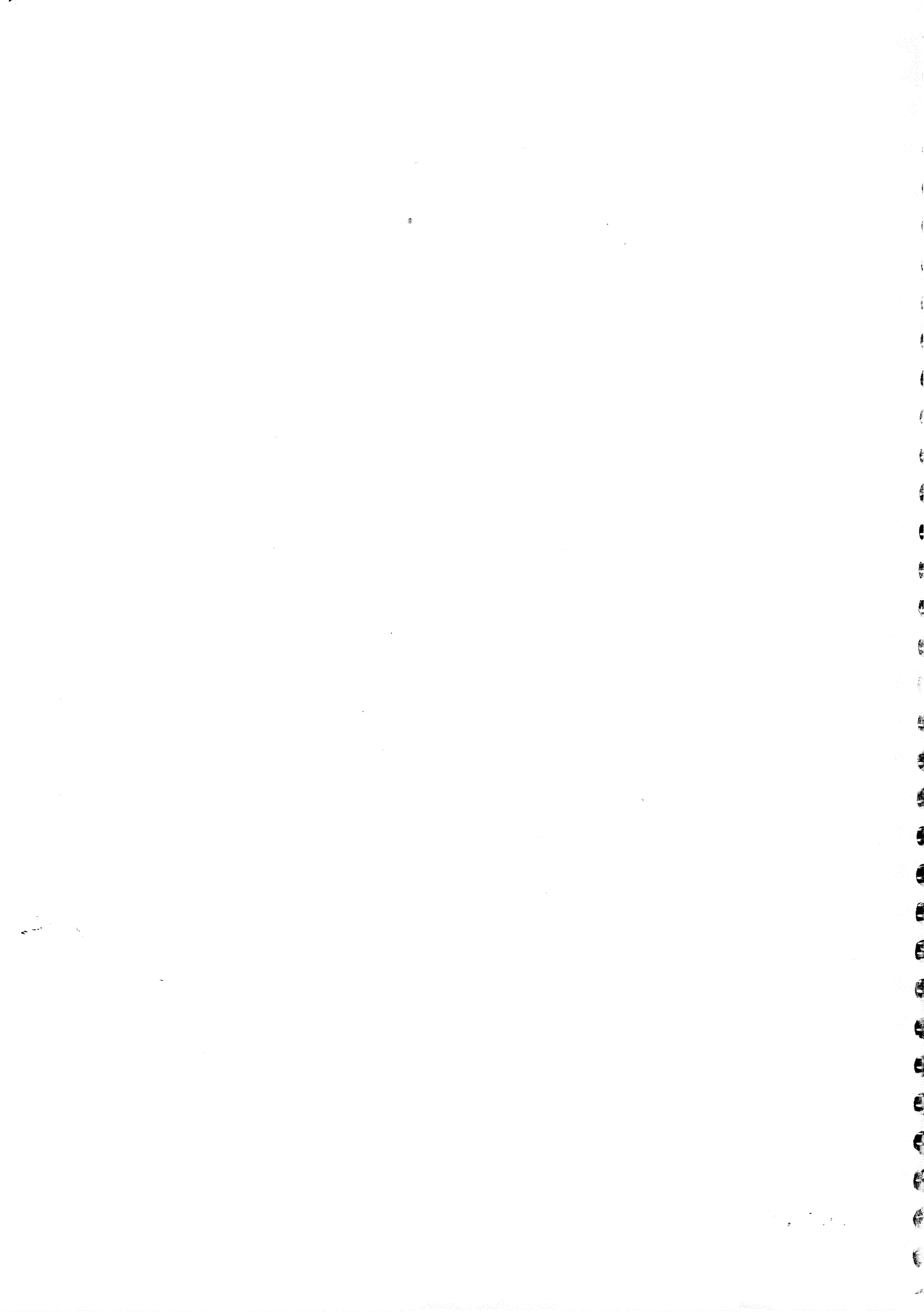
Université de Nice

Cours de Thermodynamique

DEUG S.P.A. 2^{ème} année

Université de Nice.

- Références.
- Compende la Thermodynamique - G. GONCZI,
 - Thermodynamique physique et chimique - P. J. P. PROVOST
Fernand Nauhan
 - Thermodynamique : cours et problèmes - M. D. ABBOTT
H. C. VAN NNESS
Série Schaum
 - Thermodynamique (Exercices) - H. LUMBROSO
(MacGRAW-Hill)



Machines Thermiques

I] Echanges entre un système et des sources de chaleur et de travail

I.1) Rappels : conditions d'équilibre thermodynamique.

Soit S un système isolé composé de deux sous-systèmes S_1, S_2 .
 On suppose S_1 et S_2 à l'équilibre et qu'ils peuvent échanger U et un ensemble de variables X_i . On suppose que :

$$\begin{cases} dU_1 + dU_2 = 0 & (\text{système isolé}) \\ dX_{i1} + dX_{i2} = 0 & (X_i \text{ est une grandeur conservée}). \end{cases}$$

Enfin, le second principe impose que, dans une transformation infinitésimale :

$$dS = dS_{S_1} + dS_{S_2} \geq 0$$

On a :

$$\begin{aligned} dS_{S_1} &= \frac{\partial S_1}{\partial U} dU + \sum_{i=1}^n \frac{\partial S_1}{\partial X_{i1}} dX_{i1} \\ &= \frac{dU}{T_1} + \sum_{i=1}^n z_{i1} dX_{i1} \end{aligned}$$

où $z_{i1} = \frac{\partial S_1}{\partial X_{i1}} \Big|_{X_{i2}, U}$ est la variable (intensive), conjuguée à X_{i1} .

On a donc :

$$dS = \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) dU_1 + \sum_i (z_{i1} - z_{i2}) dX_{i1} \geq 0$$

cette relation est vraie $\forall dU_1, dX_{i1}$. Ainsi.

* Si $Z_{i1} = Z_{i2}$, $\forall i$ on a

$$dS = \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) dU_{i1} \geq 0$$

$$\text{donc soit } T_1 \geq T_2 \Rightarrow \frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \leq 0 \Rightarrow dU_{i1} \leq 0$$

(1 perd de l'énergie)

$$\text{soit } T_1 \leq T_2 \Rightarrow \frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \geq 0 \Rightarrow dU_{i1} \geq 0$$

(1 gagne de l'énergie)

Donc le transfert d'énergie se fait toujours du système le plus chaud vers le système le plus froid.

* De même, si $U_1 = U_2$, $Z_{j1} = Z_{j2}$, $i \neq j$, $Z_{i1} \neq Z_{i2}$, on a

$$dS = (Z_{i1} - Z_{i2}) dX_{i1} \geq 0$$

\Rightarrow c'est le système dont le paramètre intensif entropique Z_i est le plus bas qui fournit dX à l'autre système.

$$\text{Ex : } X = V \Rightarrow Z = \left. \frac{\partial S}{\partial V} \right|_{U, \dots} = \frac{P}{T} \Rightarrow \text{Variation de volume}$$

$$X = N \Rightarrow Z = \left. \frac{\partial S}{\partial N} \right|_{U, \dots} = -\frac{\mu}{T} \Rightarrow \text{quantité de particules}$$

$$X = q \Rightarrow Z = \left. \frac{\partial S}{\partial q} \right|_{U, \dots} = -\frac{\varphi}{T} \Rightarrow \text{quantité de charges}$$

$$X = M \Rightarrow Z = \left. \frac{\partial S}{\partial M} \right|_{U, \dots} = -B/T$$

Il y a ici une relation fondamentale. A un gradient de Z est associé un courant de X . On note que Z a la forme dans le sens des Z croissant.

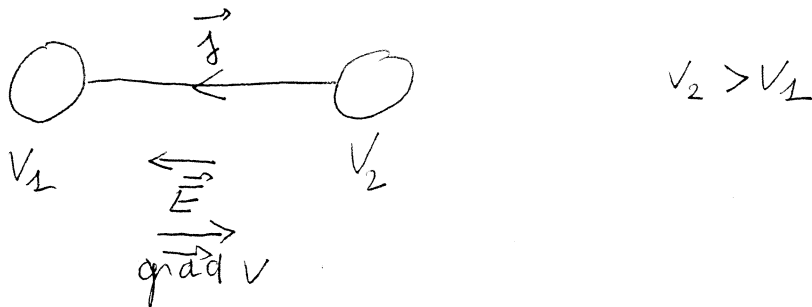
$\frac{\alpha}{T}$ où $\alpha = P, -\mu, \varphi, B$ etc...

NB Si $T_1 = T_2$ alors on a un transfert dans le sens des Y décroissant, où Y est le paramètre intensif énergétique associé à U . On rappelle que $Y = - \frac{z}{T} = \frac{\partial U}{\partial X}$. Ainsi:

$$X = V \Rightarrow Y = P \quad ; \quad X = q \Rightarrow Y = \mathcal{U}$$

$$X = N \Rightarrow Y = -\mu \quad ; \quad X = M \Rightarrow Y = B$$

On remarque ainsi que le courant de charge va dans le sens des potentiels électriques décroissant.



I.2) Système en communication avec des sources de chaleur.

I.2.1) Transformation monotheurme

Système en contact avec une seule source de chaleur S_S de température T_S et d'entropie S_S .

On suppose que l'ensemble est isolé ou qu'il est en relation avec un système purement mécanique dont l'entropie est nulle (1 seul état, par ex. un piston dans un cylindre. A une position du piston correspond un unique état).

Lorsque l'entropie de la source varie de ΔS_S elle fournit, dans une transformation quasistatique, la quantité de chaleur:

$$Q = -T_S \Delta S_S$$

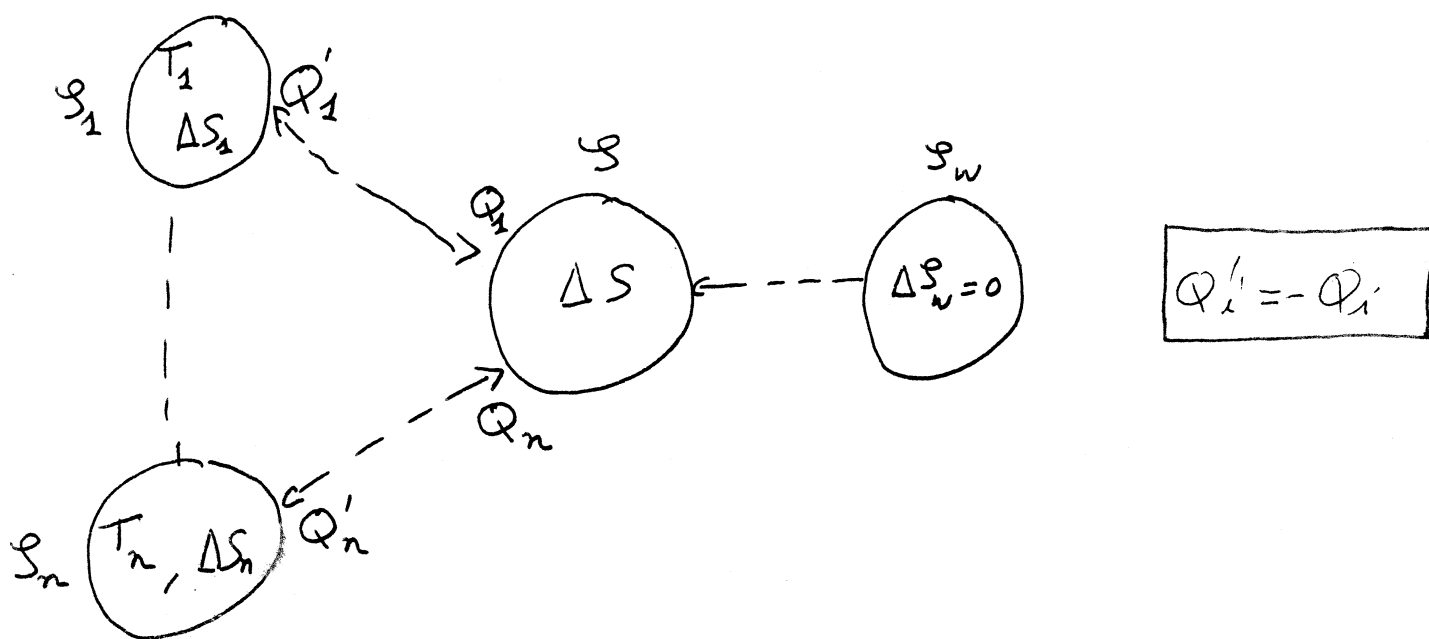
La variation totale d'entropie est $\Delta S_{\text{tot}} = \Delta S + \Delta S_S \geq 0$

Sat

$$\Delta S \geq \frac{Q}{T_S}$$

I.2.2) Transformation polytherme

On considère maintenant que S est en contact (éventuellement successivement) avec n sources $S_i, i=1..n$ de température T_i , et en contact mécanique avec un système purement mécanique S_w .



On considère une transformation quasi-statique dans laquelle l'entropie de S varie de ΔS , l'entropie de i varie de ΔS_i , à température constante (source). Enfin $\Delta S_w = 0$ (système purement mécanique).
On a (système ^{total} isolé)

$$\Delta S_{\text{tot}} = \Delta S + \sum_{i=1}^n \Delta S_i \geq 0$$

La transformation étant quasi-statique, pour chaque source on a :
 $\Delta S_i = \frac{Q_i'}{T_i} = -\frac{Q_i}{T_i}$ (chaleur "donnée" aléatoirement par la source ^{système} à S)

Donc :

$$\Delta S \geq \sum_{i=1}^n \frac{Q_i}{T_i}$$

cette relation se généralise si on a un nombre infini de sources de température $T(M)$ (cas d'une source dont la température n'est pas uniforme). On a :

$$\Delta S \geq \int \frac{SQ(M)}{T(M)}$$

A noter que si $\sum_{i=1}^n Q_i < 0$ alors $\sum Q_i/T_i < 0$. On peut alors avoir $\Delta S > 0$ ou $\Delta S = 0$ ou $\Delta S < 0$. On peut donc décrire l'entropie du système seulement si $\sum_{i=1}^n Q_i < 0$ ce qui correspond à une perte thermique.

I.2.3) les particuliers

Transformation adiabatique \Rightarrow Pas de source thermique $\Rightarrow Q_i = 0$

Donc $\Delta S \geq 0$

on voit donc que l'entropie peut augmenter même s'il n'y a pas de transfert thermique.

On a égalité ($\Delta S = 0$) si la transformation est réversible adiabatique

Transformation polytherme réversible

Pour avoir réversibilité il faut qu'il y ait égalité des températures de la source et du système. Donc, pour une source

$$\Delta S = Q/T$$

Pour n sources on ne peut pas avoir simultanément $T_S = T_i$ si tous les T_i sont distincts. Donc on ne peut avoir réversibilité

il faut que le système ne reçoive de la chaleur que d'une seule source à la fois. On a donc, sous ces conditions seulement:

$$\Delta S = \sum_{k=1}^n \frac{Q_k}{T_k}$$

Transformations cycliques.

On dit que la transformation est cyclique lorsque l'état final du système est identique à l'état initial. Dans ce cas les fonctions d'état sont les mêmes et en particulier $\Delta S = 0$. On a donc:

$$\frac{Q}{T_s} \leq 0$$

monotherme

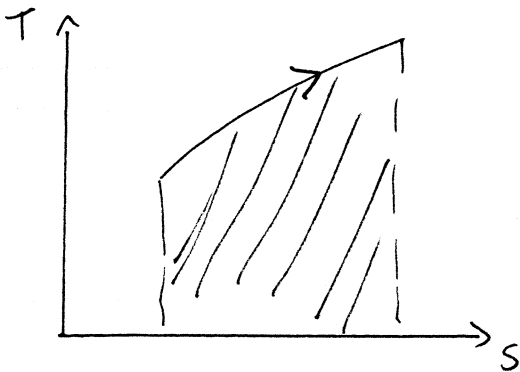
$$\sum_{k=1}^n \frac{Q_k}{T_k} \leq 0$$

polytherme
inégalité de Clausius.

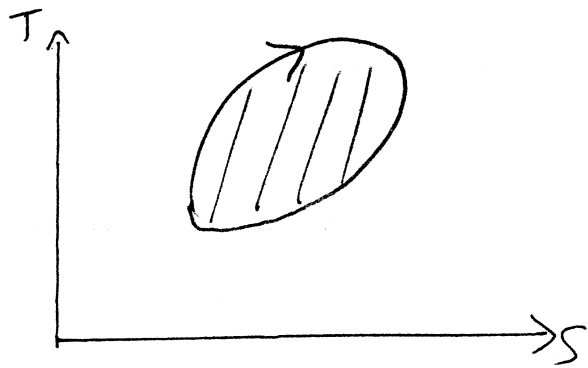
I.2.4) Diagramme entropique

On a $Q = \int T ds$

si quasi statique \Rightarrow



Transformation
ouverte



Transformation
cyclique

I.3) Exemples typiques

I.3.1) Détente de Jaule

Def. On appelle détente de Jaule une détente qui conserve l'énergie interne U .

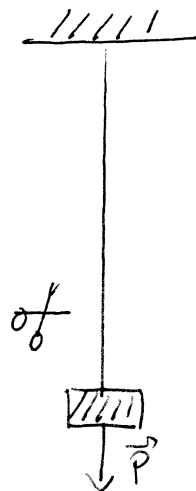
Il en résulte que $\Delta U = \cancel{W} + Q = 0$.

Bien qu'on puisse concevoir que $Q = -\cancel{W} \neq 0$ on réalise le plus souvent, à la fois : $\cancel{W} = 0, Q = 0$.

Le travail est dû à une contrainte (par exemple la pression, mais pas réciproquement). Pour annuler \cancel{W} , on annule la contrainte en un temps très court (comparativement au temps de relaxation du système).

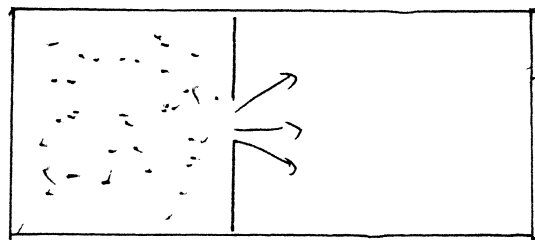
Ex 1) Poids suspendu à un fil.

On coupe le fil. \rightarrow on supprime la contrainte.
Le poids tombe et le temps de relâchement à l'équilibre ^{du fil} est très court. Le fil se raréfie et on peut observer un rapadissement du fil.



Ex 2) Gas dans un volume V_1 , séparé d'un espace vide par une cloison.

On enlève rapidement la cloison.
Le volume accessible passe de V_1 à V_2 . On observe un rapadissement du gaz.



Etude thermique:

Soit Y la contrainte, dX le déplacement de la grandeur associée
(ex : $Y = -P$, $X = V$). On a:

$$dU = TdS + YdX = \underbrace{C_X dT + l_X dX}_{\delta Q} + YdX = 0$$

On a : $l_X = T \left. \frac{\partial S}{\partial X} \right|_T$ ($TdS = C_X dT + l_X dX$)

On a également, $dF = dU - TdS - SdT = YdX - SdT$

$$\Rightarrow Y = \left. \frac{\partial F}{\partial X} \right|_T, \quad -S = \left. \frac{\partial F}{\partial T} \right|_X$$

$$\Rightarrow \left. \frac{\partial Y}{\partial X} \right|_T = - \left. \frac{\partial S}{\partial X} \right|_T \quad \text{Donc}$$

$$l_X = -T \left. \frac{\partial Y}{\partial T} \right|_X \quad \text{Il en découle que}$$

$$\frac{dT}{dX} = \frac{1}{C_X} \left[T \left. \frac{\partial Y}{\partial T} \right|_X - Y \right]$$

Ex $Y = -P$, $X = V \Rightarrow$

$$dT = \frac{1}{C_V} \left[-T \left. \frac{\partial P}{\partial T} \right|_V + P \right] = \frac{TP}{C_V} \left[\frac{1}{T} - \beta \right] dV$$

Si le gaz est parfait $\beta = \frac{1}{T} \Rightarrow dT = 0$

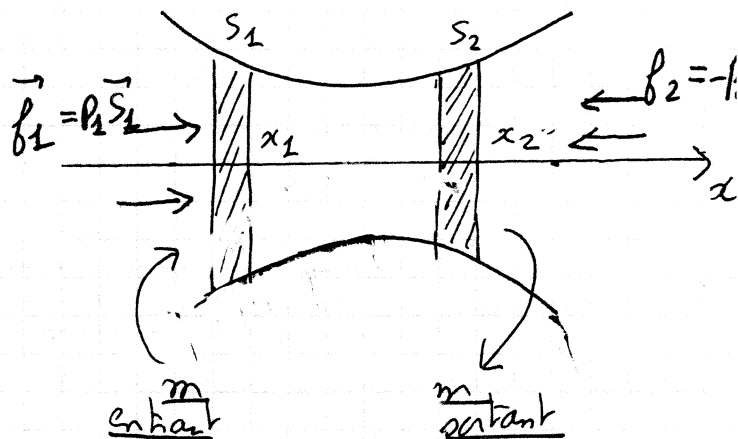
Pour un gaz réel une détente ($dV > 0$) correspond à un échauffement si $\beta < 1/T$ et à un refroidissement si $\beta > 1/T$.

I.3.2) Détente de Joule - Thomson

Def: Une détente de Joule - Thomson est une transformation qui conserve l'enthalpie.

Elle peut être réalisée par le dispositif suivant.

Un fluide se déplace parallèlement à l'axe Ox , dans une tube de section circulaire, centré sur Ox d'axe $S(x)$ variable avec x



(tuyère). Elle est dite divergente si $S(x)$ diverge avec x , convergente dans le cas contraire. On supposera que P, T, ρ, V dépendent seulement de x i.e. on découpe la tuyère en tranches de épaisseur dx , on considère ces quantités constantes.

Si également introduit à travers la section $S_1 \equiv S(x_1)$ une masse de gaz m , qui ressort quelques temps après en S_2 . A l'entrée cette masse exerce une force $f_1 = p(x_1) S_1(x_1)$, soit un travail $f_1 dx_1 = P_1(x_1) S_1(x_1) dx_1 = P_1(x_1) V_1$.

En sortant, elle pousse le gaz qui la précède et exerce un travail $-P(x_2) V_2$. Le travail total fourni au milieu extérieur

est:

$$|W| = P_1 V_1 - P_2 V_2$$

On transfère par ailleurs introduit une quantité de chaleur Q .

On a donc:

$$|W| + Q = \underbrace{U_2 - U_1}_{\text{accroissement d'énergie interne}} + \underbrace{\frac{1}{2} m v_1^2 - \frac{1}{2} m v_2^2}_{\text{accroissement d'énergie cinétique}} = P_1 V_1 - P_2 V_2$$

En introduisant $H = U + PV$ on obtient:

$$Q = H_2 - H_1 + \frac{1}{2} m (v_2^2 - v_1^2)$$

Si la paroi de la tuyère est adiabatique on obtient:

$$H_2 + \frac{1}{2} m v_2^2 = H_1 + \frac{1}{2} m v_1^2$$

Donc, l'écoulement adiabatique conserve la quantité'

$$H + \frac{1}{2} m v^2 = \text{cste}$$

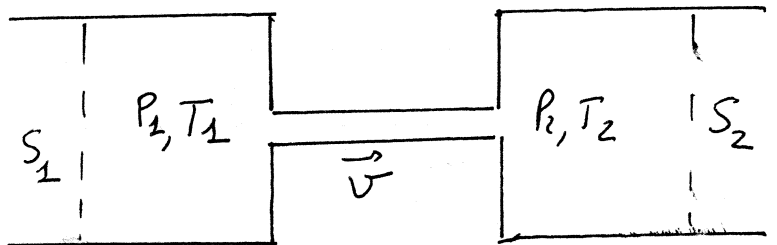
Pour obtenir une détente isenthalpique il faut rendre négligeable l'énergie cinétique. Ce peut être réalisé avec une tuyère ayant la forme suivante. Le flux Φ

est constant de la tuyère
(conservation de la masse)

$$\Phi = \rho S \vec{v} = \vec{P}$$

Si le fluide est peu compressible $\rho = \text{cste}$

et \vec{v} varie comme S^{-1} . Donc, dans les gros aigres de section le fluide est quasiment au repos. Dans ces aigres l'énergie cinétique peut être négligée et $H(p_1, T_1) = H(p_2, T_2)$.



On a :

$$dH = TdS + VdP = c_p dT + (h + v) dP, \text{ avec}$$

$$h = T \left. \frac{\partial S}{\partial P} \right|_T = -T \left. \frac{\partial V}{\partial T} \right|_P. \text{ Donc}$$

$$dH = 0 = c_p dT + \left[T \left. \frac{\partial V}{\partial T} \right|_P + V \right] dP. \text{ donc}$$

$$\frac{dT}{dP} = \frac{1}{c_p} \left[T \left. \frac{\partial V}{\partial T} \right|_P - V \right] \Rightarrow$$

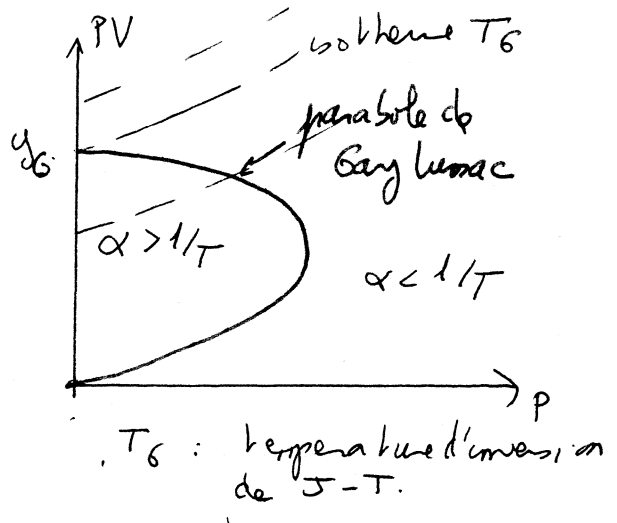
$$\frac{dT}{dP} = \frac{TV}{C_p} \left[\alpha - \frac{1}{T} \right]$$

On a donc 3 cas :

Si $\alpha = 1/T$ (par exemple gaz parfait ou V de W à la dépendance de l'altitude)
 \Rightarrow pas de variation de T

Si $\alpha > 1/T \Rightarrow$ échauffement

$\alpha < 1/T \Rightarrow$ refroidissement



Pour $T > T_0$ la détente produit toujours de l'échauffement

Pour $T < T_0$ la détente produit un refroidissement si $P < P_0$

I.3.3) Détente isentropique

C'est une détente à entropie constante qui doit être réversible, adiabatique ($\delta Q = T dS = 0$), et le travail doit être nul (comme le gaz se chargeant pas d'état puisque $\Delta U = 0$ et $\Delta S = 0$). On a :

$$T dS = C_v dT + l dV = C_p dT + h dP = 0 \Rightarrow$$

$$\left. \frac{dT}{dV} \right|_{dS=0} = \left. \frac{\partial T}{\partial V} \right|_S = -l/C_v = -\frac{T}{C_v} \left(\frac{\partial P}{\partial T} \right)_V = -\frac{T \beta P}{C_v}$$

$$\left. \frac{dT}{dP} \right|_{dS=0} = \left. \frac{\partial T}{\partial P} \right|_S = -h/C_p = -\frac{T}{C_p} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_P = -\frac{T \alpha V}{C_p}$$

\Rightarrow Une détente isentropique produit toujours un refroidissement du gaz.

I. 4] Transformations avec quantités conservées :

I. 4.1) Transformation à pression extérieure constante.

Soit une transformation, réversible ou non, sous pression extérieure constante (par ex. réaction chimique sans pression atmosphérique)... Entre l'état initial et final, le volume varie de $\Delta V = V_f - V_i$ et le travail des forces de pression est $W = -P_{ext} \Delta V$. Le bilan d'énergie interne est :

$$U_f - U_i = \underbrace{Q}_{\text{transfert thermique}} - P_{ext} (V_f - V_i) + \underbrace{W_u}_{\text{travail des forces autres que la pression. (travail utile)}}$$

$$\Rightarrow U_f + P_{ext} V_f - U_i - P_{ext} V_i = Q + W_u$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta H = Q + W_u}$$

Si $W_u = 0$ on obtient le résultat suivant.

Dans une transformation réversible ou non effectuée sous une pression extérieure constante et sans autre travail que celui des forces de pression le transfert thermique ne dépend que de l'état initial et de l'état final et est égal à la variation d'enthalpie.

I. 4.2) Énergie libre, transformations monothermes

Soit $F = U - TS$ l'énergie libre ma $dF = dU - TdS$

Si le travail est seulement dû aux forces de pression (pas de travail utile) on a :

$$dF = -SdT - PdV$$

Soit une transformation monotherme $\Rightarrow T_i = T_f$ qui peut être irréversible (donc on ne peut pas parler de transformation isotherme)

C'est pas excepté le cas d'un système qui n'a d'échange thermique qu'avec l'atmosphère. On a :

$$\Delta F = \Delta U - \Delta(TS) = Q + W - T\Delta S$$

avec $\Delta S \geq Q/T$ (cas monotherme). Donc

$$W \geq \Delta F$$

Si le travail est moteur, $W_m \leq 0 \Rightarrow 0 \leq |W_m| = -W_m \leq -\Delta F$
Cette inégalité nécessite que $\Delta F < 0$. On en déduit :

Lors d'une transformation monotherme irréversible le travail moteur est inférieur (en valeur absolue) à la diminution d'énergie libre. En d'autres termes, la différence $F_i - F_f$, si elle est positive, est la valeur maximum du travail moteur que l'on peut obtenir lors d'une transformation monotherme (d'où le nom énergie libre).

Si la transformation est réversible $W = \Delta F$.

Si c'est un cycle $\Delta F = 0$ et le travail ne peut pas être moteur.

S'il n'y a pas de travail, $W = 0$ alors $\Delta F \leq 0 \Rightarrow$

Un système en contact thermique avec une seule source et ne recevant pas de travail est à l'équilibre quand son énergie libre est minimale. (potentiel thermodynamique).

I.4.3) Transformation monotherme à $P = \text{cte}$

Sur $G = U + PV - TS$ l'enthalpie libre on a :

$$dG = VdP - SdT \quad \text{si } W_M = 0$$

Comme $T = \text{cte}$, $P = \text{cte}$, on a :

$$\begin{aligned}\Delta G &= \Delta H - \Delta(TS) = \Delta U + \Delta(PV) - \Delta(TS) \\ &= \Delta U + (P_f V_f - P_i V_i) - (T_f S_f - T_i S_i) \\ &= \Delta U + P_{\text{ext}} \Delta V - T_{\text{ext}} \Delta S\end{aligned}$$

Soit $G^* = U + P_{\text{ext}} V - T_{\text{ext}} S$ alors $\Delta U = Q + W =$
 $Q - P_{\text{ext}} \Delta V + W_u \Rightarrow$

$$\Delta G^* = W_u + Q - T_{\text{ext}} \Delta S$$

Comme $\Delta S \geq Q/T_{\text{ext}}$ il en résulte que

$$W_u \geq \Delta G^*$$

Si le travail utile est moteur :

$$0 < |W_{u,m}| \leq -\Delta G^*$$

Lors d'une transformation irréversible monotherme et à pression constante, le travail utile moteur est inférieur (en valeur absolue) à la diminution de la fonction G^* .

Si $W_u = 0$ alors $\Delta G^* \leq 0$.

Lorsqu'un système n'est en contact thermique qu'avec une seule source et ne reçoit pas de travail autre que celui de la pression extérieure constante la fonction G^* diminue. Elle est minimale à l'équilibre

État métastable: Certains systèmes ne peuvent atteindre spontanément le minimum ^{absolu} de $G \Rightarrow$ ils demeurent dans un état métastable (minimum local). Pour franchir ce minimum il suffit de fournir au système une énergie minime.

II] Machines thermiques.

II.1] Définitions et principes

Définition: Une machine thermique est un système qui peut, thermiquement, si l'on excepte l'usure et autres dégradations, repasser par le même état (parcourt des cycles) et qui reçoit en provenance du milieu extérieur, du travail W et de la chaleur Q .
Si le travail est fourni au milieu extérieur ($W < 0$) la machine est un moteur thermique. Dans le cas contraire on parle de machine frigorifique.
^{ou pompe à chaleur.} Les cycles correspondants s'appellent respectivement cycles moteurs et cycles récepteurs.

Principes:

Premier principe $\Delta U = W + Q = 0$ (cycle)

Second principe $\sum \frac{Q_k}{T_k} \leq 0$ (inégalité de Clausius)

Rendement:

On appelle rendement (pour les moteurs) et efficacité (pour les refrigérateurs ou pompe à chaleur) la quantité:

$$\eta = \frac{\text{ce qu'on obtient d'utile}}{\text{ce qu'on paie}} \geq 0$$

Moteur thermique : Q_{foyer} partie de la chaleur totale reçue par le moteur

$$\eta = -\frac{W}{Q_{\text{foyer}}}$$

Le reste de la chaleur reçue $Q - Q_{\text{foyer}}$ résulte d'un échange avec le milieu ambiant.

Machine frigo:

Machin frigorifère: $W > 0$, $Q_{\text{frig}} > 0$ chaleur extraite à l'intérieur

$$\eta = \frac{Q_{\text{frig}}}{W}$$

Pompe à chaleur: $W > 0$, $Q_{\text{chauff}} < 0$ chaleur donnée à l'extérieur

$$\eta_c = - \frac{Q_{\text{chauff}}}{W}$$

II.2) Machines monothermes

On considère que le système n'est en contact qu'avec une seule source de chaleur. Dans ce cas on a :

$$\left| \frac{Q}{T_0} \leq 0 \right. \text{ (Clausius)}$$

Comme $Q + W = 0$ et $T_0 \geq 0$ il en découle que $W \geq 0$.
 \Rightarrow Le système ne peut pas fournir de travail au milieu extérieur. (Principe de Carnot)

On peut par contre utiliser ce type de dispositif pour transformer du travail en chaleur.

Ex. * Roue et freins. Sans roue (travail $W > 0$) et les freins chauffent (chaleur $Q < 0$ fournie au milieu extérieur)

* Radiateurs électrique. $W = V I t = R I^2 t = -Q_{\text{chauff}}$

Prop

$$\eta = 1 - \frac{Q}{W} = 1$$

II. 3) machines diathermes

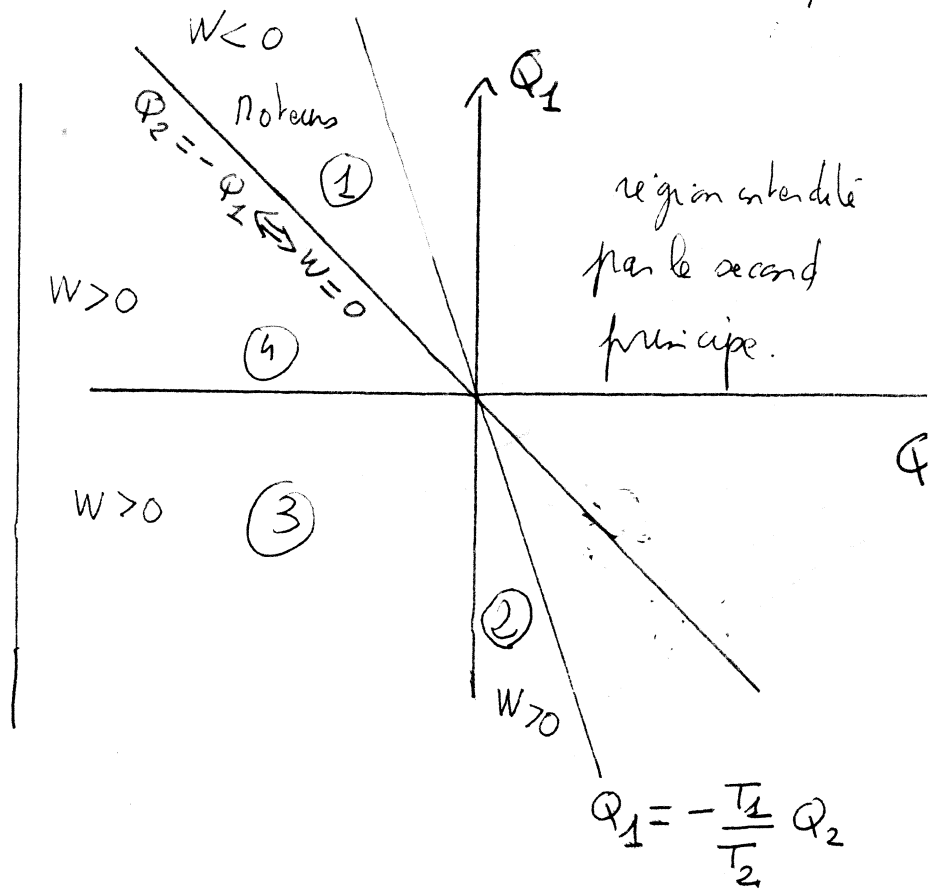
On a ici 2 sources à températures $T_1 > T_2$ (1 source chaude, 2 " froide)

On a :

$$W + Q_1 + Q_2 = 0$$

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

On a alors 4 cas représentés dans le diagramme suivant (diagramme de Raveau).



Région 1 :

$$W < 0 \Rightarrow$$

$$Q_1 + Q_2 > 0$$

$$Q_1 > 0, Q_2 < 0$$

C'est un moteur qui donne du travail au milieu extérieur avec gain thermique en provenance de la source chaude et perte thermique vers la source froide.

Région 2

$$W > 0, Q_1 < 0, Q_2 > 0$$

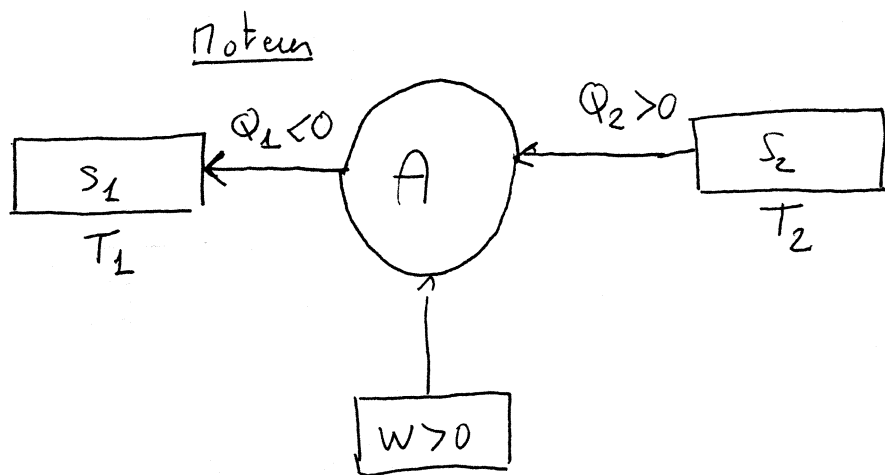
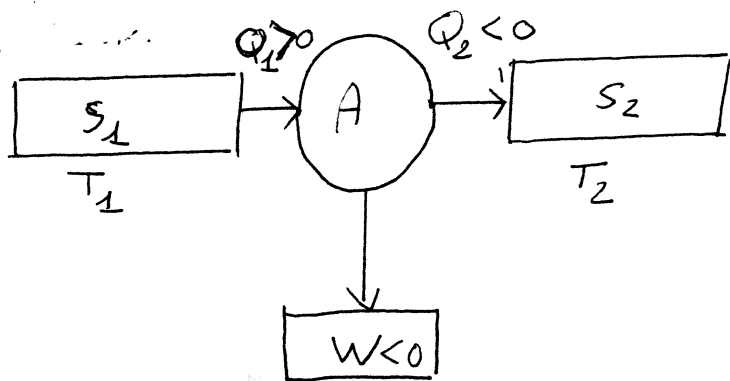
On donne du travail, la source chaude gagne la chaleur et la source froide perd de la chaleur. \Rightarrow machine frigorifique ou pompe à chaleur.

Région 3

$W > 0 ; Q_1 \neq 0, Q_2 < 0 \Rightarrow$ l'agent reçoit du travail et le restitue sans faire thermique avec deux sources.

Leçon 4 $W > 0, Q_1 > 0, Q_2 < 0$

L'agent thermique reçoit du travail et transfère de la chaleur de la source chaude vers la source froide \Rightarrow utile car ce transfert se fait tout seul.



Réfrigérateur ou pompe à chaleur

Rendement

Notion : ce qu'on obtient : $W < 0$
ce qu'on paie : Q_1

$$\eta = \frac{-W}{Q_1}$$

$$\eta = -\frac{W}{Q_1} = 1 + \frac{Q_2}{Q_1} \leq \overbrace{1 - \frac{T_2}{T_1}}^{\text{réversible}} = \eta_{\text{max}} < 1$$

Théorème de Carnot

Réfrigerateurs

On retire de la chaleur \Rightarrow On prend $Q_2 > 0$ et on a cède au milieu chaud $Q_1 < 0$

ce qui est utile Q_2 , ce qui est payé $W \Rightarrow$ $\boxed{\eta = \frac{Q_2}{W}}$

$$\eta = \frac{-Q_2}{Q_1 + Q_2} = -\frac{1}{1 + \frac{Q_1}{Q_2}} = \frac{1}{\frac{|Q_1|}{Q_2} - 1} \leq \frac{1}{\frac{T_1}{T_2} - 1} = \eta_m$$

(η peut être > 1) \rightarrow parle plutôt d'efficacité!

Pompe à chaleur

$Q_2 > 0$, $Q_1 < 0$ mais ce qui est utile est $-Q_1 \Rightarrow$

$$\boxed{\eta = \frac{-Q_1}{W}} = \frac{Q_1}{Q_1 + Q_2} = \frac{1}{1 + \frac{Q_2}{Q_1}} = \frac{1}{1 - \frac{|Q_2|}{|Q_1|}} \leq \frac{1}{1 - \frac{T_2}{T_1}} = \eta_m$$

η est d'autant plus grand que T_1 est proche de T_2 .

II.4) Machines polythermes

En général l'agent thermique est mis successivement en contact avec plusieurs sources, certains à apport thermique positif ($Q_j > 0$) et d'autres à apport thermique ($Q_j < 0$). On note

$$Q_+ = \sum_{Q_j > 0} Q_j > 0 \quad ; \quad Q_- = \sum_{Q_j < 0} Q_j < 0$$

On note T_+ , T_- l.q.

$$\frac{Q_+}{T_+} = \sum_{Q_j > 0} \frac{Q_j}{T_j} \quad ; \quad \frac{Q_-}{T_-} = \sum_{Q_j < 0} \frac{Q_j}{T_j}$$

T_{\pm} sont les températures de sources fictives (valeurs moyennes des sources \pm). On a :

$$Q_+ + Q_- + W = 0$$

Relations similaires avec machines thermiques.

$$\frac{Q_+}{T_+} + \frac{Q_-}{T_-} \leq 0$$

Les rendements sont définis de la même façon.

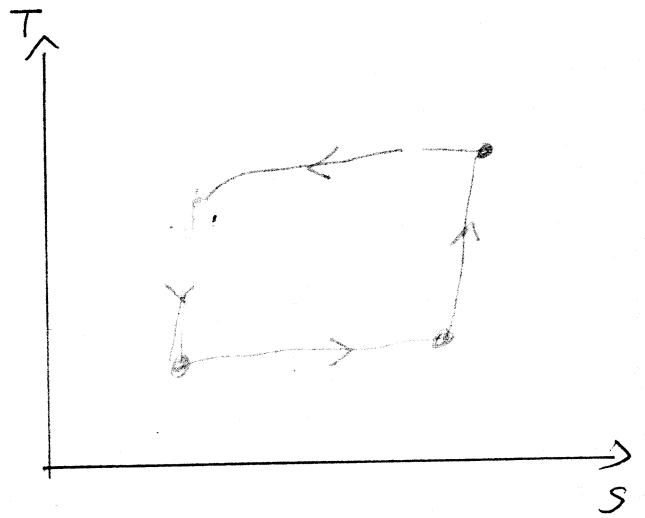
II.5) Cycles réversibles remarquables

Il est utile de représenter ces cycles dans le plan (S, T) (diagramme entropique).

Dans ce diagramme le transfert thermique est donné par la somme algébrique des aires sous chaque branche.

Si le cycle est parcouru dans le sens direct, le transfert thermique est < 0 et $W > 0$ (récepteur).

Dans le cas contraire on a un cycle moteur ($W < 0$).

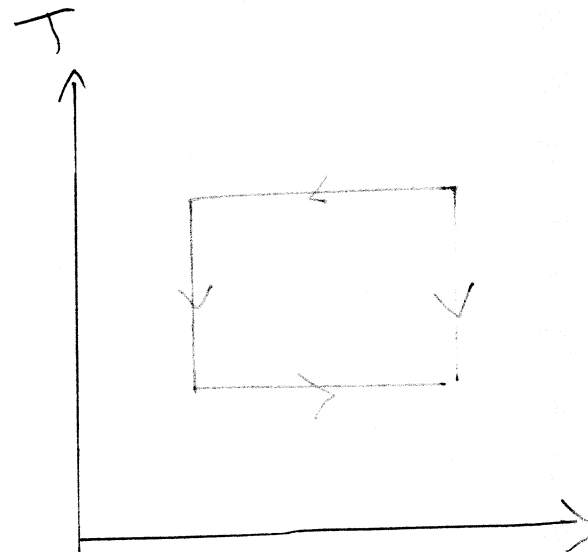


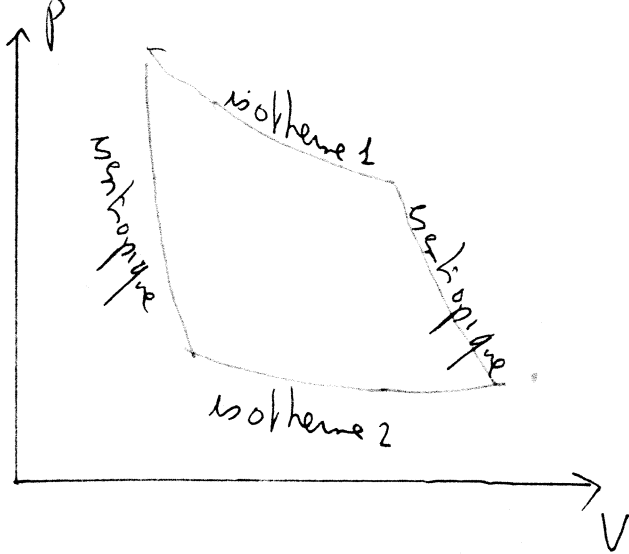
Cycle de Carnot :

C'est un cycle dit réversible.

Il peut être moteur ou récepteur.

Au cours du cycle l'agent thermique est en équilibre successivement avec les deux sources. Le cycle comporte 2 isothermes à ces températures T_1, T_2 . Entre ces 2 phases l'agent n'est en contact avec aucune source et il n'y a aucun transfert thermique \rightarrow isentropique.





Le rendement est donc par :

$$\eta = \left(1 - \frac{T_2}{T_1}\right) \text{ Baud}$$

T₂ froid
T₁ chaud

est

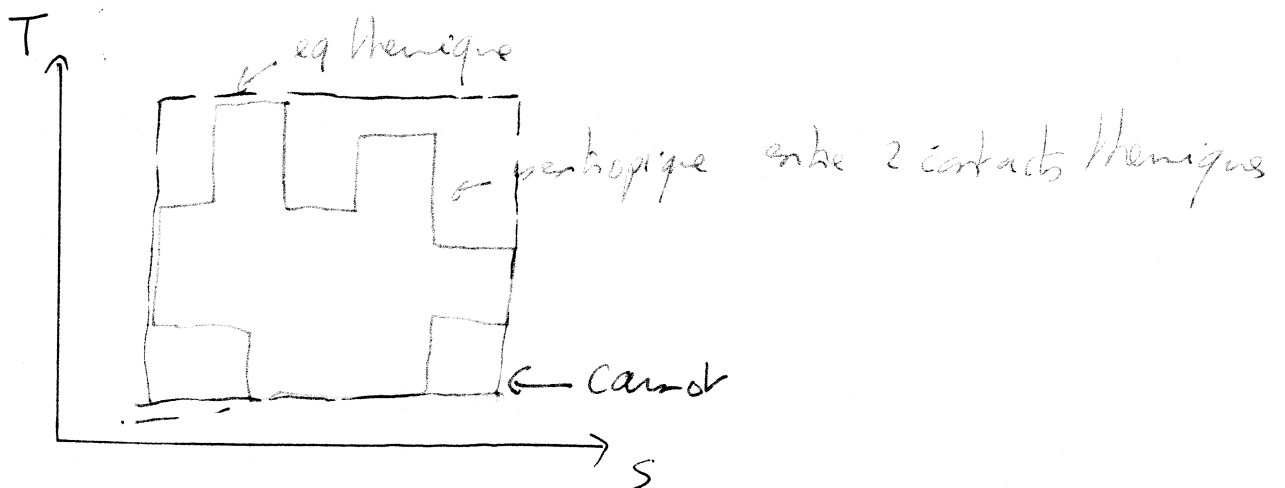
Cycles réversibles polythermes

On a : $\oint \frac{\delta Q}{T} = 0$ (Clausius)

et $Q_+ = \int_{D_+} \delta Q$; $Q_- = \int_{D_-} \delta Q$

↑
parties où $\delta Q > 0$
du cycle

$$\frac{Q_+}{T_+} = \int_{D_+} \frac{\delta Q}{T} ; \quad \frac{Q_-}{T_-} = \int_{D_-} \frac{\delta Q}{T}$$



Le rendement est $\eta = -\frac{W}{Q_+} = \frac{Q_+ - |Q_-|}{Q_+} = 1 - \frac{|Q_-|}{Q_+}$

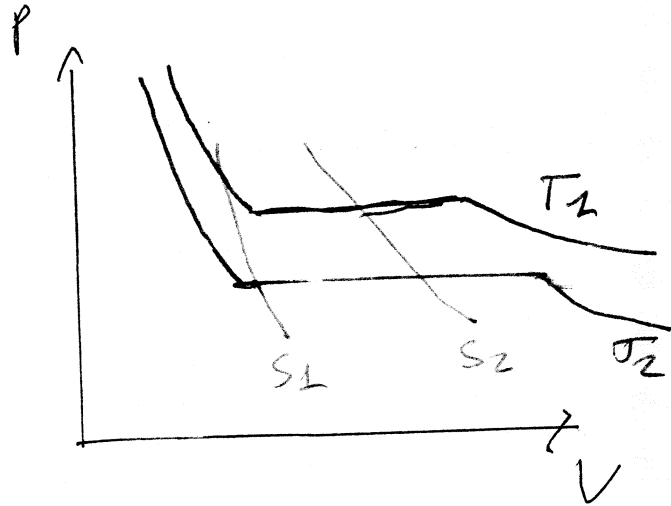
On voit que pour le cycle de Carnot fonctionnant avec deux températures réelles on a $|Q_-| < |Q_+|$ et $Q_+ > |Q_-|$ donc

Le rendement du cycle de Carnot est supérieur au rendement du cycle polytherme. On val d'ac que:

Le rendement d'un moteur de Carnot est supérieur à celui de tout moteur polytherme réversible fonctionnant entre les mêmes températures extrêmes

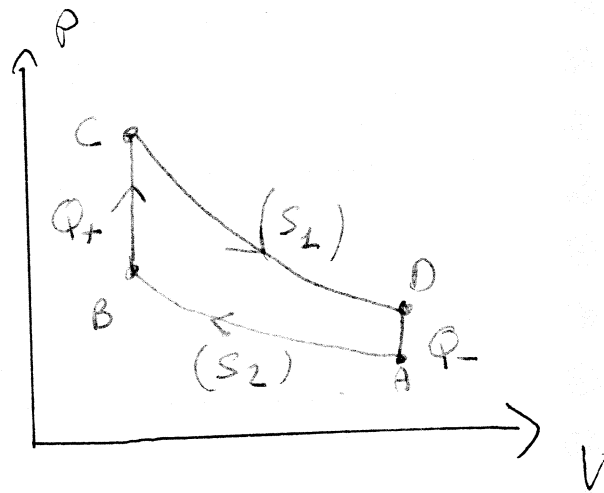
Cycles avec transition de phase

Tout ce qui a été dit s'applique si le système subit une transition de phase. Voici l'exemple d'un cycle de Carnot avec transition de phase



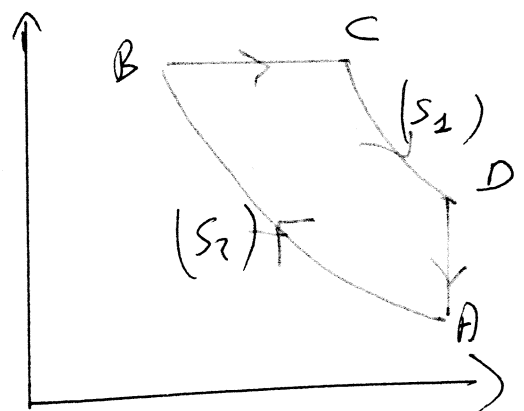
Cycle de Otto - Beau de Rochas

compression isothermique AB
 compression isochore BC
 détente isothermique CD
 diminution isochore de pression DA



Cycle Diesel

Compression isothermique AB
 augmentation de volume isochore BC
 détente isothermique CD
 Diminution isochore de pression DA



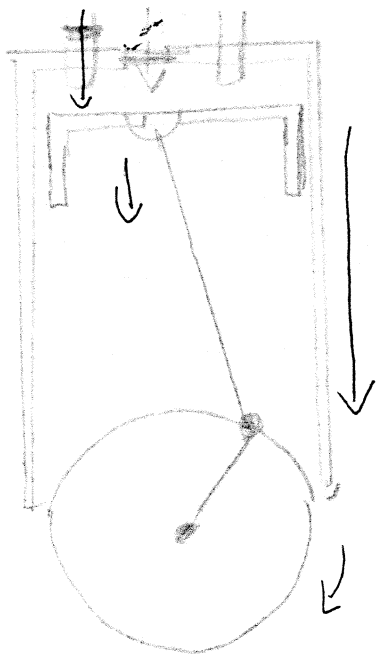
III. 6) Exemples de machines thermiques

NB Les machines thermiques réelles ne fonctionnent pas de manière réversible et les cycles décrits par les agents thermiques ne sont pas représentables par une courbe. Cependant, on peut "approcher" le comportement de ces machines par des cycles réversibles simples.

III. 6. 1) Moteurs à combustion interne

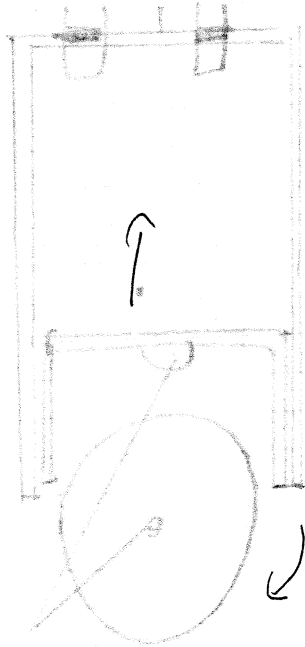
- utilisent de l'air auquel est ajouté, en cours de cycle, une faible proportion de carburant.
- Réaction chimique entre carburant et une partie de l'oxygène de l'air. \Rightarrow Transformation non cyclique par l'ensemble. Mais on peut considérer que l'air subit un cycle (l'air est renoué à la fin du cycle).
- L'air puisé dans l'atmosphère est rejeté en fin de cycle et il cède la quantité de chaleur $-Q_2$. L'atmosphère joue le rôle de source froide à température T_2 .
- Le combustible brûle à l'intérieur du fluide (l'air) et à l'intérieur même du cylindre dans lequel le fluide, repoussant un piston, produit du travail. \Rightarrow Il n'y a pas d'échange de chaleur entre source chaude et fluide, ce qui améliore le rendement.

air + combustible



admission

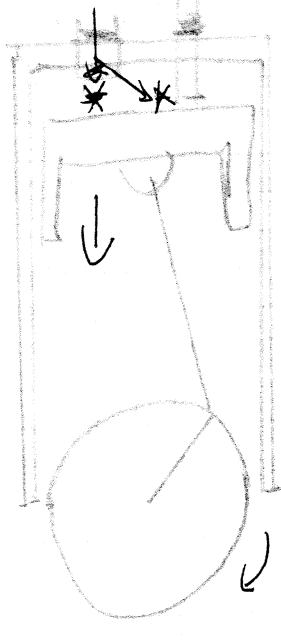
La soupape d'admission s'ouvre. Le piston descend. Au point bas, la soupape se ferme.



compression

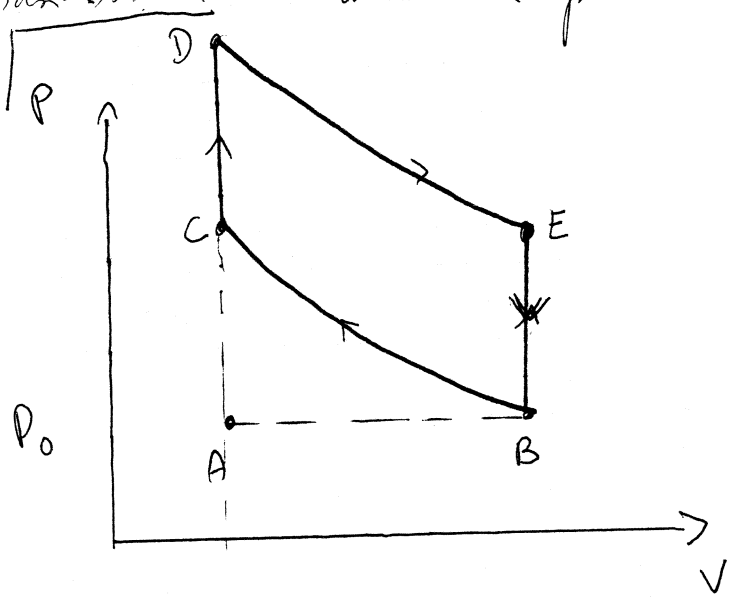
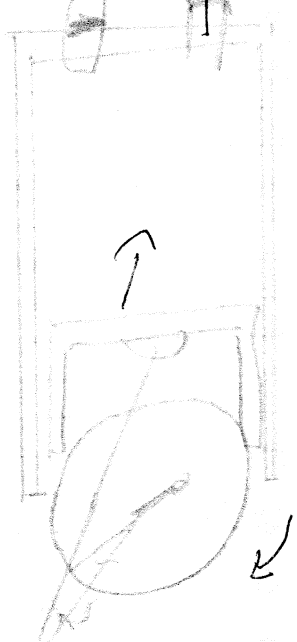
Le piston remonte (adiabatique) une étincelle se produit

étincelle



allumage et détente. (C → D)
l'air chaud se détend en produisant du travail (thermodynamique) (D → E)

échappement

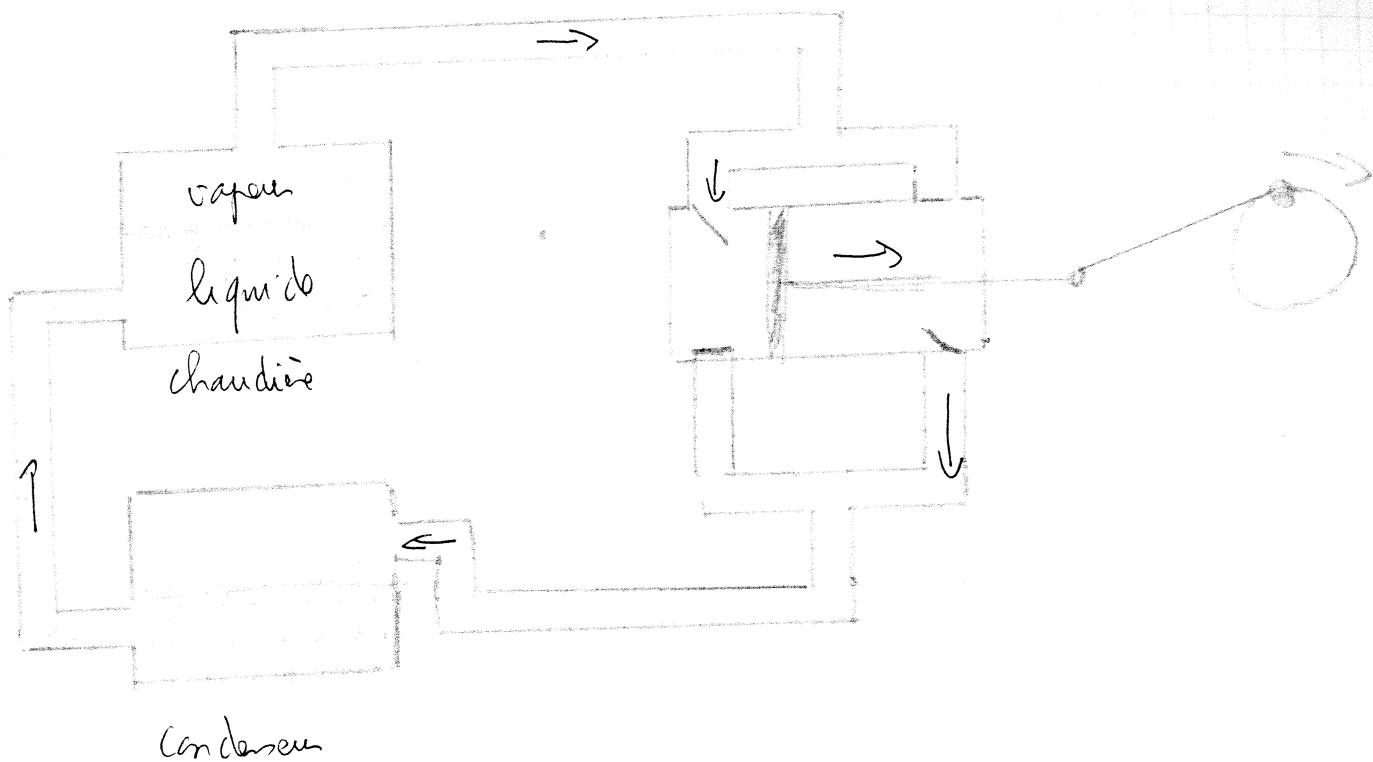


Il existe 2 types de moteurs qui se distinguent par la position de la phase de combustion dans le cycle.

→ Moteur à essence : Explosion produite par l'arc d'allumage

→ Moteur diesel : Déclenchement spontané de la combustion.

III 6.2 Moteur à vapeur.



→ l'eau est vaporisée par la chaudière. puis reduite dans un cylindre muni d'un piston.

→ Dans le cylindre la vapeur se détend et pousse le piston.

→ la vapeur est ensuite évacuée vers le condenseur et se refroidit ce qui aspire le piston → nouvelle détente.

On a un cycle de Carnot avec transition de phase.

Utilisation

Centrales thermiques

Centrales nucléaires

