

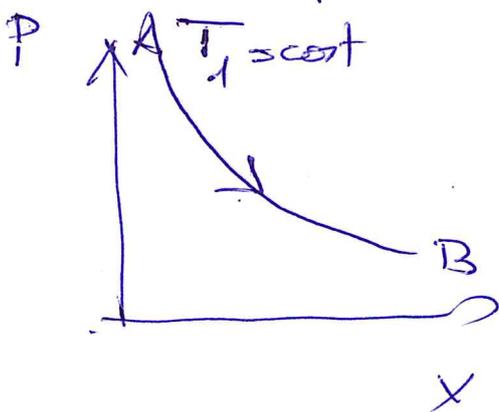
## Secondo principio delle termodinamica

(2)

- Il primo principio esprime le conservazione dell'energia, stabilendo l'impossibilità di "creare energia" e di realizzare il moto perpetuo di prima specie. Però non pone limiti alla possibilità di convertire calore in lavoro

- Questi limiti sono stabiliti dal secondo principio delle termodinamica, che esprime l'impossibilità di realizzare il moto perpetuo di seconda specie, cioè ~~perpetuo~~ violando i limiti nelle ~~trasformazioni~~ nelle possibilità di convertire calore in lavoro tramite una macchina termica (ciclata)

- Es. Espansione isoterma reversibile



$$\Delta U = 0$$
$$W = Q = nRT_1 \ln(V_B/V_A)$$

$$\text{Per } V_B > V_A$$

$$W = Q > 0$$

Tutto il calore sottratto alla ~~se~~ (unica) sorgente  $Q_1$  è convertito in lavoro

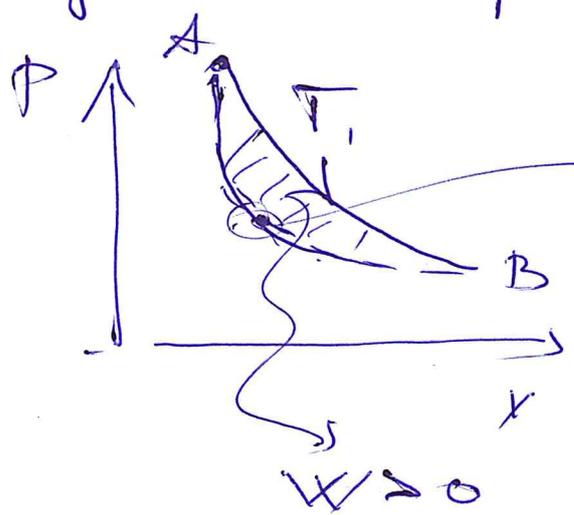
• Tuttavia l'espansione non può proseguire indefinitamente e per ottenere lavoro in modo utile è necessario operare con una macchina ciclica.

• In un ciclo  $\Delta U = 0$  e  $W = Q$ ,  
 dove  $Q$  rappresenta il calore netto scambiato del

• Un ciclo ottenuto con compressione isoterma a  $T_1$  che riporta il volume da  $V_B$  a  $V_A$  non produce lavoro positivo.

$$W_{BA} = -W_{AB} \quad W = 0, \quad Q = 0, \quad \Delta U = 0$$

• Per realizzare un ciclo con  $W > 0$  bisogna scambiare calore con più di una sorgente. Esempio



le temp. di q.s. fonte, ed esempio,  $\neq$  da  $T_1$

$$W = Q \quad \text{perché}$$

$$\Delta U = 0$$

Però  $Q$  non è scambiato solo con  $T_1$  e include

In generale si hanno  
Cicli termici (o cicli di macchina termica) (3)

x trasformazioni cicliche con  $\Delta U = 0$   
ottenute dalla sequenza di trasformazioni  
reversibili o irreversibili, con scambi  
di calore con  $n$  sorgenti a temp.  
differente ( $n \rightarrow \infty$  per cicli reversibili)

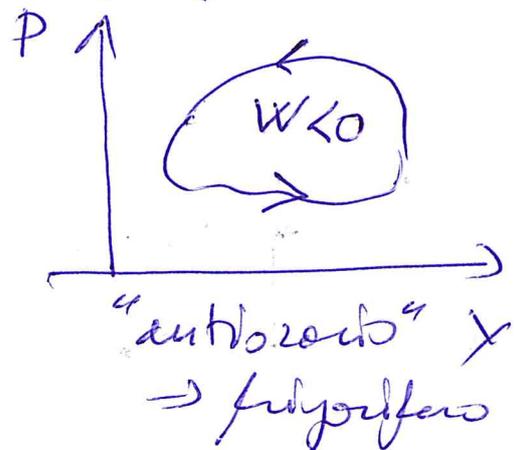
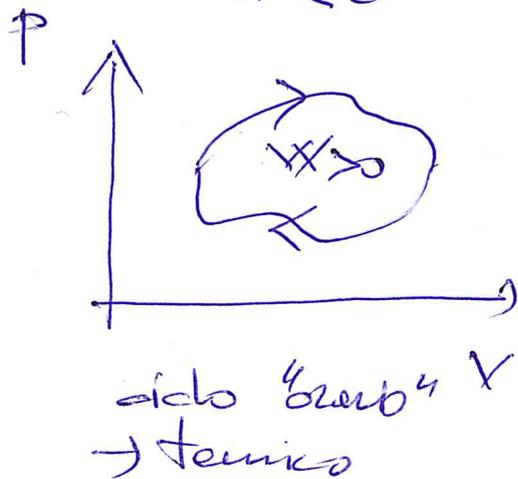
x lavoro della macchina termica

$$W > 0$$

ciclo termico

$$W < 0$$

ciclo frigorifero



x Poiché  $\Delta U = 0$ ,  $Q = W > 0$

la macchina termica assorbe calore  
netto dall'ambiente, scambiandolo  
con ~~le~~  $n$  sorgenti a temp. ~~di~~ costante  
(eventualmente  $n = \infty$ , nel limite continuo)

x Definiamo  $Q_i$  il calore netto scambiato con la  $i$ -esima sorgente

• Per calore netto si intende ~~che~~  
 durante il ciclo la macchina termica può scambiare calore con l'ambiente a temp  $T_i$  più di una volta.  
 → la somma algebrica di tutto il calore scambiato

x Definiamo  $Q_A$  di calore assorbito durante il ciclo la somma del calore ~~netto~~ <sup>tutte le</sup> ~~assorbito dalle~~ <sup>scorse</sup> sorgenti quando il calore netto per ciascuna pu' cui  $Q_i > 0$

$$Q_A = \sum_{i (Q_i > 0)} Q_i$$

Analogamente calore ceduto:

$$Q_C = \sum_{i (Q_i < 0)} Q_i$$

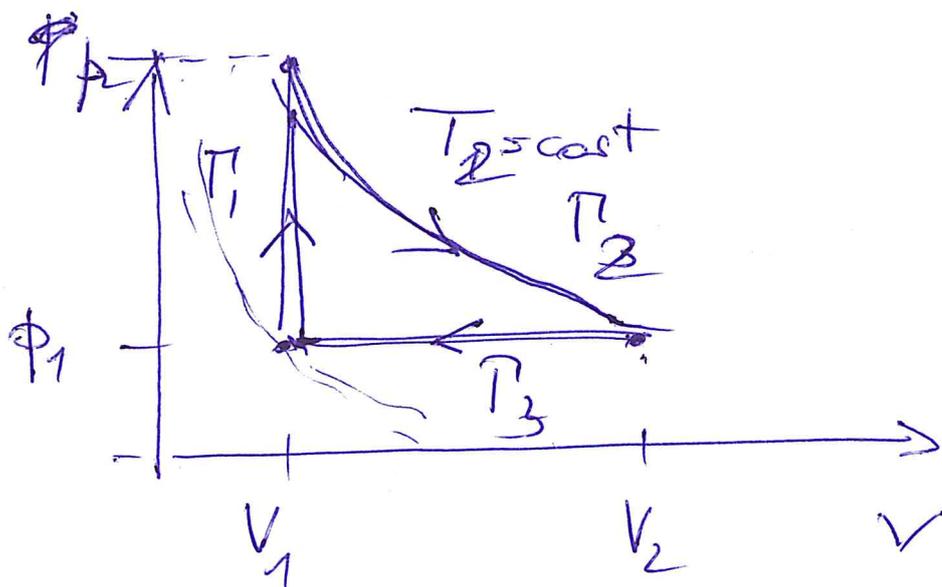
Lavoro di un ciclo termico  $w$

$$W = Q_A + Q_C$$

Rendimento  $\eta = \frac{W}{Q_A} = 1 + \frac{Q_C}{Q_A} = 1 - \frac{|Q_C|}{Q_A} < 1$

# Esempio concreto per diavole

(5)



$\Pi_1$  : isocora

$$Q = C_V(T_2 - T_1) > 0$$

Assorbito dal sistema  
da n sorgenti tra  $T_1$  e  $T_2$

$\Pi_2$  : espansione  
isoterma

$$\Delta U = 0$$

$$Q = W = nRT_2 \log\left(\frac{V_2}{V_1}\right) > 0$$

Assorbito a  $T_2$

$\Pi_3$  : compressione  
isobara

$$Q = (C_V + R)(T_1 - T_2) < 0$$

calore ceduto a n sorgenti  
tra  $T_2$  e  $T_1$

Nel ciclo non viene assorbito calore netto  
dalle sorgenti comprese tra  $T_2$  e  $T_1$ , ma  
solo durante la trans. isoterma

Secondo le definizioni

$$Q_A = nRT_2 \log(V_2/V_1) > 0$$

$$Q_C = R(T_1 - T_2) < 0$$

[ $Q_{A1} = C_V(T_2 - T_1)$  e  $Q_{C1} = C_V(T_1 - T_2)$  si elidono]

$$W = nRT_2 \log(V_2/V_1) + R(T_1 - T_2)$$

Notare che ~~del primo~~ tutti i termini del lavoro si ottiene lo stesso  $W$

$$W = W(T_1) + W(T_2) + W(T_3) =$$

$$= C_V(T_2 - T_1) + nRT_2 \log(V_2/V_1) + (C_V + R)(T_1 - T_2)$$

$$= nRT_2 \log(V_2/V_1) + R(T_1 - T_2)$$

Quindi  $W = Q_A + Q_C$  e  $W = \sum_i W(T_i)$

sono consistenti  
(cui si deve prestare attenzione e)

Quello che ~~contiene~~  $Q_A$ , di conseguenza il rendimento; la cui definizione richiede  $Q_A$ :

$$\eta = 1 + \frac{R(T_1 - T_2)}{R T_2 \log(V_2/V_1)} = 1 + \frac{1}{\log(V_2/V_1)} \left( \frac{T_1 - T_2}{T_2} \right) = 1 - \frac{\Delta T}{T_2} \left( \frac{1}{\log T_2/T_1} \right) < 1$$

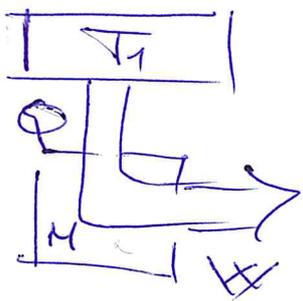
~~Per dovendo avere  $\eta$~~

(7)

• Per non potendo realizzare cicli con una sola sorgente potremmo chiederci se è possibile realizzare cicli in cui il calore è scambiato con  $n$  sorgenti, ma  $Q_A$  è erogata da una sorgente e  $Q_C = 0$  scambiato con le altre sorgenti

per q.s. macchine si avrebbe  $\eta = 1$ , ma l'evidenza sperimentale indica l'impossibilità di realizzare macchine termiche di q.s. tipo -

⇒ Postulato di Kelvin 1

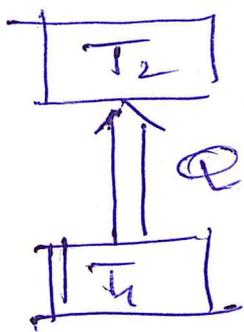


impossibile desc. il cui unico effetto è transf. in  $W$  del  $Q$  sottratto ad una sola sorgente a  $T$  costante

Una formulazione alternativa del II principio è espressa dal postulato di Clausius, che esprime ~~che~~ l'impossibilità di realizzare un ciclo frigorifero con coefficiente di prestazione infinito

## Postulato di Clausius

(8)



Impossibile realizzare una trasformazione il cui unico risultato sia il trasferimento di calore  $Q$  da una sorgente a  $T_1$  ad una a temp.

$T_2$  con  $T_2 > T_1$  -

x Note:

\* ~~Q pro di T~~ Criterio di ordine di  $T$  ( $T_1, T_2$ ) definito in riferimento al processo di equilibrio termico spontaneo

\* I postulati limitano trasformazioni il cui unico effetto sia quello definito, ma non impediscono:

- 1) La conversione di  $W$  in calore
- 2) La realizzazione di macchine frigorifere (trasf. di  $Q$  da  $T_2$  a  $T_1$  con immissione di lavoro dall'ambiente sul sistema)
- 3) La realizzazione di macchine termiche che scambino calore con più sorgenti

# Equiv. dei postulati

(9)

A) Si neghi post. Kelvin,

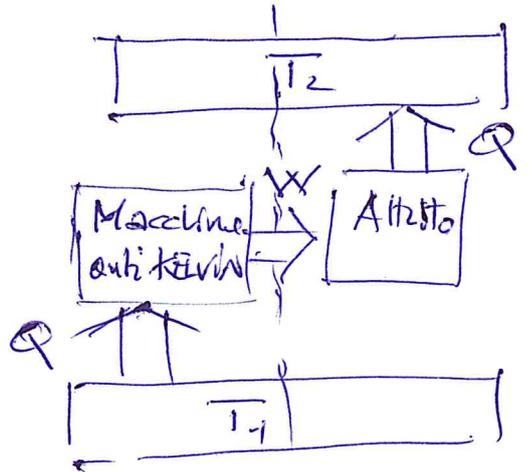
allora è possibile la macchina illustrata:

x La macchina di sx  
nega Kelvin è sollec  
Q a  $T_1$  convertendo in  $W$

Q a  $T_1$  convertendo in  $W$

x La macchina di dx converte  $W$  in  
Q per attrito (non ci sono limitazioni) e  
la cede a  $T_2$  con  $T_2 > T_1$

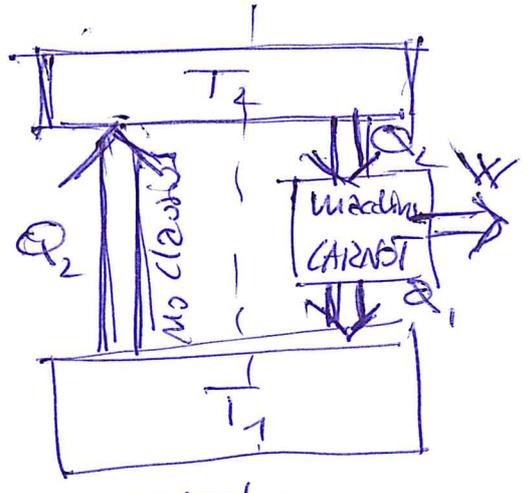
⇒ La trasformazione complessiva trasferisce  
Q da  $T_1$  a  $T_2$  ⇒ INCOMPATIBILE CON P. CLAUDIO



B) Si assume che esiste una macchina (\*)  
che può lavorare tra due sorgenti  $T_1$  e  $T_2$   
~~con zero~~ scambiando calori  $Q_1$  e  $Q_2$  e  
producendo lavoro  $W = Q_1 + Q_2$

(\*) Mostriamo tra poco che esiste  
almeno una macchina teorica  
con q.s. caratteri: la macchina di  
CARNOT

x Si negli post Clausius  
 allora e' possibile la macchina  
 illustrata:



x A sx, negando Clausius,  
 si trasferisce  $Q_2$  da  $T_1$  a  $T_2$   
 x A dx, tramite macchina  
 opportunamente dimensionata, si ~~assorbe~~  $Q_2$   
 a  $T_2$  e si cede  $Q_1$  a  $T_1$  convertendo una  
 frazione di calore in lavoro  $W = Q_2 + Q_1$

In q.s. macchine si ottiene lavoro senza  
 $Q_{ass}$  da  $T_2$  e assorbendo calore netto solo  
 a  $T_1$   $\implies$  INCOMPATIBILE CON POST. KELVIN

x Dunque i postulati sono equivalenti: se non  
 vale uno, non vale nemmeno l'altro

x I due postulati esprimono il 2° principio della  
 termodinamica

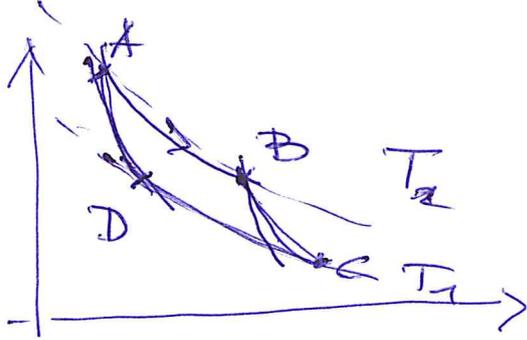
Nota: nella macchina  $|Q_1| < Q_2$   
 di CARNOT

Chiarifemo ora la macchina di CARNOT  $\xrightarrow{\text{segue}}$   
 specificando che e' l'unica possibile  
 realizzazione di un ciclo reversibile con un  
 gas ideale tra due sbk isoperi di temp.

# CICLO DI CARNOT

(11)

Macchina reversibile tra  $T_1$  e  $T_2$  (sole due sorgenti a T costante)



$\Gamma_{AB}$  = isoterma a  $T_2$  espansione

$$W = Q_2 = nRT_2 \log(V_B/V_A) > 0$$

Lavoro positivo e calore assorbito del sistema:  $Q_A = Q_2$

$\Gamma_{BC}$  = espansione adiabatica  $Q_{BC} = 0$

$$W_{BC} = -\Delta U_{BC} = C_X(T_1 - T_2)$$

$\Gamma_{CD}$  = compressione isoterma a  $T_1$

$$W = Q_1 = nRT_1 \log(V_D/V_C) < 0$$

Lavoro negativo e calore ceduto del sistema:  $Q_c = Q_1$

$\Gamma_{DA}$  = compressione adiabatica  $Q_{DA} = 0$

$$W_{DA} = -\Delta U_{DA} = C_X(T_2 - T_1) = -W_{BC}$$

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

Calcolo del rendimento della macchina di Carnot

$$\eta = 1 + \frac{Q_1}{Q_2} = 1 + \frac{nRT_1 \log(V_D/V_C)}{nRT_2 \log(V_B/V_A)} \quad (*)$$

I volumi sono legati alle temp. dalle condizioni di equilibrio adiabatico:

$$T_2 V_B^{\gamma-1} = T_1 V_C^{\gamma-1}$$

$$T_2 V_A^{\gamma-1} = T_1 V_D^{\gamma-1}$$

Del rapporto ed elevando per  $\gamma-1$ , si ottiene

$$V_B/V_A = V_C/V_D$$

Sostituendo in (\*) e sfruttando proprietà log

$$\eta = 1 - \frac{T_1}{T_2} \quad \left( = 1 - \frac{Q_1}{Q_2} \right)$$

Il rendimento dipende solo da  $T_1$  e  $T_2$  della macchina di Carnot a gas perfetto

Questioni:

- Come dipende il rendimento della sostanza?
- Qual è il rendimento massimo di una macchina termica?