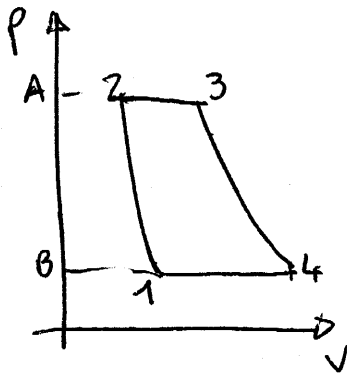
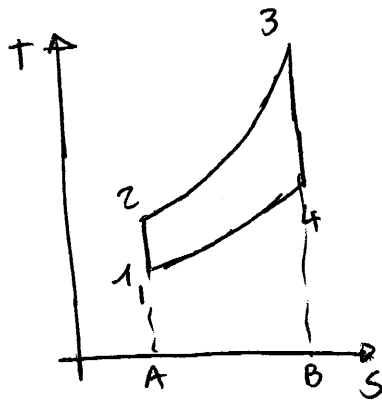


ITG - Ciclo ideale

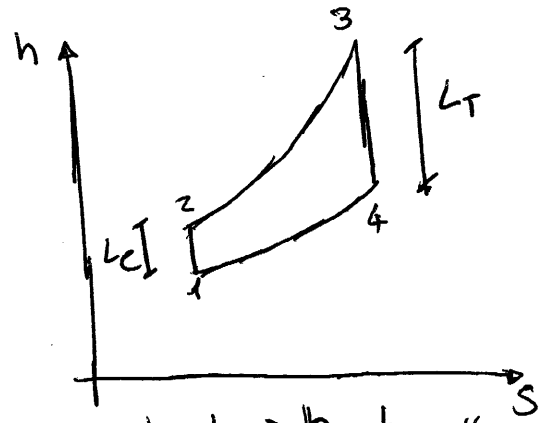
Punti di riferimento



$A21B = L_c$ $1234 = L_u$
 $A34B = L_T$



$A23B = Q_{cc}$
 $A14B = Q_{ced. ambiente}$
 $1234 = L_u$



$h_3 - h_4 \geq h_2 - h_1 \times K$
 isobore con sud. logaritmiche
 intersezione seg. crescenti
 ↓
 L_c è abb. importante
 risp. L_T

~~...~~

Parametri
 caratteristici

$\beta = \frac{p_2}{p_1} = \frac{p_3}{p_4} = \left(\frac{T_2}{T_1}\right)^{\gamma} = \left(\frac{T_3}{T_4}\right)^{\gamma}$ $\gamma = \frac{K-1}{K}$ $\vartheta = \frac{T_3}{T_1}$

Calcolo η ideale: $\eta = \frac{L_u}{Q_{cc}} = \frac{L_T - L_c}{c_p(T_3 - T_2)} = \frac{T_3 - T_4 - (T_2 - T_1)}{T_3 - T_2} = 1 - \frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_2} =$

$= 1 - \frac{T_1}{T_2} \frac{T_4/T_1 - 1}{T_3/T_2 - 1}$

da β sappiamo $\frac{T_2}{T_1} = \frac{T_3}{T_4} \Rightarrow \frac{T_4}{T_1} = T_3/T_2$

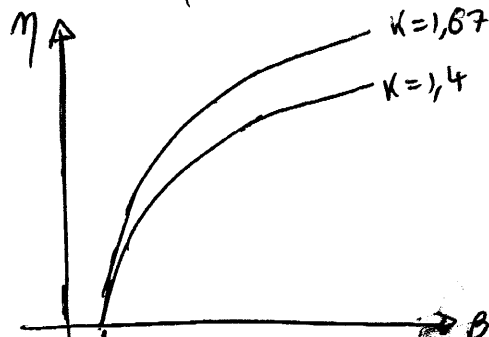
$1 - \frac{T_1}{T_2} = 1 - \frac{1}{\beta^\gamma}$ → cresce con β

$\eta_{MAX} \rightarrow \eta_{Carnot}$,
 cioè Q_{cc} a $T = cost$
 $T_3 = T_2$

Questo $\times K$ ci avvicina
 sempre + al ciclo Carnot
 con Q_{cc} a T costante

→ cresce con K
 non dipende da β

$\beta_{\eta_{max}} = \left(\frac{T_2}{T_1}\right)^{\gamma} = \left(\frac{T_3}{T_1}\right)^{\gamma} = \vartheta^{\gamma}$



Calcoliamo L_0 : $L_0 = L_T - L_e = c_p (T_3 - T_4) - c_p (T_2 - T_1) =$

$= c_p (T_3 - T_4 - T_2 + T_1) = c_p \left[T_3 \left(1 - \frac{T_4}{T_3} \right) - T_1 \left(\frac{T_2}{T_1} - 1 \right) \right] =$

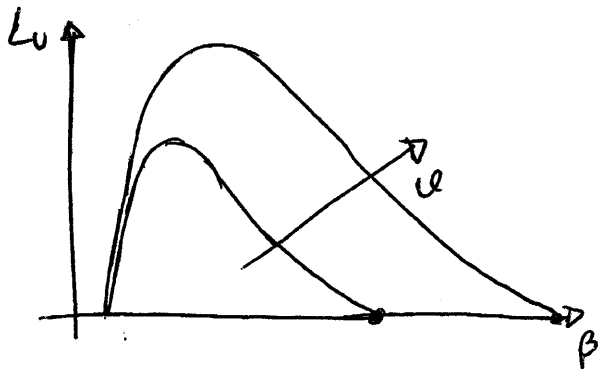
MA $T_3 = T_1, \frac{T_4}{T_3} = \frac{1}{\beta^\delta}, \frac{T_2}{T_1} = \beta^\delta$

$= c_p T_1 \left[\eta \left(1 - \frac{1}{\beta^\delta} \right) - (\beta^\delta - 1) \right] =$

$= c_p T_1 \left[\eta - \frac{\eta}{\beta^\delta} + 1 - \beta^\delta \right]$

Al variare di β raggiunge un max e poi scende a zero

Al variare di η , curva tende a spostarsi verso l'alto



Valori per cui L_0 si annulla:

$L_T = L_e$

$T_3 - T_4 = T_2 - T_1$

$\beta = \eta^{1/\delta}$ (max η)

Quando è max L_0 ?

$\frac{dL_0}{d\beta} = 0 \rightarrow -\eta(-\delta) \beta^{-\delta-1} - \delta \beta^{\delta-1} = 0$

$\eta \beta^{-\delta-1} = \delta \beta^{\delta-1} \rightarrow \beta = \eta^{1/2\delta}$

che significa

$\frac{T_4}{T_3} = \frac{1}{\beta^\delta}$

$T_2 = T_1 \beta^\delta$

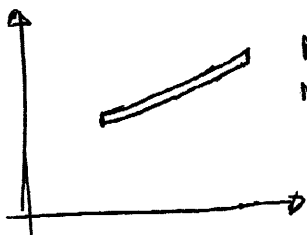
$\frac{T_4}{T_2} = \frac{T_3}{T_1} \beta^{-2\delta} =$

$= \eta \beta^{-2\delta} = \eta \left(\eta^{1/2\delta} \right)^{-2\delta} = \eta \frac{1}{\eta} = 1$

$T_2 = T_4$

Quindi:

$\beta \rightarrow 1 \quad \eta \rightarrow 0 \quad L \rightarrow 0$

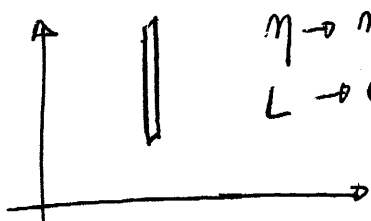


NO L_0
NO rendimento

$\beta \rightarrow \beta_{L_0 \max} = \eta^{1/2\delta}$

$L \rightarrow L_{MAX}$

$\beta \rightarrow \beta_{\max} = \eta^{1/\delta}$



$\eta \rightarrow \eta_e$

$L \rightarrow 0$ (basta sost. nella formula)

ITG - Rigenerazione

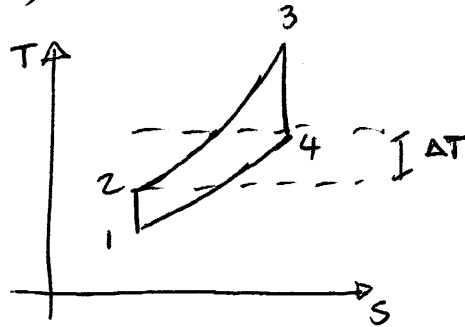
↳ In caso consiste: quando $T_4 > T_2$, posso sfruttare gas di scarico per riscaldare fluido in 2, in modo da ridurre Q_{cc} da fornire in CC

Quando accade $T_4 > T_2$?

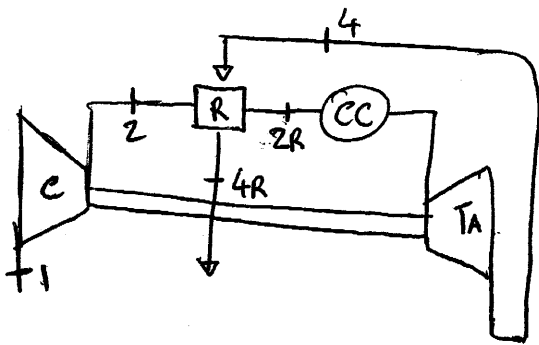
pm $T_4 = T_2$ $\beta = \vartheta^{\frac{1}{2\gamma}}$ (casi max lavoro)

se $\beta < \vartheta^{\frac{1}{2\gamma}}$ $T_4 > T_2$ quindi:

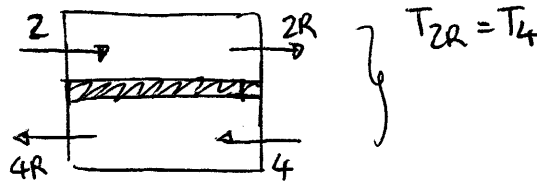
→ L_T, L_c non vengono toccati
 Q_{cc} diminuisce
 ↓
 η aumenta



in condizioni ideali, posso riscaldare il fluido 2 da T_2 a T_4 , evitando di fornire calore esterno in qst fase:



Avremo nel caso ideale il max scambio possibile:



Calcoliamo η in caso ideale:

$$\eta = \frac{L_T - L_c}{Q_{cc}} = \frac{T_3 - T_4 - (T_2 - T_1)}{T_3 - T_{2R}} = \frac{T_3 - T_4 - (T_2 - T_1)}{T_3 - T_4} = 1 - \frac{T_2 - T_1}{T_3 - T_4} = 1 - \frac{T_1}{T_3} \frac{T_2/T_1 - 1}{1 - T_4/T_3}$$

↖ o.a. $T_{2R} = T_4$

$$= 1 - \frac{1}{\vartheta} \cdot \frac{\beta^\gamma - 1}{1 - \frac{1}{\beta^\gamma}} = 1 - \frac{1}{\vartheta} \cdot \beta^\gamma$$

→ pm $\beta = 1$ $\eta = 1 - \frac{1}{\vartheta} = 1 - \frac{T_1}{T_3} = \eta_c$

↘ pm β crescente η decresce

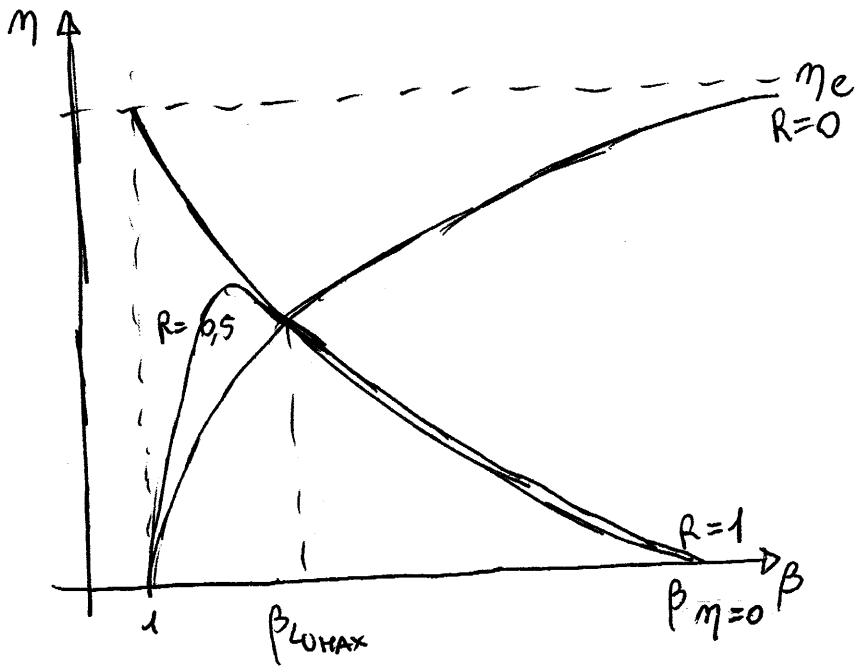
È chiaro che ciò può avvenire fin quando $T_4 > T_2$

Cosa accade nella rigenerazione reale? $T_{2R} \neq T_4$ MA $T_{2R} < T_4$

Definiamo grado di rigenerazione: $R = \frac{T_{2R} - T_2}{T_4 - T_2}$

In questo caso pm $\beta \rightarrow 1$ $\eta \rightarrow 0$

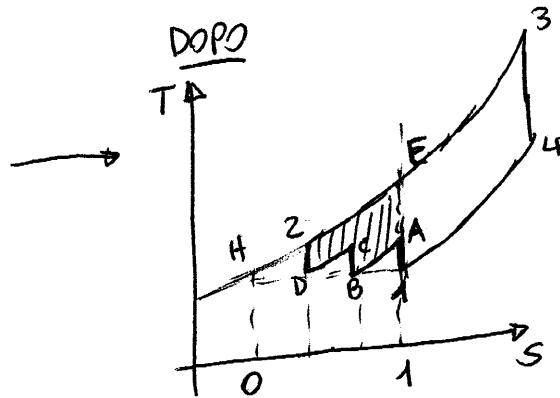
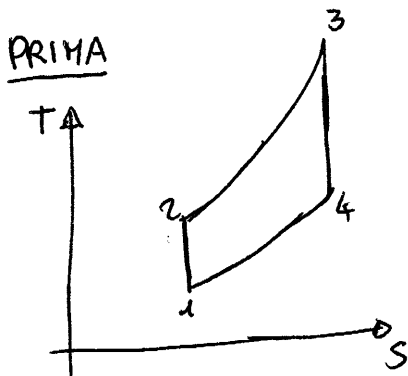
e poi η_{max} si ottiene pm β legg. minore di quello corrispondente a L_{max}



(Questo sempre, in condizioni ideali, infatti per $R=0$, la curva del rendimento cresce sempre)

ITG - Compressione interrefrigerata

↳ Per diminuire Temp. di compressione, in modo da diminuire lavoro necessario alla compressione:



/// = Lavoro risparmiato

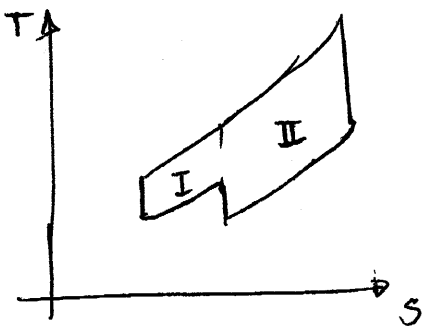
OHEI = Lavoro di prima

OAZDCBAI = Lavoro 2°

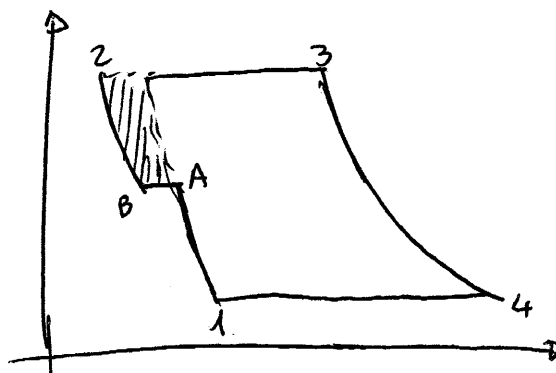
Come varia il rendimento?

E' come se avessi due cicli piccoli:

- II, che è quello di prima
- I, aggiuntosi ora, con η minore quindi η ideale più piccolo



Sul piano (p,v).



Rapporto ideale

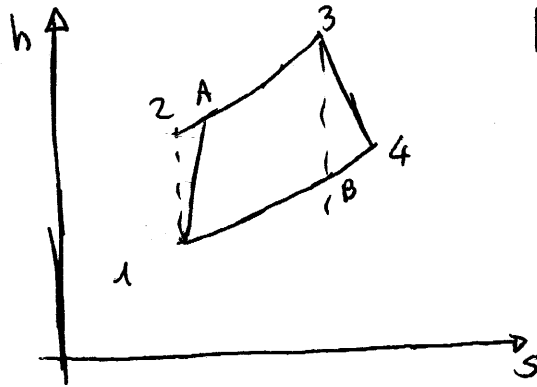
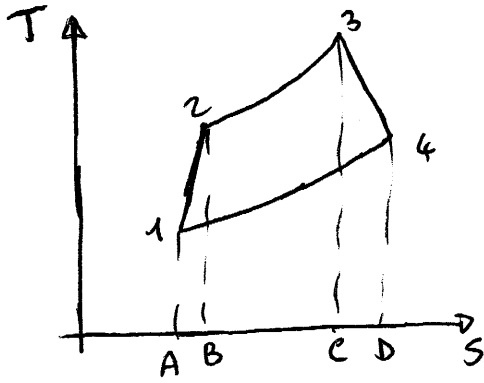
$$\beta_i = \sqrt[4]{\beta}$$

Lo stesso si può fare per le espansioni

ITG - Ciclo reale

Più di riferimento: (p,v) non può essere usato perché non rappresenta i lavori di stirito

in (T,s) e (h,s) almeno comp. e espous. e crescente



$$\begin{aligned}
 h_A - h_1 &= L_{e,\tau} \\
 h_2 - h_1 &= L_{e,id} \\
 h_3 - h_4 &= L_{T,\tau} \\
 h_3 - h_B &= L_{T,id}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 A14D &= Q_{ced.ambiente} \\
 B23C &= Q_{rec} \\
 L_{U,\tau} &= B23C - A14D \rightarrow
 \end{aligned}$$

Se rendimenti bassi non si riesce ad ottenere un lavoro abb. elevato, o esce addirittura negativo

$$\eta = \frac{L_{U,\tau}}{Q_{rec}} = \frac{L_{T,id} \cdot \eta_T - L_{e,id}/\eta_e}{Q_{rec}}$$

→ deve essere > 0

può essere, η deve essere > 0

Calcolo Lavoro reale

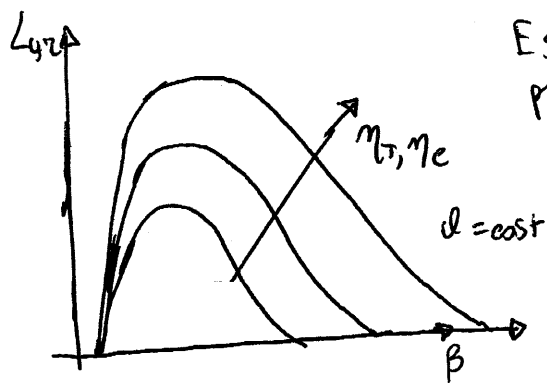
$$L_{U,\tau} = L_{T,id} \cdot \eta_T - L_{e,id}/\eta_e =$$

$$= \eta_T [c_p (T_3 - T_4)] - \frac{1}{\eta_e} [c_p (T_2 - T_1)] =$$

$$= c_p \left[\eta_T T_3 \left(1 - \frac{T_4}{T_3} \right) - \frac{1}{\eta_e} T_1 \left(\frac{T_2}{T_1} - 1 \right) \right] = \dots = c_p T_1 \left[\eta_T \left(\alpha - \frac{\alpha}{\beta^\gamma} \right) - \frac{1}{\eta_e} (\beta^\gamma - 1) \right]$$

Esistono β decrescenti

Al diminuire dei rendimenti, il lavoro si riduce



Calcolo rendimento reale

$$\eta_r = \frac{L_{0,r}}{Q_{cc}}$$

$L_{0,r} =$ visto prima $Q_{cc} = c_p (T_3 - T_2) =$

$$T_2 = T_1 + \frac{(T_2' - T_1)}{m_c} = T_1 + T_1 \cdot \left(\frac{T_2' - T_1}{T_1} - 1 \right) = T_1 \left(1 + \frac{\beta^\delta - 1}{m_c} \right)$$

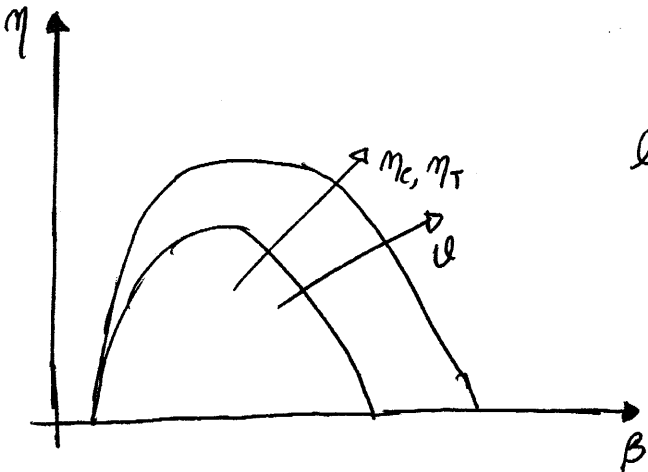
$$Q_{cc} = c_p \left(T_3 - T_1 \left(1 + \frac{\beta^\delta - 1}{m_c} \right) \right) = c_p T_1 \left(\vartheta - \left(1 + \frac{\beta^\delta - 1}{m_c} \right) \right)$$

$T_3 = \vartheta T_1$

Quindi $\eta_r = \frac{\eta_T \left(\vartheta - \frac{\vartheta}{\beta^\delta} \right) - \frac{1}{m_c} (\beta^\delta - 1)}{\vartheta - \left(1 + \frac{\beta^\delta - 1}{m_c} \right)}$

η_r prima cresce, poi
decrece con β

↓
Si annulla dove si annulla
anche il lavoro utile



Al crescere di ϑ
le curve del rendimento si spostano verso l'alto

Poiché η è crescente con ϑ , si cercano di
raggiungere T_3 elevate compatibilmente
con i materiali.

Osservazione
(dal libro)

Sia η che L_0 raggiungono un max per un determinato valore
di β , TUTTAVIA non allo stesso β : e questi due valori
tendono ad allontanarsi all'aumentare di ϑ

A η_c, η_T fissi

Osservazione Espressione di η_c, η_T in funzione di $\eta_{pe,c}, \eta_{pe,T}$:

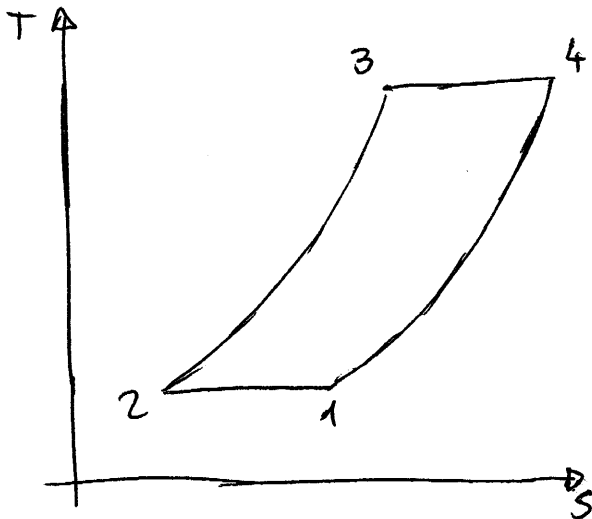
$$\eta_T = \eta_{od,T} = \frac{L_r}{L_{id}} = \frac{1 - \frac{1}{\beta \frac{u-1}{u}}}{1 - \frac{1}{\beta^{\frac{k-1}{k}}}} = \frac{1 - \frac{1}{\beta \eta_{pe,c} \gamma}}{1 - \frac{1}{\beta^\delta}}$$

$$\frac{k-1}{k} = \gamma = \eta_{pe,c} \frac{u-1}{u}$$

$$\frac{k-1}{k} = \gamma = \frac{1}{\eta_{pe,c}} \frac{u-1}{u}$$

$$\eta_c = \eta_{od,c} = \frac{L_{id}}{L_r} = \frac{\beta^{\frac{k-1}{k}} - 1}{\beta^{\frac{u-1}{u}} - 1} = \frac{\beta^\delta - 1}{\beta^\delta / \eta_{pe,c} - 1}$$

ITG - Ciclo di Ericsson



- 1-2 Compressione isoterma
- 3-4 Espansione isoterma
- 2-3 adduzione di calore di tipo rigenerativo, e spese del calore da 4-1
- 4-1 refrigerazione con rigeneratore

↳ Rendimento: CARNOT

$$(T_3 = T_4 = T_{\text{adduzione}} = \text{cost.})$$

$$(T_1 = T_2 = T_{\text{sottrazione}} = \text{cost.})$$

VANTAGGI E SVANTAGGI

• Vantaggi

- Alta potenza specifica (kW generato per kg dell'impulso)

↳ Impulso piccolo (Spesso trasportabile su gru)

[quelli vecchi non ci sono zone x scrubbi termici]

- Grande affidabilità operativa (facile oniramento, resistente a variazioni carico)

↳

Spesso si danneggiano gli strumenti ausiliari, non la struttura

- Poca manutenzione

- Bassi costi

- Tempi brevi di costruzione (1-2 anni)

- Vasta gamma di potenze

- Uso in cicli combinati

• Svantaggi

- Maggiore consumo specifico

- Combustibili di qualità e + costosi (pochi entrano con il fluido di lavoro e potrebbero danneggiare turbine)