

HO DOVUTO RISCRIVERE TUTTO (OPEN BOARD CORROTTO)  
SE MANCANO ESERCIZI FATEMI SAPERE!

#1 CALCOLARE IL CALORE SCAMBIATO E LA VARIAZIONE DI ENTROPIA PER LE PRINCIPALI TRASFORMAZIONI TERMODINAMICHE, RAPP. SUL PIANO DI CLAPEYRON

. ADIABATICA:

$T_1$  E  $T_2$  SONO ISOTERME CON TEMPERATURA A SCELTA, IN MODO CHE  $T_1$  SIA LA  $T$  A CUI SI TROVA INIZIALMENTE IL SISTEMA, E  $T_2$  LA TEMPERATURA A CUI SI TROVA IL SISTEMA DOPO LA TRASFORMAZIONE

RICORDO CHE PER UNA ADIABATICA REVERSIBILE:

$$\begin{cases} PV^\gamma = \text{cost} \\ \gamma V^{\gamma-1} = \text{cost} \end{cases} \quad \begin{cases} \Delta Q = \delta Q = 0 \\ \Delta S = \int_{\text{REV}} \frac{\delta Q}{T} = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} \Delta Q = \delta Q = 0 \\ \Delta S = \int_{\text{REV}} \frac{\delta Q}{T} = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} \Delta Q = \delta Q = 0 \\ \Delta S = \int_{\text{REV}} \frac{\delta Q}{T} = 0 \end{cases}$$

ADIABATICA  $\rightarrow \Delta Q = 0$

PER UNA TRASFORMAZIONE GENERICA:  $\Delta Q + L = \Delta E = nC_V \Delta T \Rightarrow L + Q = \Delta E$   
I- PRINC. TERMODINAMICA  $[L = nC_V \Delta T]$

#2) ISOTERMA

PER UNA ISOTERMA  $\Delta E = nC_V \Delta T = 0$  ( $T$  COSTANTE  $\Rightarrow \Delta T = 0$ ). ALLORA  $L + Q = 0$   
 $[L = - \int_A^B p dv = -nRT \ln(\frac{V_B}{V_A})]$   
 $\Rightarrow L = -Q$

$[Q = -L]$   
PER  $\Delta S$  HO CHE:  $Q = -L = p dv$  e  $p = \frac{nRT}{V}$   
 $[\Delta S = \int_A^B \frac{\delta Q}{T} = \int_A^B \frac{p dv}{T} = \int_A^B \frac{nRT}{V} \frac{dv}{T} = nR \ln(\frac{V_B}{V_A})]$

#3) ISOCORA ( $V = \text{costante}$ )

$\Delta E = L + Q = [Q = nC_V \Delta T]$   $\delta Q = nC_V dT$   $\frac{p_A V_A = nRT_A}{p_B V_B = nRT_B}$   
 $[L \propto \Delta V = 0]$   
 $[\Delta S = \int_A^B (\frac{\delta Q}{T})_{\text{REV}} = \int_A^B \frac{nC_V dT}{T} = nC_V \int_A^B \frac{dT}{T} = nC_V \ln(\frac{T_B}{T_A}) = nC_V \ln(\frac{p_B}{p_A})]$

#4) ISOBARA ( $P = \text{costante}$ )

$\Delta E = L + Q = -P \Delta V + [Q = nC_P \Delta T]$   $\delta Q = nC_P dT$   
 $[L = - \int_A^B p dv = -P \int_A^B dv = -P(V_B - V_A) = -P \Delta V]$

$\Delta S = \int_A^B \frac{dQ}{T} = \int_A^B \frac{nC_P dT}{T} = nC_P \int_A^B \frac{dT}{T} = nC_P \ln(\frac{T_B}{T_A}) = nC_P \ln(\frac{V_B}{V_A})$

#5)  $\Delta S_{\text{ciclo}} = 0$

$\Delta Q = ?$  DIPENDONO DAL CICLO

$L = ?$  DIPENDONO DAL CICLO

#2) ESPANSIONE LIBERA:

CONSIDERIAMO DEL GAS INIZIALMENTE CON VOLUME  $V_i$  CHE SI TROVA IN UN CONTENITORE ISOLATO TERMICAMENTE E CHIUSO DA UNA MEMBRANA IN MODO CHE PARTE DEL VOLUME NON SIA INIZIALMENTE DISPONIBILE (FIGURA). AD UN CERTO MOMENTO LA MEMBRANA VIENE ROTTA E IL GAS SI ESPANDE AL VOLUME  $V_f$ . QUAL E' LA VARIAZIONE DI ENTROPIA?

. MODO #1: CALCOLO  $\Delta S$  TRAMITE UNA ISOTERMA REVERSIBILE: NON POSSO CALCOLARE DIRETTAMENTE LUNGO LA TRASFORMAZIONE VISTO CHE E' IRREVERSIBILE (ADIABATICA)

SICCOME ADIABATICA  $\rightarrow \Delta Q = 0$   
SICCOME  $V = \text{cost} \rightarrow L = 0$   $\Delta E = nC_V \Delta T = 0 \Rightarrow \Delta T = 0 \rightarrow T = \text{cost}$

$\Delta S = S_B - S_A = \int_A^B (\frac{\delta Q}{T})_{\text{REV}} = \int_{V_i}^{V_f} \frac{nRT}{T} \frac{dv}{T} = nR \ln(\frac{V_f}{V_i})$

. MODO #2: ADIABATICA REVERSIBILE + ISOCORA

CALCOLO DUNQUE L'ENTROPIA:

$\Delta S_{\text{TOT}} = \Delta S_{AB} + \Delta S_{BC}$   
 $\Delta S_{AB} = 0$  ( $\Delta Q = 0$ )  
 $\Delta S_{BC} = nR \ln(\frac{V_C}{V_B})$  (ISOCORA)

$\Delta S_{BC} = \int_B^C (\frac{\delta Q}{T})_{\text{REV}} = \int_B^C \frac{nC_V dT}{T} = nC_V \ln(\frac{T_C}{T_B}) = nC_V \ln(\frac{V_C}{V_B})$   
 $= nC_V (T-1) \ln(\frac{V_B}{V_A})$   
 $= nR \ln(\frac{V_C}{V_A})$   
 $= nR \ln(\frac{V_C}{V_A})$

. MODO #3 CALCOLO USANDO LA FORMULA DI BOLZMANN

PRIMA DI CONTINUARE RICORDIAMO CHE  $R = k_B N_A$ . PER BOLZMANN:

$\Delta S = k_B \ln(W_2) - k_B \ln(W_1)$   $W \propto V^N$   
 $= k_B \ln(\frac{W_2}{W_1}) = k_B \ln(\frac{V_2^N}{V_1^N}) = k_B N \ln(\frac{V_2}{V_1}) = k_B N_A \frac{N}{N_A} \ln(\frac{V_2}{V_1}) = nR \ln(\frac{V_2}{V_1})$

#3) DUE MOL DI GAS PERFETTO MONOATOMICO, INIZIALME A  $P_A = 1 \text{ atm}$  E TEMPERATURA  $T_A = 500 \text{ K}$  SUBISCE LE SEGUENTI TRASFORMAZIONI:

- ISOTERMA REVERSIBILE DA A A B CON  $V_B = 2V_A$
- ADIABATICA IRREVERSIBILE DA B A C CON  $V_C = 3V_B$ ,  $T_C = T_A/2$
- ISOTERMA REVERSIBILE FINO AD UN CERTO STATO D
- ISOTERMA REVERSIBILE DALLLO STATO D ALLO STATO A

CALCOLARE

- IL LAVORO NELLE 4 TRASFORMAZIONI
- IL CALORE SCAMBIATO DAL GAS NELLE 4 TRASFORMAZIONI
- IL RENDIMENTO DEL CICLO
- LA VARIAZIONE DI ENTROPIA DEL GAS NELLA ADIABATICA IR.

. COMINCIO COL PRECALCOLARE  $P, T, V$  NEI 4 PUNTI:

	P	T	V	
A	101300 Pa	500 K	$V_A = 0.082 \text{ m}^3$	
B	50650 Pa	500 K	$V_B = 2V_A = 0.164 \text{ m}^3$	
C	8449 Pa	250 K	$V_C = 3V_B = 0.492 \text{ m}^3$	
D	101300 Pa	250 K	$V_D = V_{C/2} = 0.041 \text{ m}^3$	

. a)  $L_{\text{TOT}} = L_{AB} + L_{BC} + L_{CD} + L_{DA}$  CON  $L = - \int p dv$

$L_{AB} = - \int_A^B p dv = -nRT \ln(\frac{V_B}{V_A}) = -nRT \ln(2)$   
 $= -2 \cdot 8.314 \cdot \frac{1}{2} \cdot 500 \ln(2) = -6.2 \text{ kJ}$

$L_{BC} \rightarrow \Delta E = Q + L = L = nC_V \Delta T = nC_V (T_C - T_B) = 2 \cdot \frac{5}{2} \cdot 8.314 \cdot \frac{1}{2} \cdot (-250) = -10.3 \text{ kJ}$

$L_{CD} = - \int_C^D p dv = -nRT \ln(\frac{V_D}{V_C}) = -nRT \ln(\frac{1}{3}) = nRT \ln(3)$   
 $= 2 \cdot 8.314 \cdot \frac{1}{2} \cdot 250 \ln(3) = 10.3 \text{ kJ}$

$L_{DA} = - \int_D^A p dv = -p(V_A - V_D) = -101300 \text{ Pa} \cdot (-0.041 + 0.082) \text{ m}^3 = 4.1 \text{ kJ}$

2)  $\eta = 1 + \frac{Q_{\text{CED}}}{Q_{\text{ASS}}} = 1 - \frac{|Q_{\text{CED}}|}{Q_{\text{ASS}}}$   
AB: ISOTERMA  $\rightarrow Q_{AB} = -L = 5.7 \text{ kJ}$   
CD: ISOTERMA  $\rightarrow Q_{CD} = -L = -10.3 \text{ kJ}$   
BC: ADIABATICA  $\rightarrow Q_{BC} = 0$   
DA: ISOBARA  $\rightarrow Q_{DA} = nC_P \Delta T = nC_P (T_A - T_D) = 2 \cdot \frac{7}{2} \cdot 8.314 \cdot \frac{1}{2} \cdot (500 - 250) \text{ K} = 10.3 \text{ kJ}$

3) PER CUI  $\eta = 1 - \frac{10.3 \text{ kJ}}{10.3 \text{ kJ} + 5.7 \text{ kJ}} = 1 - 0.64 = 0.36$

4) CALCOLO ENTROPIA:

CALCOLO CON UNA ISOBARA + ISOCORA

$\Delta S_{BI} = \int_B^I (\frac{\delta Q}{T})_{\text{REV}} = \int_B^I \frac{nC_V dT}{T} = nC_V \ln(\frac{T_I}{T_B}) = nC_V \ln(\frac{P_I}{P_B}) = 2 \cdot \frac{3}{2} \cdot 8.314 \cdot \ln(\frac{8449 \text{ Pa}}{50650 \text{ Pa}}) = -44.67 \text{ J/K}$   
 $PV = nRT$  COM  $V = \text{cost} \rightarrow$  ISOBARA  $P_I = P_C$

$\Delta S_{IC} = \int_I^C (\frac{\delta Q}{T})_{\text{REV}} = \int_I^C \frac{nC_P dT}{T} = nC_P \ln(\frac{T_C}{T_I}) = nC_P \ln(\frac{V_C}{V_I}) = nC_P \ln(\frac{V_C}{V_B})$   
 $= 2 \cdot \frac{5}{2} \cdot 8.314 \cdot \frac{1}{2} \cdot \ln(\frac{0.492}{0.164}) = 5 \cdot 8.314 \cdot \ln(3) = 45.67 \text{ J/K}$

$\Delta S_{\text{TOT}} = \Delta S_{BI} + \Delta S_{IC} = 1 \text{ J/K}$

