

# POLITECNICO DI MILANO DIPARTIMENTO DI ENERGIA

## SISTEMI ENERGETICI PER INGEGNERIA FISICA

21/07/2017

#### Allievi fisici

	Allegare all	e soluzioni il pi	resente testo 1	ndicando (ir	1 STAMPAT	ELLO):	
NOME E C	OGNOME						

Leggere attentamente le avvertenze: Indicare chiaramente nome e cognome su tutti i fogli da consegnare. Rispondere brevemente ma con chiarezza solamente ai quesiti posti, evidenziando le necessarie unità di misura. Calcoli e spiegazioni - pur corretti in sé - che non rispondono ai quesiti posti non saranno considerati ai fini della valutazione del compito. Nel caso sia richiesta una soluzione grafica indicare con chiarezza sui grafici allegati la soluzione proposta.

Tempo a disposizione: 2 ore 30 minuti

Tenere spenti i telefoni cellulari, non usare appunti, dispense, etc. Riportare i risultati richiesti su questo foglio e procedimento/calcoli intermedi sul foglio a quadretti.

**Punteggio:** Punteggio totale pari a 35. Il docente si riserva di normalizzare i risultati in trentesimi con coefficienti correttivi in base all'esito medio delle risposte date.

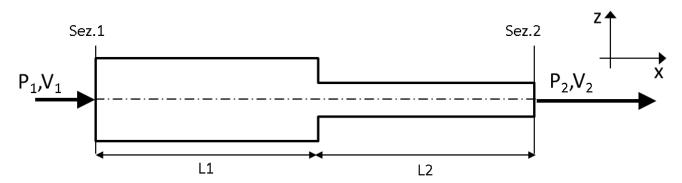
## Dati per la risoluzione dei quesiti

Costante universale dei gas  $\Re = 8314 \text{ J/(kmol\cdot K)}$ 

# □ ESERCIZIO 1 (punti 6)

Una portata di 150 kg/s di un fluido incomprimibile (densità=900 kg/m³, viscosità cinematica= 1E-6 m²/s) scorre nel sistema di tubi a sezioen circolare rappresentato in figura, costituito da un primo tratto di lunghezza L1=115 m e D1=0.6 m in serie con un secondo tratto di lunghezza L2=130 m e diametro D2=0.3 m. La scabrezza assoluta, uguale per entrambi i tubi, è pari a 0.1mm mentre il coefficiente delle perdite di carico concentrate è 0.5 (riferito alla velocità V2). Sapendo che la pressione P1 è pari a 10 bar e che la forza di gravità agisce lungo la direzione z, si chiede di calcolare:

- la velocità e la portata volumetrica nei due tratti
- il coefficiente di attrito per i due tratti (riportando i valori sul diagramma di Moody allegato)
- la pressione P2 nella sezione di scarico
- la spinta del fluido sulla parete (S) riportando il modulo delle 3 componenti S<sub>x</sub>, S<sub>v</sub>, S<sub>z</sub>.



#### □ ESERCIZIO 2 (punti 7)

Un parallelepipedo di materiale solido ( $k_{mat}$ =1 W/m/K) a sezione quadrata (lato pari a 0.5 m) ed altezza di 12 cm è sede di una generazione di potenza volumetrica pari a  $10kW/m^3$ . La superficie laterale e quella inferiore sono adiabatiche. Uno strato di materiale (spessore 3 cm) con conduttività termica di 0.18 W/m/K è posto sulla superfice superiore (come riportato in figura).

La superficie 1 è lambita da una corrente d'aria a 15°C. Con l'obiettivo di mantenere la superficie 1 ad una temperatura di 145°C, si chiede di (scambio termico radiativo trascurabile, condizioni stazionarie):

- Calcolare il coefficiente di scambio termico convettivo
- Calcolare la velocità dell'aria per garantire il raffreddamento richiesto
- Calcolare la resistenza termica dello strato 1-2 e la temperatura all'interfaccia 2
- Disegnare il profilo di temperatura nei due strati

Correlazione per convezione forzata per lastra piana orizzontale (lunghezza caratteristica pari al lato del quadrato):

$$Nu = (0.037 * Re^{0.8} - 871)Pr^{\frac{1}{3}}$$

Proprietà termofisiche aria (gas perfetto) valutate alla temperatura di film di 80°C:

T∞=15°C V= ??? m/s	Cp	1010.1	J/kg/K
T <sub>1</sub> =145°C	k	0.030	W/mK
Q <sub>gen</sub> =10kW/m <sup>3</sup>	μ	2.13E-05	Pa*s
	densità	0.9853	kg/m <sup>3</sup>

# □ ESERCIZIO 3 (punti 7)

Si consideri il ciclo Rankine rigenerativo con un rigeneratore aperto in cui il vapore spillato dalla turbina viene miscelato con l'acqua di alimento.

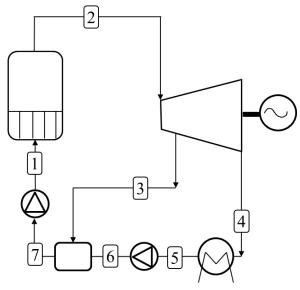
Lo schema di impianto è riportato in figura e si conoscono le proprietà dei punti termodinamici riportati in tabella.

Le trasformazioni all'interno del condensatore, nel generatore di vapore e nel rigeneratore a miscela sono isobare.

Il rendimento organico-elettrico della turbina a vapore e delle pompe sono rispettivamente paria 98% e 95.5%. Il rendimento del generatore di vapore è pari a 98%.

Assumendo per semplicità che le trasformazioni nelle pompa siano isoentropiche, si chiede di:

- Rappresentare il ciclo nel diagramma T-s allegato
- Completare la tabella con le proprietà mancanti dei punti termodinamici
- Calcolare la portata massica dello spillamento (punto 3)
- Determinare il rendimento isoentropico del tratto di espansione 2→3
- Determinare la potenza della turbina e la potenza netta dell'impianto
- Determinare la potenza termica entrante nel ciclo
- Determinare il rendimento netto dell'impianto



Punto TDN	m [kg/s]	P [bar]	T [°C]	h [kJ/kg]	x[-]
1	20		181.7	775.3	
2		100	506.85		
3		10		2850.0	
4		0.1		2400.0	
5					0 (Liq_saturo)
6		10	45.9	193.0	
7					0 (Liq_saturo)

# □ QUESITO 5 (Rispondere ad una sola delle due domande) (punteggio 7.5)

- 1- Descrivere il diagramma T-s per un fluido generico. Evidenziare in che zona il comportamento può essere assimilato a quello di gas ideale. Introdurre il fattore di compribimibilità e discutere la legge degli stati corrispondenti.
- 2- Descrivere il layout e la rappresentazione su un piano T-s di un ciclo Rankine saturo. Discutere l'effetto dell'aggiunta del surriscaldamento sulle prestazioni.

# □ QUESITO 6 (DOMANDE A RISPOSTA GUIDATA) (punteggio 7.5)

Rispondere alle seguenti 15 domande a risposta guidata. Segnare la casella relativa alla **sola risposta corretta** (0.5 punto per risposta corretta, -0.125 punti se sbagliata).

Considerando i calori specifici a	□ c <sub>p</sub> =c <sub>v</sub> +R solo per gas ideale
pressione (cp) e volume costante	□ c <sub>p</sub> ≈c <sub>v</sub> per gas ideali monoatomici
(C <sub>v</sub> ):	□ sono espressi in J/kg o J/kmol
	□ C <sub>p</sub> <c<sub>v</c<sub>
Un gas perfetto (T1, P1) viene	□  L <sub>aperto</sub>  = L <sub>chiuso</sub>   [kJ/kg]
compresso isoentropicamente fino a	
P2. La trasformazione avviene in un	
sist. chiuso e in un sist. aperto:	□  L <sub>aperto</sub>   <sub>&lt;</sub>  L <sub>chiuso</sub>   [kJ/kg] solo se gas monoatomico

In un ciclo Rankine a vapore:	<ul> <li>□ Se P<sub>max</sub> ↑ allora x↑ allo scarico della turbina</li> <li>□ la rigenerazione fa aumentare la T media di introduzione calore</li> <li>□ l'energia elettrica prodotta è &gt; calore al condensatore</li> <li>□ la P<sub>min</sub> minima del ciclo è pari a quella atmosferica</li> </ul>
In regime stazionario, un liquido (densità↓ se T↑) scorre in tubo a D crescente (1→2). La T è crescente lungo il tubo:	<ul> <li>□ Indipendentemente da D2/D1 si ha V1&gt;V2 [m³/s]</li> <li>□ E' possibile v2<v1 (velocità)<="" [m="" li="" s]=""> <li>□ A seconda del valore di D2 può essere m1<m2 [kg="" li="" s]<=""> <li>□ Il termine di accumulo è &gt;0</li> </m2></li></v1></li></ul>
L'equazione di continuità per flusso stazionario (in forma differenziale): ρ→densità, v→velocità, S→Sez. di passaggio, m→ Port. Massica	<ul> <li>□ dp/p+dv/v+dS/S=m</li> <li>□ dp/p+dv/v+dS/S=0</li> <li>□ dp/p+dv/v-dS/S=0</li> <li>□ dp/p-dv/v-dS/S=0</li> </ul>
Due superfici piane grigie ( $\epsilon$ 1=0.8 e $\epsilon$ 2=0.2, A=1m <sup>2</sup> ) sono affacciate. Se le superfici sono mantenute a T1=1500 K e T2=750 K:	<ul> <li>α2&gt;α1</li> <li>L'energia scambiata dopo 1h è circa 269 kWh</li> <li>2λ<sub>max-1</sub>=λ<sub>max-2</sub></li> <li>La potenza scambiata rimane costante nel tempo</li> </ul>
Quali di queste trasformazioni potrebbe portare ad un raffreddamento di un gas perfetto?	<ul> <li>Espansione isoentropica + compressione (tra le stesse pressioni) con ηis=0.8</li> <li>Laminazione adiabatica se (∂T/∂P)<sub>h</sub>&gt;0</li> <li>Espansione isoterma + laminazione non adiabatica</li> <li>Nessuna delle precedenti</li> </ul>
D=2mm, altezza=30cm) appoggia	<ul> <li>La potenza termica scambiata è circa 0.71 W</li> <li>Il raffreddamento del cilindro aumenta se h↑</li> <li>La T(y=10 cm) &gt;T(y=20 cm) (y=0 → piano a 5°C)</li> <li>Comportamento quasi identico a quello di cilindro con altezza 1m</li> </ul>
In un ciclo Joule-Brayton ideale:	<ul> <li>Essendo ideale, il η<sub>II</sub> è unitario</li> <li>Il lavoro utile non dipende da T<sub>max</sub></li> <li>Esiste un β<sub>compr</sub> che massimizza il rendimento</li> <li>A pari β<sub>compr</sub>, η è maggiore per gas monoatomici</li> </ul>
Un ciclo Otto ideale è costituito da:	<ul> <li>Due isocore e due isoentropiche</li> <li>Due isobare e due isoentropiche</li> <li>Due isoentropiche e due isoterme</li> <li>Due isoentropiche, una isobara e una isocora</li> </ul>
delle curve isotitolo:	<ul> <li>Si deve conoscere l'equazione di stato</li> <li>E' necessario il valore della pressione critica</li> <li>Si può sfruttare la simmetria rispetto alla curva x=0.5</li> <li>Non sono necessarie altre informazioni</li> </ul>
Le isocore e le isobare di un fluido rappresentate in un diagramma P-v:	<ul> <li>Presentano punti angolosi per P&gt;Pcritica</li> <li>Sono curve a pendenza costante</li> <li>Sono curve con pendenza crescente con T</li> <li>Tendono a coincidere per liquido incomprimibile</li> </ul>
Dato un ciclo di Carnot operante tra T1 eT2 e un ciclo Joule-Brayton ideale operante tra T1 e T <sub>max</sub> :	<ul> <li>Non può mai essere η<sub>Carnot</sub>&lt; η<sub>Joule</sub></li> <li>η<sub>Carnot</sub> dipende dal fluido di lavoro</li> <li>η<sub>Carnot</sub>= η<sub>Joule</sub> solo se T<sub>max</sub>=T2</li> <li>Nessuna della precedenti</li> </ul>
W/m/K, $\rho$ =2800 kg/m <sup>3</sup> , c=790	□ E' corretto approccio parametri concentrati □ Dopo 10 min la T <sub>granito</sub> <70°C □ Il numero di Fourier dopo 5 minuti è 0.52 □ La diffusività termica è 1.58 mm²/s

