Sino - European Institute

of Aviation Engineering

THERMODYNAMIQUE APPLIQUEE AUX MACHINES THERMIQUES

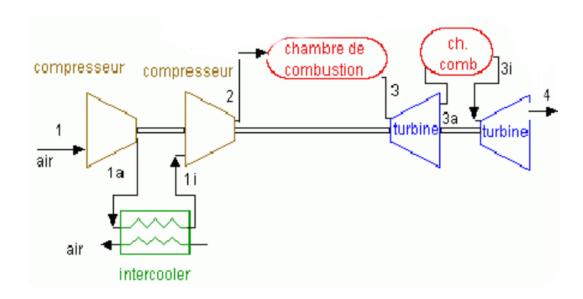
Examen du Décembre 2011

Durée : 2 heures

Documents (cours et notes personnelles) autorisés

PREMIERE PARTIE : THERMODYNAMIQUE DES MACHINES THERMIQUES

Moteurs à réaction : Refroidissement intermédiaire et réchauffe



On considère une turbine à gaz qui comporte les organes suivants :

- Une compression bi-étagée avec un refroidissement intermédiaire ;
- Une combustion bi-étagée avec une turbine de détente intermédiaire .

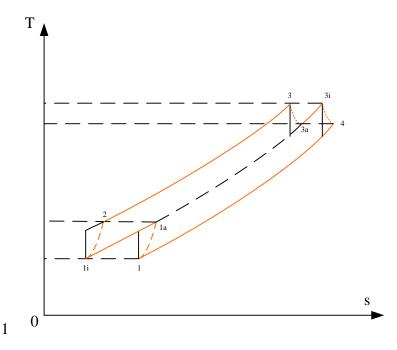
On dispose des informations suivantes :

- Les 2 étages de compresseurs ont le même rapport de compression ,
- Les é étages de turbine ont un taux de détente identique,
- Les pertes de charge sont négligeables dans le refroidissement intermédiaire de la compression (P_{1i}=P_{1a}) et dans les chambres de combustion (P_{3i}=P_{3a}).
- La haute pression est de 16 bars,

- L'air entre à 288K et à la pression atmosphérique qui est 1 bar,
- L'efficacité du refroidissement entre les 2 étages de compression est de 100%, $(T_{1i}=T_1)$
- Les caractéristiques de l'air sont : Y = 1.4 et $C_p = 1$ kJ/(kg.K),
- Les caractéristiques des gaz brûlés sont : Y g=1.3 et Cpg=1.22 kJ/(kg.K),
- La température de sortie des chambres de combustion est de 1423K,
- Le rendement isentropique des étages de compression est de 85%,
- Le rendement isentropique des étages de détente est de 90%,
- Le pouvoir calorifique inférieur du combustible est 42 000kJ/kg.

Questions:

- 1. Représenter ce cycle de transformations dans le diagramme (T, s).
- 2. Donnez la valeur des pressions sur tous les points du cycle,
- 3. Calculez la températures en sortie de compresseur T_1 a et T_2 ,
- 4. Calculez les temperatures en sortie de turbine T_{3a} et T_4 ,
- 5. Calculez les travaux massiques de compression, de détente, et déduisez –en le travail massique utile,
- 6. Calculez la chaleur de combustion,
- 7. Calculez le rendement du cycle,
- 8. Calculez le débit de combustible, déduisez-en la consommation spécifique (g/kWh),
- 9. Questions de réflexion : quelles améliorations proposez-vous et pour quelles performances? (compression multi-étagée, régérateur, co-génération, cycle combiné, compression séquentielle avec refroidissement intermédiaire).



$$T_{1a,is} = T_1 \pi^{\frac{\gamma - 1}{\gamma}} = 288 \times 4^{\frac{1.4 - 1}{1.4}} = 428K$$

$$T_{1a} = T_1 + \frac{T_{1a,is} - T_1}{\eta_C} = 452.7 \text{K}$$

$$T_{3a,is} = T_3 \div \pi^{\frac{\gamma - 1}{\gamma}} = 1423 \div 4^{\frac{1.3 - 1}{1.3}} = 1033.4$$
K

 $T_{3a} = T_3 - (T_3 - T_{3a,is})\eta_t = 1072.36$ K

<u> </u>	(5 34,137 11				
Points	Fluide	P(bar)	T (K)		
1	Air	1	288		
1a	Air	4	452.7		
1i	Air	4	288		
2	Air	16	452.7		
3	Gaz brûlés	16	1423		
3a	Gaz brûlés	4	1072.36		
3i	Gaz brûlés	4	1423		
4	Gaz brûlés	1	1072.36		

5.
$$w_c = 2 \times c_{pa} (T_{1a} - T_1) = 2 \times 1 \times (452.7 - 288) = 329.4 kJ/kg$$

$$w_t = 2 \times c_{pg} (T_3 - T_{3a}) = 2 \times 1.22 \times (1423 - 1072.36) = 855.56 kJ/kg$$

$$w_{u} = 526.16kJ/kg$$

6.
$$q_1 = c_{pa}(T_3 - T_2) + c_{pg}(T_{3i} - T_{3a}) = 1398.08kJ/kg$$
 or

$$q_1 = c_{pg} (T_3 - T_2) + c_{pg} (T_{3i} - T_{3a}) = 1611.5kJ/kg$$

$$7.\eta = w_u/q_1 = 37.6\%$$
 or 32.65%

8. Consommation spécifique:
$$C_{sp} = \frac{q_1}{w_u I_P} = 227.8 \text{g/kWh}$$
 or 262.5g/kWh

DEUXIEME PARTIE: THERMOCHIME

L'ensemble des apports thermiques assurés dans la chambre de combustion et dans la réchauffe proviennent de la combustion d'un mélange stœchiométrique constitué d'éthylène (C_2H_4) injecté dans l'air.

- 1. Déterminer le nombre de moles d'air z_{ist} permettant de réaliser ce mélange et quelle sera la composition à T^* des produits de combustion.
- 2. Quelle en sera la dilution?
- 3. Des essais sont prévus avec un mélange pauvre de ce type. Pour une richesse égale à 0.8, quelles seront la composition à T* des produits de

combustion et la chaleur dégagée par la réaction (on exprimera cette valeur en % de la chaleur maximale obtenue en mélange stœchiométrique).

1) Enthalpies de formation $H_{F_i}^*$ (à $T = T^*$) des divers constituants)

i	C_2H_4	C ₃ H ₈	CO ₂	СО	$H_2O(g)$
H _{F i} (kcal/mole)	12.5	-24.8	-94.05	-26.42	-57.8

2) Enthalpie de vaporisation de l'eau à T^* :

H_{v.H2O}=10.5kcal/mole.

1.
$$C_2H_4 + z_{i,st}(0.21O_2 + 0.79N_2) \rightarrow 2CO_2 + 2H_2O + 0.79z_{i,st}N_2$$

$$z_{i,st} = \frac{6}{0.42} = 14.29$$

$$C_2H_4 + 14.29(0.21O_2 + 0.79N_2) \rightarrow 2CO_2 + 2H_2O + 11.29N_2$$

$$I_p = -(-94.05 \times 2 - 57.8 \times 2 - 12.5) = 316.2$$
kcal/mole

$$P_p = 316.2 + 2 \times 10.5 = 337.2 \text{kcal/mole}$$

2.
$$D_{st} = \frac{m_{air}}{m_{fuel}} = \frac{14.29 \times (0.21 \times 32 + 0.79 \times 28)}{28} = 14.7$$

3.
$$r=0.8$$

$$D = \frac{D_{st}}{r} = 18.4$$

$$z_{i} = \frac{28 \times D}{0.21 \times 32 + 0.79 \times 28} = 17.86$$

$$C_2H_4 + 17.86(0.21O_2 + 0.79N_2) \rightarrow 2CO_2 + 2H_2O + 0.75O_2 + 14.1N_2$$

$$Q = -(-94.05 \times 2 - 57.8 \times 2 - 12.5) = 316.2 \text{kcal/mole}$$

Compared to the maximum heat released : 100%