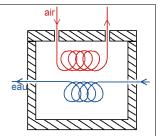
## Echangeur de chaleur

De l'air chaud  $(c_p = 1 \text{ kJ.K}^{-1}.\text{kg}^{-1})$  à l'état  $1: P_1 = 6 \text{ bar}, T_1 = 500 \text{ K}$ ; est refroidi de façon isobare jusqu'à la température  $T_0$  de 300 K, dans un échangeur parfaitement calorifugé.

Le fluide réfrigérant est constitué par de l'eau (capacité thermique massique  $c=4{,}18~{\rm kJ.K}^{-1}.{\rm kg}\text{-}^{-1})$  qui entre à  $\theta_e=12~{\rm ^{\circ}C}$  et qui sort à la température  $\theta_s.$ Le débit de l'eau est 100 g.s<sup>-1</sup> et celui de l'air 6,5 g.s<sup>-1</sup>.



Calculer  $\theta_s$ .

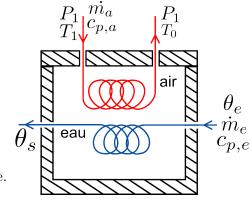
Ecrivons le bilan enthalpique pour un système avec n ouvertures :

$$\sum_{k=1}^{n'} \dot{m}'_k h'_{Tk} - \sum_{k=1}^{n} \dot{m}_k h_{Tk} = \dot{W}_u + \dot{Q}$$

Ecrivons ce bilan pour l'écoulement d'air et d'eau :

- $\dot{m}_e(h_{e,T,s} h_{e,T,e}) = \mathcal{P}_u^e + \mathcal{P}_{th}^e (1)$   $\dot{m}_a(h_{a,T,s} h_{a,T,e}) = \mathcal{P}_u^a + \mathcal{P}_{th}^a (2)$

 $\mathcal{P}_u^a = \mathcal{P}_u^e = 0$  car il n'y a pas de parties mobiles dans cette machine.  $\mathcal{P}^a_{th} = -\mathcal{P}^e_{th}$  car l'échangeur thermique est parfaitement calorifugé.



Pour les deux fluides, les variations d'énergies cinétique et potentielle sont négligeables ce qui donne  $h_T = h$ Pour l'eau, dans le modèle du liquide indilatable et incompressible, on a

$$h_{e,T,s} - h_{e,T,e} = h_{e,s} - h_{e,e} = c_{p,e}(T_{e,s} - T_{e,e})$$

Pour l'air, dans le modèle du gaz parfait, on a

$$h_{a,T,s} - h_{a,T,e} = h_{a,s} - h_{w,e} = c_{p,a}(T_{a,s} - T_{a,e})$$

(1)+(2) donne 
$$\dot{m}_a c_{p,a} (T_{a,s} - T_{a,e}) + \dot{m}_e c_{p,e} (T_{e,s} - T_{e,s}) = 0$$
 ou

$$\dot{m}_a c_{p,a} (T_0 - T_1) + \dot{m}_e c_{p,e} (\theta_s - \theta_e) = 0 \text{ ce qui donne}$$
  $\theta_s = \frac{\dot{m}_a}{\dot{m}_e} \frac{c_{p,a}}{c_{p,e}} (T_1 - T_0) + \theta_e$ 

AN : 
$$\theta_s = 15, 1^{\circ} \text{ C}$$