

## CONDUZIONE

in regime stazionario si ha:  $\dot{q} = \frac{\dot{Q}}{A} = \frac{k}{L}(T_1 - T_2) = \frac{1}{A \cdot R_{tot}}(T_1 - T_2) = \frac{K_{tot}}{A}(T_1 - T_2)$

dove  $k = \frac{L}{R \cdot A}$   $R = \frac{L}{k \cdot A}$   $K = \frac{k \cdot A}{L}$  Cond. e Resist. Conduttive.  $R_A || R_B = \frac{R_A \cdot R_B}{R_A + R_B}$

Conduttanza globale  $UA = 1 / \sum R$  Conduttanza globale unitaria  $U = 1 / A \cdot \sum R$

Eq. differenziale della conduzione:  $\nabla^2 T + \frac{\dot{u}'''}{k} = \frac{1}{a} \frac{\partial T}{\partial \theta}$

in un regime stazionario monodimensionale diventa:  $\nabla^2 T = -\frac{\dot{u}'''}{k}$  perchè  $\frac{\partial T}{\partial \theta} = 0$

senza generazione diventa ancora  $\nabla^2 T = 0$  perchè  $\dot{u}''' = 0$

Lastra piana con generazione: teoria pag. 70

condizioni iniziali  $t(x) = T_x$  e condizioni a contorno:

$$\frac{d^2 T(x)}{dx^2} + \frac{\dot{u}'''}{k} = 0 \rightarrow \frac{dT(x)}{dx} = -\frac{\dot{u}'''}{k} x + c_1 \quad \text{e} \quad -k \frac{dT(L)}{dx} = \dot{q}(L)$$

Simmetria cilindrica: teoria pag. 64

## IRRAGGIAMENTO

nei corpi grigi si ha che:  $\alpha = \epsilon$  e quindi  $\rho = 1 - \epsilon$  perchè  $\alpha + \rho + \tau = 1$

essendo  $J = E + \rho G$  diventa  $J = \epsilon E_n + \rho G$  dove  $E_n = \sigma T^4$

nei corpi neri si ha che  $\alpha = 1$

Superfici piane parallele infinite

Flusso sup. generiche  $q_{1 \rightarrow 2} = \frac{(E_{n1} - E_{n2})}{R_{totale}}$  o  $q_{1 \rightarrow 2} = \frac{\sigma(T_1^4 - T_2^4)}{(1 - \epsilon_1)/\epsilon_1 + 1/F_{1-2} + (1 - \epsilon_2)/\epsilon_2}$

due superfici grigie parallele  $q_{1 \rightarrow 2} = \sigma \frac{(T_1^4 - T_2^4)}{\frac{1}{\epsilon_1} + \frac{1}{\epsilon_2} - 1}$  Tra due superfici nere:

$$q_{1 \rightarrow 2} = \sigma(T_1^4 - T_2^4)$$

Schermi radiativi

riduce lo scambio termico tra superfici:  $q_{1 \rightarrow 2} = \frac{1}{N+1} q_{1 \rightarrow 2}$

## CONVEZIONE

relazione o legge della convezione di Newton:  $\dot{q} = \bar{h}(T - T_f)$  e  $\dot{Q} = A \bar{h}_c (T - T_f)$

$\bar{h}_c$ : conduttanza unitaria per convezione [ $W/m^2 K$ ] f (geom, tipo fluido, w, k, c, T)

$T_f$ : temperatura del fluido [K]

Convezione forzata: agente esterno

Piastra piana lambita parallelamente (Dim c.: lunghezza piastra nella dimensione del flusso)

per  $Re < 2 \cdot 10^5$   $\bar{Nu} = 0,664 (Pr)^{1/3} (Re)^{1/2}$   $0,6 \leq Pr \leq 10$

$$\bar{Nu} = 0,678 (Pr)^{1/3} (Re)^{1/2} \quad Pr \rightarrow \infty$$

$$\bar{Nu} = 1,13 (Pr)^{1/2} (Re)^{1/2} \quad Pr \rightarrow 0$$

per  $Re > 2 \cdot 10^5$   $\bar{Nu} = \left\{ 0,036 [(Re)^{0,80} (Pr)^{0,43} - 17400] + 289 (Pr)^{1/3} \right\} (\mu_\infty / \mu_s)^{1/4}$

Sfera (Dim c.: diametro esterno della sfera)

per  $Re \rightarrow 0$  si ha:  $\bar{Nu} = 2$

pertanto:  $\bar{Nu} - 2 = [0,40 (Re)^{1/2} + 0,060 (Re)^{2/3}] (Pr)^{2/5} (\mu_\infty / \mu_s)^{1/4}$

Flusso normale ad un cilindro (Dim c.: diametro esterno del cilindro)

$$\bar{Nu} = [0,40 (Re)^{1/2} + 0,060 (Re)^{2/3}] (Pr)^{2/5} (\mu_\infty / \mu_s)^{1/4} \quad 1 < Re < 10^5; 0,67 < Pr < 300$$

Convezione naturale: agenti interni

Temperatura di riferimento: temperatura di film  $T_f = (T_s + T_\infty) / 2$

Piastra verticale (Dim c.: altezza della piastra)

$$\bar{Nu} = 0,59 (Ra)^{1/4} \quad 10^4 < Ra < 10^9$$

$$\bar{Nu} = 0,13 (Ra)^{1/3} \quad 10^9 < Ra < 10^{13}$$

generico:  $\bar{Nu}^{1/2} = 0,825 + 0,387 \frac{(Ra)^{1/6}}{[1 + (0,492/Pr)^{9/16}]^{1/2}}$

Cilindro verticale (Dim c.: altezza del cilindro)

vale come piastra verticale per  $0,72 \leq Pr \leq 1$  a condizione che  $(D/L)(Gr)^{1/4} \geq 35$

Cilindro orizzontale (Dim c.: diametro esterno)

$$\bar{Nu} = 0,53 (Ra)^{1/4} \quad 10^4 < Ra < 10^9$$

$$\bar{Nu} = 0,13 (Ra)^{1/3} \quad 10^9 < Ra < 10^{12}$$

generico:  $\bar{Nu}^{1/2} = 0,60 + 0,387 \left[ \frac{Ra}{[1 + (0,559/Pr)^{9/16}]^{16/9}} \right]^{1/6} \quad 10^5 < Ra < 10^{12}$

Piastra orizzontale

superficie superiore a  $T_s > T_\infty$  si ha  $\bar{Nu} = 0,14 (Ra)^{1/3}$   $Ra > 2 \cdot 10^8$  turbolento

superficie inferiore a  $T_s > T_\infty$  si ha  $\bar{Nu} = 0,58 (Ra)^{1/5}$   $10^6 < Ra < 10^{11}$  laminare

dim.c.: rettangolare, valore medio lati (se uno molto più corto allora lato corto),

circolare (quadrata), diametro (lato); qualsiasi, L = Area / Perimetro

Sfera: teoria pag. 211

Piastre verticali parallele: tabella pag. 212

Numero di Nusselt  $\bar{Nu} = \frac{\bar{h}_c \cdot L_r}{K_{fluido}}$  Numero di Rayleigh  $Ra = Gr \cdot Pr$

Numero di Prandtl  $Pr = \frac{\nu}{\alpha}$  Numero di Grashof  $Gr = \frac{g \beta}{\nu^2} \cdot (T_s - T_\infty) L_r^3$

Numero di Reynolds  $Re = \frac{W_\infty L_r}{\nu}$  dove  $\nu = \text{viscosità}$

## SISTEMI ALETTATI

$\dot{Q}_{tot} = \dot{Q}_{NA} + \dot{Q}_{AL}$  dove  $\dot{Q}_{NA} = \bar{h} A_{NA} (T_b - T_\infty)$  e  $\dot{Q}_{AL} = \bar{h} A_{ALETTA} N_{AL} (T_b - T_\infty) \eta$

inoltre  $\eta = \text{rendimento al} = f(mL, \text{geometria})$  e  $N_{AL} = \left( \frac{\text{Lunghezza area totale}}{\text{passo}} \right)^{\text{dimensioni}}$

infine:  $Biot = \frac{\bar{h} \cdot A}{k \cdot p}$

Realizzato da Enrico Saviano <http://enrico.saviano.org>