

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>