\vdash

流体流动

*

传热

基本方式

热传导,热对流,热辐射

· 间壁式传热(由对流、导热、对流三部分串联)

$$Q = KA\Delta t_m = rac{\Delta t_m}{rac{1}{KA}} = rac{$$
推动力 热阻

Q是传热速率/热流量,单位时间内通过传热面传递的热量,单位 W

K是总传热系数,单位 W/ (m^2*K)

A是传热面积,单位 m^2

 Δt_m 是平均温度差,单位 K

热传导

傅里叶定律

$$Q = -\lambda A \frac{d_t}{d_x}$$

 λ 是导热率/导热系数,单位W/(m*k),是物性参数负号代表温度传递的方向,即温度降低的方向。

· 单层平壁的稳态热传导

$$q=rac{Q}{A}=rac{\lambda}{b}(t_1-t_2)$$

· 多层平壁的稳态热传导(传热速率相同)

$$Q = \frac{\Delta t_1}{\frac{b_1}{\lambda_1 A}} = \frac{\Delta t_2}{\frac{b_2}{\Delta_2 A}} = \frac{\Delta t_3}{\frac{b_3}{\Delta_2 A}} = \frac{\Delta t}{\sum_{i=0}^3 R_i} = \frac{$$
总推动力
总热阻

· 单层圆筒壁的稳态热传导

$$Q=rac{t_1-t_2}{rac{1}{2\pi\lambda l}\lnrac{r_2}{r_1}}=rac{\Delta t}{R}$$

 r_1 是内半径, t_1 是内壁温度, r_2 是外半径, t_2 是外壁温度,温度传递方向从内到外,温度

此外
$$Q = \frac{\lambda}{b}A_m(t_1 - t_2)$$

 A_m 为对数平均面积, $A_m = \frac{A_2 - A_1}{\ln \frac{r_2}{r_1}}$,当 $\frac{A_2}{A_1} < 2$ 时,可以用算术平均值 $A_m = \frac{A_1 + A_2}{2}$ 近似计算

同时为了方便计算,按单位圆筒壁长度计算传热速率 即

$$q_1=rac{Q}{l}=2\pi\lambdarac{t_1-t_2}{\lnrac{r_2}{r_1}}$$

当 $\frac{r_2}{r_1}$ 一定时,Q和 q_1 与坐标r无关

· 多层圆筒壁的稳态热传导 (各层传热速率相同)

$$Q = rac{2\pi l(t_1 - t_4)}{rac{1}{\lambda_1} \ln rac{r_2}{r_1} + rac{1}{\lambda_2} \ln rac{r_3}{r_2} + rac{1}{\lambda_3} \ln rac{r_4}{r_3}}$$

对流传热

对流传热速率方程

$$Q = \alpha A \Delta t$$

α是对流传热系数/膜系数

 $\Delta t = T - T_w($ 对热流体 $)/\Delta t = t_w - t$ (对冷流体)温度高的减温度低的 T_w 、 t_w 指的是壁温

• 低粘度流体

$$lpha = 0.023 rac{\lambda}{d} (rac{du
ho}{\mu})^{0.8} (rac{c_p \mu}{\lambda}^n)$$

当被加热时, n=0.4, 当被冷却时, n=0.3

该公式适用条件为Re>10⁴

且c p的单位是J/(kg*K),不是KJ/(kg*k)

- 对于短管,当l/d<60时,lpha的值应该乘以管入口效应矫正系数 $\epsilon_1=1+(rac{d}{l})^{0.7}$
- 对于弯管,对应的lpha值应该乘以弯管效应矫正系数 $\epsilon_R=1+1.77rac{d}{R}$

滴状冷凝的冷凝系数大于膜状冷凝的冷凝系数,但是在工程中一般采用膜状冷凝,因为实现滴状冷凝的要求较高,且难以持久。

· 两流体间传热过程的计算

・热量衡算

$$Q = q_{m1}(H_1 - H_2) = q_{m2}(h_2 - h_1)$$

Q是换热器的热负荷,单位W

 q_{m1} 、 q_{m2} 为热、冷流体的质量流量,单位kg/s

 H_1 、 H_2 为热流体进、出口比焓, j/kg

 h_1 、 h_2 为冷流体进、出口比焓, j/kg

• 若换热器内无相变变化,且比热容 c_v 不随温度变化,即

$$Q=q_{m1}c_{p1}(T_1-T_2)=q_{m2}c_{p2}(t_2-t_1)$$

c_p 是比热容,单位 $j/(kg*\circ_C)$

• 若换热器中只有一侧有相变化,如热流体为饱和蒸汽冷凝,而冷流体无相变化

$$Q = q_{m1}r = q_{m2}c_{p2}(t_2 - t_1)$$

(仅冷凝,温度不变)

r为饱和蒸汽的比汽化热,j/kg 若冷凝液出口温度小于饱和温度,则

$$Q=q_{m1}[r+c_{p_1}(T_s-T_2)]=q_{m2}c_{p2}(t_2-t_1)$$

・传热平均温度差

 Δt_m 的本质就是平均温度差

$$\Delta t_m = rac{\Delta t_1 - \Delta t_2}{\ln rac{\Delta t_1}{\Delta t_2}}$$

对数平均温度差,

当 $\frac{\Delta t_1}{\Delta t_2} < 2$ 时,可用算术平均值代替对数平均值

- 在相同的进出口温度下,平均温度差 $\Delta t_{mar{ ext{ iny{\pi}}}} > \Delta t_{mar{ ext{ iny{\pi}}}}$,故传热面积 $A_{ar{ ext{ iny{\pi}}}} < A_{ar{ ext{ iny{\pi}}}}$
- 并流操作时,热流体出口温度 T_2 始终大于冷流体出口温度 t_2 ,但逆流操作时, T_3
- 当存在相变时, $\Delta t_{\ddot{ ext{#}}} = \Delta t_{\ddot{ ext{#}}}$
- 工程上多采用逆流操作,但是并流操作可以控制换热器的液体出口温度
- ・总传热系数

(一) 圆筒壁

$$rac{1}{K} = rac{1}{lpha_1} + rac{d_1}{2\lambda} \ln_{d_1}^{d_2} + rac{d_1}{lpha_2 d_2}$$

以传热面A₁为基准的总传热系数

$$rac{1}{K} = rac{1}{lpha_2} + rac{d_2}{2\lambda} \ln_{d_1}^{d_2} + rac{d_2}{lpha_1 d_1}$$

以传热面A2为基准的总传热系数

$$rac{1}{K} = rac{d_m}{lpha_1 d_1} + rac{b}{\lambda} + rac{d_m}{lpha_2 d_2}$$

以传热面 A_m 为基准的总传热系数 下标为1的是热流体,下标为2的是冷流体

(二) 污垢热阻

$$rac{1}{K} = rac{1}{lpha_1} + R_{d1} + rac{d_1}{2\lambda} \ln_{d_1}^{d_2} + R_{d2} rac{d_1}{d_2} + rac{d_1}{lpha_2 d_2}$$

以传热面A₁为基准的总传热系数

(三)平壁与薄壁管的总传热系数

 $A_1 \approx A_2 \approx A_m$,则以 A_1 为基准的总传热系数K为

$$\frac{1}{K} = \frac{1}{\alpha_1} + R_{d1} + \frac{b}{\lambda} + R_{d2} + \frac{1}{\alpha_2}$$

当热阻和污垢热阻都可以忽略不计时

$$\frac{1}{K} = \frac{1}{\alpha_1} + \frac{1}{\alpha_2}$$

即k趋近于 α_1 与 α_2 中较小的值