3 ТЕПЛОВОЙ КОНСТРУКТИВНЫЙ РАСЧЁТ ВЕРТИКАЛЬНОГО ПАРОВОДЯНОГО ПОДОГРЕВАТЕЛЯ

Задание. Произвести конструктивный тепловой расчёт четырёхходового вертикального пароводяного подогревателя при следующих заданных условиях: производительность аппарата $Q=21\cdot 10^6$, Вт; параметры греющего пара: давление P=0,2 , энтальпия h=2748,3 , температура насыщенного пара $t_{\rm H}=120,23^{\circ}C$; энтальпия конденсата на выходе из теплообменника. Температура нагреваемой воды при входе в подогреватель $t_2'=65^{\circ}C$, при выходе $t_2''=117^{\circ}C$. Поверхность нагрева выполнена из стальных трубок диаметром $d_{\rm B}/d_{\rm H}=21/25$ мм. Вода проходит по трубам, а пар поступает в межтрубное пространство. Высота трубок в одном ходе H=4 м. Толщина накипи $\delta_{\rm H}=0,0002$ м, $\lambda_{\rm H}=2$ Вт/(м · K).

Расчёт

Определяем расход пара:

$$D = \frac{Q}{(h - h_{\rm H})} = \frac{21 \cdot 10^6}{(2748, 3 - 504, 8)} = 9,4 \text{ K}\Gamma/c. \tag{42}$$

И объёмный расход воды:

$$V = \frac{Q}{C_p \cdot (t_2'' - t_2') \cdot \rho} = \frac{21 \cdot 10^6}{4,209 \cdot 10^3 \cdot (117 - 65) \cdot 1000} = 0,096 \text{ m}^3/\text{c}.$$
(43)

Средняя логарифмическая разность температур теплоносителей в подогревателе:

$$\Delta t_{\rm CP} = \frac{\Delta t_{max} - \Delta t_{min}}{\ln \frac{\Delta t_{max}}{\Delta t_{min}}} = \frac{(120,23-65)-(140-117)}{\ln \frac{(120,23-65)}{(140-117)}} = 36,8^{\circ}\text{C}, \tag{44}$$

где $\Delta t_{max}=t_H-t_2', \Delta t_{min}=t-t_2''.$

Далее применяем методику упрощённого графоаналитического метода расчёта удельного теплового потока. Для этого предварительно для различных участков процесса теплопередачи находим теплозависимость между удельным тепловым напряжением и перепадом температур на данном участке:

А) рассмотрим процесс теплоотдачи от пара стенке.

 $q_1 = \alpha_1 \cdot \Delta t_1$. Коэффициент теплоотдачи пара определяется по формуле Нуссельта:

$$\alpha_{\Pi} = 1{,}334 \cdot \frac{B}{H^{0,25} \cdot \Delta t^{0,25}} = 1{,}334 \cdot \frac{11130}{4^{0,25} \cdot 18{,}4^{0,25}} = 5071,$$
 (45)

где $B = 5700 + 56 \cdot t_{\rm H} - 0.09 \cdot t_{\rm H}^2 = 5700 + 56 \cdot 120.23 - 0.09 \cdot 120.23^2 = 11130.$

$$\Delta t = t_{\text{H}} - t_{\text{CT}} = 120,23 - 101,8 = 18,4$$
°C,

$$t_{\rm CT} = 0.5 \cdot ((t_{\rm H} - \Delta t_{\rm CP}) + t_{\rm H}) = 0.5 \cdot ((120.23 - 36.8) + 120.23) = 101.8$$
°C.

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

рассмотрим процесс теплопроводности через стенку. Теплозависимость имеет следующий вид:

$$q_2 = \frac{\lambda_{\text{CT}}}{\delta_{\text{CT}}} \cdot \Delta t_2 = \frac{45}{0,002} \cdot \Delta t_2 = 22500 \cdot \Delta t_2.$$
 (46)

Откуда:

$$\Delta t_2 = \frac{q_2}{22500} = \frac{5000}{22500} = 0.2$$
°C.

В) рассмотрим процесс теплопроводности через слой накипи. Теплозависимость имеет следующий вид:

$$q_{3} = \frac{\lambda_{H}}{\delta_{H}} \cdot \Delta t_{3} = \frac{2}{0,0002} \cdot \Delta t_{3} = 10000 \cdot \Delta t_{3};$$

$$\Delta t_{3} = \frac{5000}{10000} = 0,5^{\circ}\text{C}.$$
(47)

 Γ) теплоотдача от стенки воде.

Скорость воды в пароводяных подогревателях обычно составляет 1-3 м/с, движение воды – турбулентное, поэтому задавшись предварительно скорость воды, пользуемся упрощённой формулой:

$$\alpha_4 = \alpha_B = A_5 \cdot \frac{\omega_T^{0.8}}{d_B^{0.2}} = 3025 \cdot \frac{1.7^{0.8}}{0.021^{0.2}} = 10011.$$
 (48)

Имеем теплозависимость вида:

$$q_4 = \alpha_4 \cdot \Delta t_4 = 10011 \cdot \Delta t_4;$$

 $\Delta t_4 = \frac{5000}{10011} = 0,49$ °C.

Складывая ординаты четырёх зависимостей, строим суммарную теплозависимость:

$$\sum \Delta t = \Delta t_1 + \Delta t_2 + \Delta t_3 + \Delta t_4 = 0.99 + 0.2 + 0.5 + 0.49 = 2.2$$
°C.

Рассчитываем коэффициент теплопередачи:

$$K = \frac{q}{\Delta t_{CP}} = \frac{5000}{2.2} = 4533 \text{ BT/(M}^2 \cdot \text{K)}.$$
 (49)

Площадь поверхности нагрева теплообменника:

$$F = \frac{Q}{K \cdot \Delta t_{\rm CP}} = \frac{21 \cdot 10^6}{4533 \cdot 36.8} = 126 \text{ m}^2. \tag{50}$$

По расчётной площади поверхности нагрева и диаметру трубок по каталогу выбираем вертикальный пароводяной подогреватель и выписываем его технические характеристики: площадь поверхности нагрева $F = 209 \text{ м}^2$, число труб n = 666.

Уточняем скорость течения воды в трубках выбранного подогревателя:
$$\omega = \frac{4 \cdot V \cdot z}{n \cdot \pi \cdot d_{\rm R}^2} = \frac{4 \cdot 0,096 \cdot 4}{666 \cdot 3,14 \cdot 0,021^2} = 1,66 \text{ м/c.}$$
 (51)

Уточняем коэффициент теплоотдачи при движении воды в трубках:

$$\alpha_{\Pi} = 1{,}334 \cdot \frac{B}{H^{0,25} \cdot \Delta t^{0,25}} = 1{,}334 \cdot \frac{11130}{4^{0,25} \cdot 0.99^{0,25}} = 10543 \text{ BT/(M}^2 \cdot \text{K)}.$$

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Уточняем коэффициент теплоотдачи пара:

$$\alpha_{\rm B} = 3025 \cdot \frac{1,66^{0,8}}{0,021^{0,2}} = 9848 \,\mathrm{Bt/(M^2 \cdot K)}.$$

Уточняем коэффициент теплопередачи:

$$K = \frac{1}{\frac{1}{\alpha_{\Pi}} + \frac{\delta}{\lambda_{\text{CT}}} + \frac{\delta_{\text{H}}}{\lambda_{\text{H}}} + \frac{1}{\alpha_{\text{B}}}} = \frac{1}{\frac{1}{10543} + \frac{0,002}{45} + \frac{0,0002}{2} + \frac{1}{9848}} = 2933 \,\text{BT/(M}^2 \cdot \text{K)}. (52)$$

Необходимая площадь поверхности нагрева не должна превышать действительной площади поверхности нагрева выбранного подогревателя.

$$F = \frac{Q}{K \cdot \Delta t_{CP}} = \frac{21 \cdot 10^6}{3253 \cdot 36.8} = 195 \text{ m}^2.$$

