FT I – Exercicios

Felipe B. Pinto 61387 – MIEQB

19 de novembro de 2023

Contaildo

Goilleado			
Questão 4 – 1	4	Questão 4 – 4	

Questão 4 – 1	4	Questão 4 – 4	
Questão 4 – 2	7	Questão 4 – 5	

Questao 4 – 1	4	Questao 4 – 4						E
Questão 4 – 2	7	Questão 4 – 5						1
Ouestão 4 – 3	9							



um comprimento de $100 \,\mathrm{m}$ e um diametro (*D*) de $0.15 \,\mathrm{m}$. A queda de pressão por atrito no tubo é $70 \,\mathrm{kN} \,\mathrm{m}^{-2}$ Durante uma reparação no tubo usou-se tubagem alternativa ($70 \,\mathrm{m}$ de $0.2 \,\mathrm{m}$ de diâmetro, seguidos de $50 \,\mathrm{m}$ de $0.1 \,\mathrm{m}$ de diâmetro). A bomba existente tem uma pressão de descarga de $350 \,\mathrm{kN} \,\mathrm{m}^{-2}$. Trabalhando com o mesmo

caudal pode-se continuar a usar a mesma bomba durante as reparações? Despreze a

variação de energia cinética.

Bombeia-se um produto petrolífero a um certo caudal por um tubo horizontal com

$$\begin{array}{lll} \cdot L_1 = 100\,\mathrm{m} & & \cdot \varepsilon = 0.005\,\mathrm{mm} \\ \cdot D_1 = 0.15\,\mathrm{m} & & \cdot \mu = 0.5*10^{-3}\,\mathrm{kg\,m^{-1}\,s^{-1}} \\ \cdot - \Delta P_{at} = 70\,\mathrm{kN\,m^{-2}} & & \cdot \rho = 700\,\mathrm{kg\,m^{-3}} \\ \cdot - \Delta P_{desc} = 350\,\mathrm{kN\,m^{-2}} & & \cdot \rho = 700\,\mathrm{kg\,m^{-3}} \\ \cdot & \mathrm{tubagem\ alternativa:} & & - L_{2.1} = 70\,\mathrm{m} & & - L_{2.2} = 50\,\mathrm{m} \\ & - D_{2.1} = 0.2\,\mathrm{m} & & - D_{2.2} = 0.1\,\mathrm{m} \end{array}$$

Uma bomba desenvolve uma pressão de $800 \,\mathrm{kN}\,\mathrm{m}^{-2}$ e bombeia água por um tubo de 300 m (diâmetro = 1.5 dm) de um reservatório à pressão atmosférica para um reser-

vatório 60 m acima, também à pressão atmosférica. Com as válvulas completamente abertas o caudal é 0.05 m³ s⁻¹. Devido à corrosão e às incrustações, a rugosidade efectiva do tubo aumenta 10 vezes. De que percentagem diminui o caudal? Despreze a variação de energia cinética.

•
$$\Delta P_b = 800 \, \mathrm{kN \, m^{-2}}$$
 • $Z_2 = 60 \, \mathrm{m}$ • $\mu = 1 \, \mathrm{E} - 3 \, \mathrm{kg \, m^{-1} \, s^{-1}}$

$$\cdot$$
 $L=300\,\mathrm{m}$ \cdot $G_{v.0}=0.05\,\mathrm{m}^3\,\mathrm{s}^{-1}$

$$\cdot$$
 $L=300\,\mathrm{m}$ \cdot $G_{v.0}=0.05\,\mathrm{m^3\,s^{-1}}$ \cdot $\rho=1.5\,\mathrm{dm}$ \cdot $\varepsilon=10\,\varepsilon_0$ \cdot $\rho=1000\,\mathrm{kg\,m^{-3}}$

$$\cdot$$
 $\Delta P_b = 800$ kN m $^{-1}$ \cdot $\mu = 1$ E -3 kg m $^{-1}$ s $^{-1}$ \cdot $L = 300$ m \cdot $G_{v.0} = 0.05$ m 3 s $^{-1}$

Resposta

$$\frac{G_{v.1}}{G_{v.0}} = G_{v.0}^{-1} \, \bar{v}_1 \, \pi \, (D/2)^2 = \frac{\pi \, D^2}{G_{v.0} \, 4} \left(\frac{Re_1 \, \mu}{D \, \rho}\right);$$

 $\left| arepsilon_{0}\left(\phi,Re
ight) = arepsilon_{0}\left(rac{-\Delta P_{at}}{4Lv^{2}}rac{D}{a},rac{vD
ho}{a}
ight) = 0$

 $= \varepsilon_0 \left(\frac{(h_b - Z_2) g \pi^2 D^5}{L G^2 64}, \frac{\rho G_v 4}{\mu \pi D} \right) = 0$

 $= \overline{arepsilon_0 \left(rac{\left(rac{-\Delta P_b}{
ho\,g} - Z_2
ight)\,g\,\pi^2\,D^5}{L\,G_v^2\,64}, rac{
ho\,G_v\,4}{\mu\,\pi\,D}
ight)} = 0$

 $(-\Delta P_b - Z_2 \rho g) \pi^2 D^5 \rho G_a 4$

 $S = arepsilon_0 \left(rac{h_{at} \,
ho \, g \, D}{4 \, L \,
ho} \left(rac{G_v}{\pi \, (D/2)^2}
ight)^{-2}, rac{D \,
ho}{\mu} rac{G_v}{\pi \, (D/2)^2}
ight) = 0$

Pretende-se construir um permutador de calor com um certo número de tubos, todos com 25 mm de diâmetro e 5 m de comprimento, dispostos em paralelo. O permutador será utilizado como arrefecedor, com uma capacidade de 5 MW e o aumento de temperatura na água de alimentação deve ser de 20 K. Sabendo que a queda de pressão nos tubos não deve exceder $2 \, \mathrm{kN \ m^{-2}}$, calcular o número mínimo de tubos a instalar. Supor que os tubos são lisos.

Dados

$$\mu = 1 \,\mathrm{mN} \,\mathrm{s} \,\mathrm{m}^{-2}$$

$$\rho = 1000 \,\mathrm{kg} \,\mathrm{m}^{-1}$$

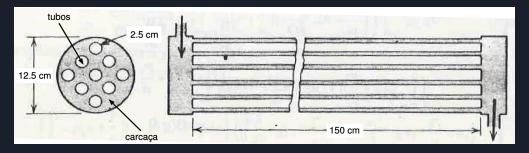
$$C_n(\mathrm{H_2O}) = 4.18 \; \mathrm{E} \, \mathrm{3} \, \mathrm{J} \, \mathrm{kg}^{-1} \, \mathrm{K}^{-1}$$

Calcular o diâmetro hidráulico médio (d_{hm}) do espaço anelar entre um tubo de $4~{\rm cm}$ e outro de $5~{\rm cm}$.

$$d_{hm} = 4 \frac{\text{sess\~ao reta}}{\text{per\'imetro molhado}}$$

Um permutador de calor de caixa e tubos tem uma secção recta conforme se representa na figura seguinte. O permutador consiste em 9 tubos com diâmetro de 2.5 cm inseridos dentro de uma conduta circular com um diâmetro de 12.5 cm. O permutador tem um comprimento de 1.5 m. No lado da caixa circula água, e no interior dos tubos circula um termofluído.

água
$$ρ = 1000 \, kg \, m^{-3}$$
 $μ = 1 \, E - 3 \, kg \, m^{-1} \, s^{-1}$ termofluído $ρ = 8000 \, kg \, m^{-3}$ $μ = 5 \, E - 3 \, kg \, m^{-1} \, s^{-1}$



Q4 –

Calcule a queda de pressão ($-\Delta P_{at}$) no lado da caixa quando o caudal de água em circulação nessa zona é $G_v=0.825\,\mathrm{m^3min^{-1}}$. Suponha que tanto a parede exterior dos tubos como a parede interna da caixa têm superfícies lisas. Para efeitos de cálculo use o diâmetro hidráulico médio d_{hm} :

$$d_{hm}=4\,rac{
m sess\~ao~reta}{
m per\'imetro~molhado}$$

Q4-5 b

Calcule o caudal de termofluído em circulação no interior dos tubos quando a queda de pressão no interior dos tubos é ($-\Delta P_{at}=6\,\mathrm{kPa}$). A rugosidade da superfície interior dos tubos é 0.2 mm.