

10

7º Trabalho em Grupo - Comportamento dinâmico de sistemas de 1^a. ordem

Grupo: 3

Nomes:	Giovana de Souza Bordinha João Victor dos Santos	Guilherme Corrêa Paula Corrêa	Taynara Gabrieli Biomi
--------	---	----------------------------------	------------------------

1) Dois trocadores de calor acoplados em série são utilizados para realizar o tratamento térmico em um determinado processo. Cada um dos dois trocadores possui regime de escoamento que pode ser aproximado para um tanque perfeitamente agitado. O fluido atravessa o primeiro trocador onde o fluido é aquecido, depois ele segue para um tubo de retenção e em seguida o fluido é resfriado no segundo trocador (Figura 1). Exceto a temperatura, as características do fluido podem ser consideradas constantes e são: c_p (médio): 4,175 kJ/kg.K e ρ (média): 995 kg/m³. Os trocadores possuem volumes diferentes ($V_1 = 0,075\text{m}^3$ e $V_2 = 0,040\text{m}^3$). Os valores dos parâmetros no estado estacionário são descritos na Tabela 1. Considere: F constante; fluido incompressível.

a) Determine as funções de transferência que descrevem o processo no trocador de aquecimento (1) e calcule os valores dos ganhos e das constantes de tempo das respectivas funções de transferência.

b) Determine a funções de transferência para o processo no trocador de resfriamento (2), não esquecendo de levar em conta o efeito do tubo de retenção.

c) Considerando que não variação em Q_1 (energia fornecida ao trocador 1 em kJ/h) e em Q_2 (energia removida no trocador 2 em kJ/h), calcule a variação na temperatura de saída T_2 frente a uma variação na forma de degrau de amplitude 5 em T_0 .

Tabela 02: Valores dos parâmetros no estado estacionário.

Parâmetro	t_d (s)	F (l/s)	T_0 (°C)	T_1 (°C)	T_1' (°C)	T_2 (°C)
Valor	30	0,5	10	72	72	20

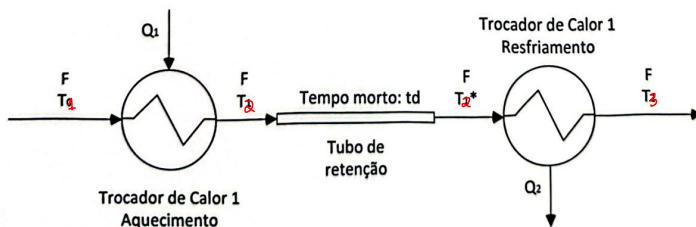


Figura 01: Esquema dos trocadores de calor.

TG7 - GRUPO 3

a)

TANQUE 1

1. Balanço de massa

$$F_1 \cdot \rho_1 - F_2 \cdot \rho_2 = \frac{dM}{dt} = \frac{d(\rho \cdot V)}{dt}$$

$$F_1 - F_2 = \frac{dV}{dt}$$

Assim, $F_1 = F_2$

2. Balanço de energia

$$H_1 \cdot F_1 \cdot \rho_1 - H_2 \cdot F_2 \cdot \rho_2 + Q_1 = \frac{dT}{dt}$$

$$F \cdot c_p (T_1 - T_R) - F \cdot c_p (T_2 - T_R) + Q = d(\rho \cdot V \cdot c_p \cdot (T - T_R))$$

$$F \cdot T_1 - F \cdot T_2 + \frac{Q_1}{c_p \cdot \rho} \cdot V \cdot \frac{dT}{dt}$$

$$\frac{F \cdot T_1}{V} - \frac{F \cdot T_2}{V} + \frac{Q_1}{c_p \cdot \rho \cdot V} = \frac{dT}{dt} \quad (1) \quad \text{EDO Linear}$$

3. No estado estacionário

$$\frac{F}{V} \cdot T_{1ss} - \frac{F}{V} \cdot T_{2ss} + \frac{Q_{ss}}{\rho \cdot V \cdot c_p} = 0 \quad (2)$$

4. Subtraindo (2) de (1)

$$\frac{F \cdot T_1'}{V} - \frac{F \cdot T_2'}{V} + \frac{Q'}{\rho \cdot V \cdot c_p} = \frac{dT}{dt}$$

5. Aplicando T.L.

$$\frac{F \bar{T}_{1(N)}}{V_1} - \frac{F \bar{T}_{2(N)}}{V_1} + \frac{\bar{Q}_{1(N)}}{\rho \cdot V_1 \cdot c_p} = \lambda \bar{T}_{2(N)} \rightarrow \frac{F \bar{T}_{1(N)}}{V_1} + \frac{\bar{Q}_{1(N)}}{\rho \cdot V_1 \cdot c_p} = \lambda \bar{T}_{2(N)} + \frac{F \bar{T}_{2(N)}}{V_1} \rightarrow$$

$$\rightarrow \frac{F \cdot T_{1(N)}}{V_1} + \frac{\bar{Q}_{1(N)}}{\rho \cdot V_1 \cdot c_p} = \frac{\bar{T}_{2(N)} (\lambda \cdot V_1 + F)}{V_1} \rightarrow \bar{T}_{(N)} = \frac{V_1}{\lambda \cdot V_1 + F} \rightarrow \bar{T}_{(N)} = \frac{1}{\frac{\lambda \cdot V_1}{F} + 1} \bar{T}_{1(N)} + \frac{\frac{1}{\rho \cdot c_p \cdot F} \cdot \bar{Q}_{1(N)}}{\frac{\lambda \cdot V_1}{F} + 1}$$

Substituindo:

$$\bar{T}_{(N)} = \frac{1}{\frac{\lambda \cdot 0,075}{0,5 \cdot 10^{-3}} + 1} \cdot \bar{T}_{1(N)} + \frac{\frac{1}{995 \cdot 4,175 \cdot 0,5 \cdot 10^{-3}} \cdot \bar{Q}_{1(N)}}{\frac{\lambda \cdot 0,075}{0,5 \cdot 10^{-3}} + 1}$$

$$\bar{T}_{(N)} = \frac{1}{150 \cdot \lambda + 1} \cdot \bar{T}_{1(N)} + \frac{0,4814}{150 \cdot \lambda + 1} \cdot \bar{Q}_{1(N)}$$

Hipóteses

- c_p, ρ e F constante
- Fluido incompressível
- V_1 e V_2 constantes
- Mistura completa
- Nem variação de energia cinética

$$\left\{ \begin{array}{l} K_{p1} = 1 \\ G_{p1} = 150 \end{array} \right. \quad \left\{ \begin{array}{l} K_{p2} = 0,4814 \\ G_{p2} = 150 \end{array} \right.$$

b) $T_2^* = \mu(t - t_0) \cdot T_2(t)$

$$\bar{T}_2^*(\Delta) = \frac{1 - \frac{t_0}{\Delta} \cdot \Delta}{1 + \frac{t_0}{\Delta} \cdot \Delta} \cdot \bar{T}_2(\Delta)$$

Função para o torque 2

$$F \cdot p_2 \cdot H_2 - F \cdot p_3 \cdot H_3 - Q = \frac{dT}{dt}$$

$$\frac{F \cdot T_2^*}{V_2} - \frac{F \cdot T_3}{V_2} - \frac{Q}{p \cdot V_2 \cdot C_p} = \frac{dT}{dt} \quad \text{EQUAÇÃO LINEAR}$$

$$\frac{F(T_2^* - T_{2ss})}{V_2} - \frac{F(T_3 - T_{3ss})}{V_2} - \frac{Q - Q_{ss}}{p \cdot V_2 \cdot C_p} = \frac{dT}{dt}$$

$$\frac{F \cdot T_2^*(\Delta)}{V_2} - \frac{F \cdot \bar{T}_3(\Delta)}{V_2} - \frac{\bar{Q}(\Delta)}{p \cdot V_2 \cdot C_p} \cdot \frac{V_2}{F} = \bar{T}_3(\Delta)$$

$$\bar{T}_3(\Delta) = \frac{1}{\frac{V_2}{F} \cdot \Delta + 1} \cdot \frac{1 - \frac{t_0}{\Delta} \cdot \Delta}{1 + \frac{t_0}{\Delta} \cdot \Delta} \cdot \bar{T}_2(\Delta) - \frac{1}{\frac{D \cdot V_2}{F} + 1} \cdot \bar{Q}_2(\Delta)$$

Substituindo

$$\frac{1}{\frac{0,04}{0,5 \cdot 10^{-3}} \cdot \Delta + 1} \left(\frac{1 - \frac{30}{2} \cdot \Delta}{1 + \frac{30}{2} \cdot \Delta} \right) \cdot \bar{T}_2(\Delta) - \frac{1}{\frac{0,04}{0,5 \cdot 10^{-3}} \cdot \Delta + 1} \cdot \frac{995 \cdot 4,175 \cdot 0,5 \cdot 10^{-3}}{0,4814 \cdot \bar{Q}_2(\Delta)}$$

$$\bar{T}_3(\Delta) = \frac{1 - 15\Delta}{(150\Delta + 1)(1200\Delta^2 + 95\Delta + 1)} \cdot \bar{T}_2(\Delta) + \frac{1 - 15\Delta}{(150\Delta + 1)(1200\Delta^2 + 95\Delta + 1)} \cdot \bar{Q}_2(\Delta) - \frac{0,4814}{80\Delta + 1} \cdot \bar{Q}_2(\Delta)$$

c)

$$\lim_{\Delta \rightarrow 0} \Delta \cdot \bar{T}_3(\Delta)$$

$$\lim_{\Delta \rightarrow 0} \Delta \cdot \left[\frac{1 - 15\Delta}{(150\Delta + 1)(1200\Delta^2 + 95\Delta + 1)} \cdot \frac{5}{\Delta} + \frac{1 - 15\Delta}{(150\Delta + 1)(1200\Delta^2 + 95\Delta + 1)} \cdot \bar{Q}_2(\Delta) - \frac{0,4814}{80\Delta + 1} \cdot \bar{Q}_2(\Delta) \right]$$

$$\bar{T}_3(\Delta) = 5^\circ C$$