

4º Trabalho em Grupo - Comportamento dinâmico de sistemas de 1ª. ordem

Grupo: 2

Nomes:		
Governor Wanderley	Paula Scorrano	
Graciele Gonzales		
Ana Beatriz Castro		

1) A concentração de soda cáustica de uma linha de processo pode ser conhecida através de uma célula de condutividade. Para determinar as características da resposta dinâmica do processo, uma mudança em degrau de 3 lb/ft<sup>3</sup> na concentração de soda é realizada no tempo inicial (t=0). A concentração medida  $c_m(t)$  é mostrada na Figura 1. Determine a FT entre  $c_m$  e  $c$ .

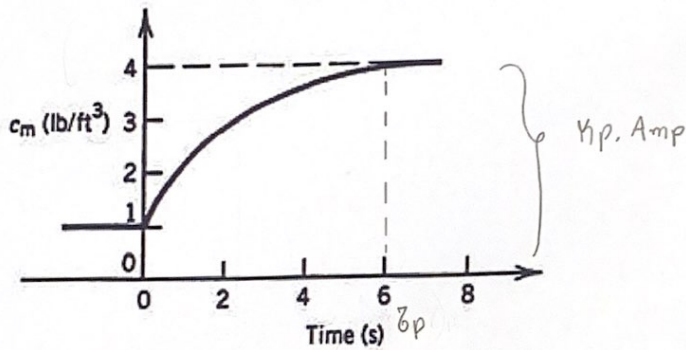


Figura 1: Resposta dinâmica para  $c_m$ .

2) Dois sistemas de estocagem de líquidos são mostrados na Figura 2. Cada tanque apresenta diâmetro de 4 ft. Para o sistema I, a válvula atua como uma resistência linear sendo  $q(t) = 8,33h(t)$ , em que  $q$  está em gal/min e  $h$  em ft. Para o sistema II, as variações na altura do líquido não afetam a vazão de saída  $q$ . Suponha que cada sistema está inicialmente no estado estacionário com  $h=6$  ft e  $q = 50$  gal/min. No tempo  $t=0$   $q_i$  muda repentinamente para 70 gal/min. Para cada sistema determine o que se pede:

- A FT entre  $h$  e  $q_i$ ;
- A resposta transiente  $h(t)$ ;
- Os novos níveis dos tanques (novos estados estacionários);
- Se cada tanque apresenta altura de 8 ft, qual transbordará primeiro? Quando?

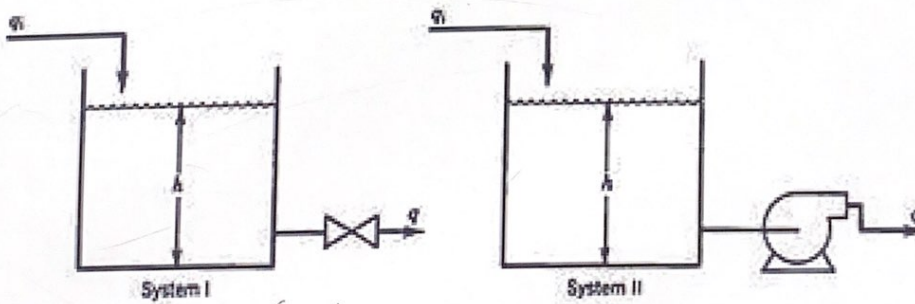


Figura 2: Sistema de estocagem de líquidos

$C_0 = 1/250 (1/0.25)$

$C_0 = 2/250$

Grupo 2: Giovanni S. Wanderley - 11214336

Graciele A. Gonçalves - 11798662

Ana Beatriz de Castro - 11965911

Paola Scorrano - 14762963

1)  $C$  - variável de entrada grau de 3 lb/ft<sup>3</sup>

$C_m$  - variável de saída  $f=0$

1ª ordem = é uma hipérbole

$$\bar{Y}(s) = \frac{K_p}{\tau_p s + 1} \cdot \bar{C}(s)$$

$$\bar{C}_m = \frac{K_p}{\tau_p s + 1} = C \quad \leadsto \text{eq de FT}$$

- a partir do gráfico

$$T = 5 \tau_p; \quad T = 6 \text{ s} \quad \rightarrow \quad 6 = 5 \tau_p \quad \text{ou} \quad \frac{6}{5} = \tau_p \quad \tau_p = 1,2 \text{ s}$$

- para encontrar  $K_p$

$$K_p = \frac{\Delta Y(s)}{\Delta C(s)} \quad \text{ou} \quad \frac{\Delta C_m (\text{saída})}{\Delta C(s) (\text{variação de amplitude})} \quad \rightarrow \quad \frac{3}{3} \quad \rightarrow \quad 1 \text{ lb/ft}^3/\text{s} \rightarrow K_p$$

- Substituindo na equação de FT

$$\bar{C}_m = \frac{1}{1,2 s + 1} \cdot C$$

2)  $d = 4 \text{ ft}$

a) sistema 1

$q(t) = 8,33 \text{ h(t)}$  [gal/min e hem ft]

$h = 6 \text{ ft}$

$q_i = 50 \text{ gal/min}$

Sistema 2

variação na altura não é feita

e variação de saída

$t(0): q_i \rightarrow 70 \text{ gal/min}$

- tanque pulmão
- Área seção transversal constante
- densidade cte

- BM p/ sistema 1 (1º caso)

$$\bar{h}(s) = \frac{1/B}{A/B \cdot S + 1} \cdot \bar{F}_1(s) = \frac{1/B}{A/B \cdot S + 1} \bar{F}_2(s)$$

$$\beta = 8,33 \text{ h}^{-1} \approx 1,11 \text{ h}^{-1}$$

- no estado estacionário:

$$F_{1ss} - \beta h_{ss} - F_2 = S = 0$$

$$q_{1ss} - q h_{ss} = 0$$

\* Área:  $\pi \cdot r^2 = 12,57 \text{ m}^2$

- substituindo:

$$q_1(t) - q \cdot h' = A \cdot \frac{dh'}{dt}$$

$$q_1' - 1,11 h' = A \cdot \frac{dh'}{dt}$$

$$\frac{1}{A} (q_1' - 1,11 h') = \frac{dh'}{dt}$$

- Laplace

$$\mathcal{L} \frac{dh'}{dt} = \mathcal{L} \left\{ \frac{1}{A} (q_1' - 1,11 h') \right\}$$

$$S \bar{h}(s) = \frac{1}{A} (\bar{q}_1(s) - 1,11 \bar{h}'(s))$$

$$\frac{S \cdot A}{1,11} \bar{h}(s) + \bar{h}(s) = 0,90 \cdot \bar{q}(s) \quad \Rightarrow \quad \bar{h}(s) = \frac{0,90 \cdot \bar{q}(s)}{\frac{S \cdot A}{1,11} + 1}$$

- substituindo

$$h(s) = \frac{0,9}{A} \cdot \bar{q}(s)$$

$$A \leftarrow 11,32 \cdot S + 1$$

B

tilibra



Grupo 2

- BM p/ sistema 2 (2º caso)

hipótesis

$\rightarrow q = dt$

$$q_1(t) - q(t) = A \frac{dh}{dt}$$

- no estado estacionario

$$q_{1ss} - q_{ss} = 0$$

$$q_1'(t) - q'(t) = A \cdot \frac{dh'}{dt}$$

$$q_i' = A \frac{dh'}{dt}$$

- aplicando a TL

$$d \left[ A \cdot \frac{dh'}{dt} \right] = d \left[ q_i' \right]$$

$$A \cdot s \cdot h(s) = q_i'(s)$$

$$h(s) = \frac{q_i'(s)}{A \cdot s}$$

$$\rightarrow h(s) = \frac{1}{12,57 \cdot s} \cdot \bar{q}_i(s)$$

b) - de grau tem amplitude 20

$$-\frac{1}{s} = 20$$

$$\rightarrow \text{Sistema 1: } h(s) = \frac{0,9}{11,32 \cdot s + 1} \cdot \bar{q}(s)$$

$$h(s) = \frac{0,9}{11,32 \cdot s + 1} \cdot \frac{20}{s} = \frac{18}{11,32 \cdot s^2 + s}$$

aplicando Laplace inversa

$$\bar{h}(t) = 18 (1 - e^{-t/11,32})$$

• Para o sistema 2

$$\bar{h}(s) = \frac{1}{12,57 \cdot s} \cdot \bar{q}_2(s)$$

- aplicando a Laplace inversa

$$h(t) = \frac{1,59}{s^2} \rightarrow \boxed{h(t) = 1,59t}$$

c) amplitude:  $S = 20 \text{ gal/min} = 2,67 \text{ ft}^3/\text{min}$

• sistema 1

$$\bar{h}(s) = \frac{0,90}{11,32s + 1} \cdot \bar{q}_1(s)$$

$$\bar{h}(s) = \frac{0,90}{11,32s + 1} \cdot \frac{2,67}{s}$$

teorema VF

$$\lim_{s \rightarrow 0} \bar{h}(s) = \lim_{s \rightarrow 0} \left[ \frac{0,9}{11,32s + 1} \cdot \frac{2,67}{s} \right] \cdot s = 2,4 \text{ ft}$$

$$\boxed{h_{\text{final}} = 6 + 2,4 = 8,4 \text{ ft}}$$

• sistema 2:

$$\bar{h}_s = \frac{1}{12,57 \cdot s} \cdot \bar{q}_1(s) \rightarrow \bar{h}(s) = \frac{1}{12,57 \cdot s} \cdot \frac{2,67}{s}$$

Teorema VF

$$\lim_{s \rightarrow 0} \bar{h}(s) \cdot s = \lim_{s \rightarrow 0} \left[ \frac{1}{12,57 \cdot s} \cdot \frac{2,67}{s} \right] = \infty$$

Pois possui uma saída constante linear e instável com relação ao tempo

• sistema 1

$$h = 8 \text{ ft} - e \text{ h inicial} = 6 \text{ ft} \quad (+2)$$

$$\bar{h}(s) = \frac{0,9}{11,32s+1} \times \frac{2,67}{s}$$

$$= \frac{2,4}{s(11,32 \cdot s + 1)}$$

Aplicando Laplace inversa

$$h(t) = 2,4 \left( 1 - e^{-t/11,32} \right)$$

$$0,833 = 1 - e^{-t/11,32}$$

$$t = 20,2 \text{ min}$$

• sistema 2

$$\bar{h}(s) = \frac{1}{12,57 \cdot s + 1} \times \frac{2,67}{s}$$

$$= \frac{2,67}{12,57 \cdot s^2} = \frac{0,21}{s^2}$$

Aplicando Laplace inversa

$$h(t) = 0,21 t$$

$$2 = 0,21 t$$

$$t = 9,5 \text{ min}$$

Podem-se observar que o tempo no sistema 2 é menor, logo ele transbordará primeiro.