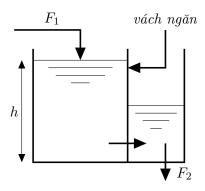
# Bài tập Điều khiển quá trình Chủ đề Mô hình hóa lý thuyết

Sưu tầm: Thi Minh Nhựt Email: thiminhnhut@gmail.com

Thời gian: Ngày 28 tháng 9 năm 2017

# 1 Bài tập 1

**Giả thiết** Cho hệ thống như hình 1: Biết lưu lượng ra  $F_2$  tỉ lệ với chiều cao chất lỏng theo công thức  $F_2 = R.h^{3/2}$  với R là hằng số. Tiết diện của bồn chứa là A.



Hình 1: Hệ thống 1 bình chứa

#### Yêu cầu

- a. Xác định các biến vào, biến ra, biến điều khiển, biến cần điều khiển và biến nhiễu.
- b. Viết phương trình động học cho mức chất lỏng trong bồn chứa.
- c. Tuyến tính hóa phương trình xây dựng được xung quanh vị trí cân bằng dựa trên phương pháp khai triển Taylor.
- d. Xác định hàm truyền  $G(s) = \frac{H_2(s)}{Q_i(s)}$

## Bài giải

- a. Xác định các biến vào, biến ra, biến điều khiển, biến cần điều khiển và biến nhiễu.
  - Biến vào:  $F_1, F_2$ .
  - Biến ra: h.
  - Biến điều khiển:  $F_1$  hoặc  $F_2$ .
  - Biến cần điều khiển: h.
  - Biến nhiễu:  $F_2$  hoặc  $F_1$ .
- b. Viết phương trình động học cho mức chất lỏng trong bồn chứa.

• Phương trình cân bằng vật chất:

$$\frac{dV}{dt} = F_1 - F_2 \Longleftrightarrow \frac{d(Ah)}{dt} = F_1 - F_2 \Longleftrightarrow \frac{dh}{dt} = \frac{1}{A}(F_1 - F_2) \tag{1}$$

• Thay  $F_2 = R.h^{3/2}$  vào (1), ta có:

$$\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} (F_1 - F_2) = \frac{1}{A} \left( F_1 - R \cdot h^{3/2} \right)$$
 (2)

• Kết luận, phương trình mô tả quá trình:

$$\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} \left( F_1 - R.h^{3/2} \right) \tag{3}$$

- c. Tuyến tính hóa phương trình xây dựng được xung quanh vị trí cân bằng dựa trên phương pháp khai triển Taylor.
  - Gọi  $(\overline{F_1}, \overline{h})$  là điểm làm việc cân bằng của hệ thống.
  - Gọi  $F_1 = \overline{F_1} + \Delta F_1, h = \overline{h} + \Delta h.$
  - Đặt  $f(F_1, h) = \dot{h} = \frac{1}{A} \left( F_1 R.h^{3/2} \right)$ 
    - Tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{F_1}, \overline{h})$  thì

$$f\left(\overline{F_1}, \overline{h}\right) = 0 \Longleftrightarrow \frac{1}{A} \left(\overline{F_1} - R.\overline{h}^{3/2}\right) = 0$$
 (4)

– Khai triển Taylor cho  $f(F_1, h) = \dot{h} = \frac{1}{A} \left( F_1 - R.h^{3/2} \right)$ , ta có:

$$\dot{h} = \Delta h = f\left(\overline{F_1} + \Delta F_1, \overline{h} + \Delta h\right) \tag{5}$$

$$\approx \underbrace{f\left(\overline{F_1}, \overline{h}\right)}_{0} + \frac{\partial f}{\partial F_1} \Big|_{\left(\overline{F_1}, \overline{h}\right)} \Delta F_1 + \frac{\partial f}{\partial h} \Big|_{\left(\overline{F_1}, \overline{h}\right)} \Delta h \tag{6}$$

$$\approx \frac{1}{A} \left( \Delta F_1 - \frac{3}{2} R \overline{h}^{1/2} \Delta h \right) \tag{7}$$

– Thay  $\Delta F_1 = F_1$  và  $\Delta h = h$ , ta có:

$$\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} \left( F_1 - \frac{3}{2} R \overline{h}^{1/2} h \right) \tag{8}$$

• Kết luận, phương trình tuyến tính hóa của mô hình tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{F_1}, \overline{h})$ :

$$\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} \left( F_1 - \frac{3}{2} R \overline{h}^{1/2} h \right) \tag{9}$$

d. Xác định hàm truyền  $G(s) = \frac{H_2(s)}{Q_i(s)}$ 

• Ta có:  $\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A}\left(F_1 - \frac{3}{2}R\overline{h}^{1/2}h\right)$ , thực hiện biến đổi Laplace 2 vế của phương trình ta có:

$$sH(s) = \frac{1}{A} \left[ F_1(s) - \frac{3}{2} R \overline{h}^{1/2} H(s) \right]$$
 (10)

$$\iff sAH(s) + \frac{3}{2}R\overline{h}^{1/2}H(s) = F_1(s)$$
(11)

$$\iff \left(sA + \frac{3}{2}R\overline{h}^{1/2}\right)H(s) = F_1(s) \tag{12}$$

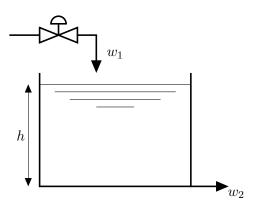
$$\iff \frac{H(s)}{F_1(s)} = \frac{1}{sA + \frac{3}{2}R\overline{h}^{1/2}} \tag{13}$$

• Kết luận:

$$G(s) = \frac{H(s)}{F_1(s)} = \frac{1}{sA + \frac{3}{2}R\overline{h}^{1/2}}$$
 (14)

## 2 Bài tập 2

Giả thiết Cho hệ thống như hình 2: Trong đó  $w_1$  là dòng lưu lượng vào  $[m^3/s]$ ,  $w_2$  là dòng lưu lượng ra  $[m^3/s]$  và h là chiều cao của mức chất lỏng [m]. Biết lưu lượng ra  $w_2$  tỉ lệ với căn bậc hai của chiều cao mực chất lỏng bởi hằng số  $C_v$ . Diện tích mặt cắt ngang của bồn chứa là  $A = 2[m^2]$ . Khối lượng riêng của chất lỏng là  $\rho = 500[kg/m^3]$ .



Hình 2: Hê thống 1 bình chứa

#### Yêu cầu

- a. Xác định các biến vào, biến ra, biến điều khiển, biến cần điều khiển và biến nhiễu.
- b. Viết phương trình động học cho mức chất lỏng trong bồn chứa.
- c. Viết phương trình động học ở trạng thái ổn định mức. Biết trạng thái ổn định:  $w_1 = 2, 4 \ m^3/s$  và  $h = 1, 44 \ m$ . Tìm  $C_v$ .
- d. Tuyến tính hóa phương trình xây dựng được xung quanh vị trí cân bằng dựa trên phương pháp khai triển Taylor.
- e. Xác định hàm truyền  $G(s) = \frac{H_2(s)}{Q_i(s)}$

#### Bài giải

- a. Xác định các biến vào, biến ra, biến điều khiển, biến cần điều khiển và biến nhiễu.
  - Biến vào:  $w_1, w_2$ .
  - $\bullet$  Biến ra: h.
  - Biến điều khiển:  $w_1$ .
  - ullet Biến cần điều khiển: h.
  - Biến nhiễu:  $w_2$ .
- b. Viết phương trình động học cho mức chất lỏng trong bồn chứa.
  - Phương trình cân bằng vật chất:

$$\frac{dV}{dt} = w_1 - w_2 \Longleftrightarrow \frac{d(Ah)}{dt} = w_1 - w_2 \Longleftrightarrow \frac{dh}{dt} = \frac{1}{A}(w_1 - w_2) \tag{15}$$

• Thay  $w_2 = C_v \sqrt{h}$  vào (15), ta có:

$$\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} (w_1 - w_2) = \frac{1}{A} (w_1 - C_v \sqrt{h})$$
 (16)

• Kết luận, phương trình mô tả quá trình:

$$\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} \left( w_1 - C_v \sqrt{h} \right) \tag{17}$$

- c. Viết phương trình động học ở trạng thái ổn định mức. Biết trạng thái ổn định:  $w_1 = 2,4$  m $^3/s$  và h = 1,44 m. Tìm  $C_v$ .
  - Gọi  $(\overline{w_1}, \overline{h})$  là điểm làm việc cân bằng của hệ thống.
  - Đặt  $f(w_1, h) = \dot{h} = \frac{1}{A} \left( w_1 C_v \sqrt{h} \right)$
  - Tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{w_1}, \overline{h})$  thì

$$f\left(\overline{w_1}, \overline{h}\right) = 0 \Longleftrightarrow \frac{1}{A} \left(\overline{w_1} - C_v \sqrt{\overline{h}}\right) = 0 \tag{18}$$

• Kết luận, phương trình động học ở trạng thái ổn định mức:

$$\frac{1}{A}\left(\overline{w_1} - C_v\sqrt{\overline{h}}\right) = 0\tag{19}$$

• Thông số ở trạng thái ổn định:  $\overline{w_1} = 2,4 \ m^3/s$  và  $\overline{h} = 1,44 \ m$ , nên thay vào phương trình (19), ta có:

$$\frac{1}{A}\left(\overline{w_1} - C_v\sqrt{\overline{h}}\right) = 0 \Longleftrightarrow \frac{1}{2}\left(2, 4 - C_v\sqrt{1, 44}\right) = 0 \Longleftrightarrow C_v = 2[m^2/s] \tag{20}$$

- d. Tuyến tính hóa mô hình tại điểm làm việc cân bằng.
  - Gọi  $w_1 = \overline{w_1} + \Delta w_1, h = \overline{h} + \Delta h.$
  - Khai triển Taylor cho  $f\left(w_{1},h\right)=\dot{h}=\frac{1}{A}\left(w_{1}-C_{v}\sqrt{h}\right)$ , ta có:

$$\dot{h} = \Delta h = f\left(\overline{w_1} + \Delta w_1, \overline{h} + \Delta h\right) \tag{21}$$

$$\approx \underbrace{f\left(\overline{w_1}, \overline{h}\right)}_{0} + \frac{\partial f}{\partial w_1} \Big|_{\left(\overline{w_1}, \overline{h}\right)} \Delta w_1 + \frac{\partial f}{\partial h} \Big|_{\left(\overline{w_1}, \overline{h}\right)} \Delta h \tag{22}$$

$$\approx \frac{1}{A} \left( \Delta w_1 - \frac{C_v}{2\sqrt{h}} \Delta h \right) \tag{23}$$

• Thay  $\Delta w_1 = w_1$  và  $\Delta h = h$ , ta có:

$$\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} \left( w_1 - \frac{C_v}{2\sqrt{\overline{h}}} h \right) \tag{24}$$

• Kết luận, phương trình tuyến tính hóa của mô hình tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{w_1}, \overline{h})$ :

$$\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} \left( w_1 - \frac{C_v}{2\sqrt{\overline{h}}} h \right) \tag{25}$$

e. Xác định hàm truyền  $G(s) = \frac{H_2(s)}{W_1(s)}$ 

• Ta có:  $\frac{dh}{dt} = \frac{1}{A} \left( w_1 - \frac{C_v}{2\sqrt{h}} h \right)$ , thực hiện biến đổi Laplace 2 vế của phương trình ta có:

$$sH(s) = \frac{1}{A} \left[ W_1(s) - \frac{C_v}{2\sqrt{\overline{b}}} H(s) \right]$$
 (26)

$$\iff$$
  $sAH(s) + \frac{C_v}{2\sqrt{\overline{h}}}H(s) = W_1(s)$  (27)

$$\iff$$
  $\left(sA + \frac{C_v}{2\sqrt{\overline{h}}}\right)H(s) = W_1(s)$  (28)

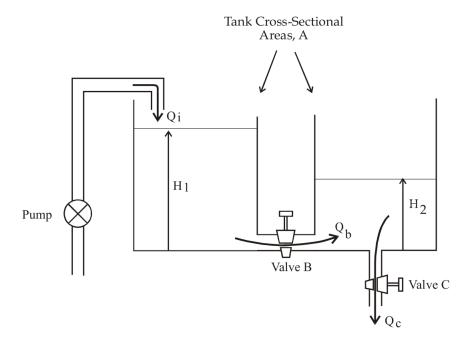
$$\iff \frac{H(s)}{W_1(s)} = \frac{1}{sA + \frac{C_v}{2\sqrt{\overline{h}}}} \tag{29}$$

• Kết luận:

$$G(s) = \frac{H(s)}{W_1(s)} = \frac{1}{sA + \frac{C_v}{2\sqrt{\overline{h}}}}$$
(30)

# 3 Bài tập 3

Giả thiết Cho hệ thống như hình 3: Bình chứa thứ nhất có tiết diện là  $A_1$  và bình chứa thứ hai có tiết diện là  $A_2$ . Các lưu lượng ra  $Q_b$  và  $Q_c$  được xác định như sau:  $Q_b = C_{db}a_b\sqrt{2g(H_1 - H_2)}$  và  $Q_c = C_{dc}a_c\sqrt{2gH_2}$ 



Hình 3: Hệ thống 2 bình chứa

## Yêu cầu

- a. Xác định các biến vào, biến ra, biến điều khiển, biến cần điều khiển và biến nhiễu.
- b. Viết phương trình động học cho mức chất lỏng trong bồn chứa.
- c. Tuyến tính hóa phương trình xây dựng được xung quanh vị trí cân bằng dựa trên phương pháp khai triển Taylor.
- d. Xác định hàm truyền  $G(s) = \frac{H_2(s)}{Q_i(s)}$

#### Bài giải

- a. Xác định các biến vào, biến ra, biến điều khiển, biến cần điều khiến và biến nhiễu.
  - Biến vào:  $Q_i, Q_b, Q_c$ .
  - Biến ra:  $H_1, H_2$ .
  - Biến điều khiển:  $Q_b, Q_c$ .
  - Biến cần điều khiển:  $H_1, H_2$ .
  - Biến nhiễu:  $Q_i$ .
- b. Viết phương trình động học cho mức chất lỏng trong bồn chứa.

- Phương trình cho bình chứa 1:
  - Bình chứa 1:

$$\frac{dV_1}{dt} = Q_i - Q_b \Longleftrightarrow \frac{d(A_1 H_1)}{dt} = Q_i - Q_b \Longleftrightarrow \frac{dH_1}{dt} = \frac{1}{A_1} (Q_i - Q_b)$$
 (31)

– Thay  $Q_b = C_{db}a_b\sqrt{2g(H_1-H_2)}$  vào (31), ta có:

$$\frac{dH_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left( Q_i - Q_b \right) = \frac{1}{A_1} \left[ Q_i - C_{db} a_b \sqrt{2g(H_1 - H_2)} \right]$$
(32)

- Phương trình cho bình chứa 2:
  - Bình chứa 2:

$$\frac{dV_2}{dt} = Q_b - Q_c \Longleftrightarrow \frac{d(A_2 H_2)}{dt} = Q_b - Q_c \Longleftrightarrow \frac{dH_2}{dt} = \frac{1}{A_2} (Q_b - Q_c)$$
 (33)

– Thay  $Q_b = C_{db} a_b \sqrt{2g(H_1-H_2)}$  và  $Q_c = C_{dc} a_c \sqrt{2gH_2}$  vào (33), ta có:

$$\frac{dH_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left( Q_b - Q_c \right) = \frac{1}{A_2} \left[ C_{db} a_b \sqrt{2g(H_1 - H_2)} - C_{dc} a_c \sqrt{2gH_2} \right]$$
(34)

• Kết luận, hệ phương trình mô tả quá trình:

$$\begin{cases}
\frac{dH_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left[ Q_i - C_{db} a_b \sqrt{2g(H_1 - H_2)} \right] \\
\frac{dH_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left[ C_{db} a_b \sqrt{2g(H_1 - H_2)} - C_{dc} a_c \sqrt{2gH_2} \right]
\end{cases}$$
(35)

- c. Tuyến tính hóa phương trình xây dựng được xung quanh vị trí cân bằng dựa trên phương pháp khai triển Taylor.
  - $\bullet$  Gọi  $\left(\overline{Q_i},\overline{H_1},\overline{H_2}\right)$  là điểm làm việc cân bằng của hệ thống gồm 2 bình chứa.
  - Gọi  $Q_i = \overline{Q_i} + \Delta Q_i, H_1 = \overline{H_1} + \Delta H_1, H_2 = \overline{H_2} + \Delta H_2.$
  - Đặt  $f(Q_i, H_1, H_2) = \dot{H_1} = \frac{1}{A_1} \left[ Q_i C_{db} a_b \sqrt{2g(H_1 H_2)} \right]$ 
    - Tại điểm làm việc cân bằng  $\left(\overline{Q_i},\overline{H_1},\overline{H_2}\right)$  thì

$$f\left(\overline{Q_i}, \overline{H_1}, \overline{H_2}\right) = 0 \Longleftrightarrow \frac{1}{A_1} \left[ \overline{Q_i} - C_{db} a_b \sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})} \right] = 0 \tag{36}$$

– Khai triển Taylor cho  $f(Q_i,H_1,H_2)=\dot{H_1}=\frac{1}{A_1}\left[Q_i-C_{db}a_b\sqrt{2g(H_1-H_2)}\right]$ , ta có:

$$\dot{H}_{1} = \Delta H_{1} = f\left(\overline{Q_{i}} + \Delta Q_{i}, \overline{H_{1}} + \Delta H_{1}, \overline{H_{2}} + \Delta H_{2}\right) \\
\approx \underbrace{f\left(\overline{Q_{i}}, \overline{H_{1}}, \overline{H_{2}}\right)}_{0} + \frac{\partial f}{\partial Q_{i}} \Big|_{\left(\overline{Q_{i}}, \overline{H_{1}}, \overline{H_{2}}\right)} \Delta Q_{i} + \frac{\partial f}{\partial H_{1}} \Big|_{\left(\overline{Q_{i}}, \overline{H_{1}}, \overline{H_{2}}\right)} \Delta H_{1} + \frac{\partial f}{\partial H_{2}} \Big|_{\left(\overline{Q_{i}}, \overline{H_{1}}, \overline{H_{2}}\right)} \Delta H_{2} \tag{38}$$

$$\approx \frac{1}{A_1} \left[ \Delta Q_i - \frac{2gC_{db}a_b}{2\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \Delta H_1 + \frac{2gC_{db}a_b}{2\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \Delta H_2 \right]$$
(39)

$$\approx \frac{1}{A_1} \left[ \Delta Q_i - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \Delta H_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \Delta H_2 \right]$$
(40)

– Thay  $\Delta Q_i = Q_i, \Delta H_1 = H_1$  và  $\Delta H_2 = H_2$ , ta có:

$$\frac{dH_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left[ Q_i - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2 \right]$$
(41)

• Đặt 
$$g(Q_i, H_1, H_2) = \dot{H}_2 = \frac{1}{A_2} \left[ C_{db} a_b \sqrt{2g(H_1 - H_2)} - C_{dc} a_c \sqrt{2gH_2} \right]$$

– Tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{Q_i}, \overline{H_1}, \overline{H_2})$  thì:

$$g\left(\overline{Q_i}, \overline{H_1}, \overline{H_2}\right) = 0 \Longleftrightarrow \frac{1}{A_2} \left[ C_{db} a_b \sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})} - C_{dc} a_c \sqrt{2g\overline{H_2}} \right] = 0 \tag{42}$$

– Khai triển Taylor cho  $g\left(Q_i,H_1,H_2\right)=\dot{H_2}=\frac{1}{A_2}\left[C_{db}a_b\sqrt{2g(H_1-H_2)}-C_{dc}a_c\sqrt{2gH_2}\right]$ , ta có:

$$\dot{H}_2 = \Delta H_2 = g\left(\overline{Q_i} + \Delta Q_i, \overline{H_1} + \Delta H_1, \overline{H_2} + \Delta H_2\right) \tag{43}$$

$$\approx \underbrace{g\left(\overline{Q_i}, \overline{H_1}, \overline{H_2}\right)}_{0} + \frac{\partial g}{\partial H_1} \Big|_{\left(\overline{Q_i}, \overline{H_1}, \overline{H_2}\right)} \Delta H_1 + \frac{\partial g}{\partial H_2} \Big|_{\left(\overline{Q_i}, \overline{H_1}, \overline{H_2}\right)} \Delta H_2 \tag{44}$$

$$\approx \frac{1}{A_2} \left[ \frac{2gC_{db}a_b}{2\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \Delta H_1 + \frac{-2gC_{db}a_b}{2\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \Delta H_2 - \frac{2gC_{dc}a_c}{2\sqrt{2g\overline{H_2}}} \Delta H_2 \right]$$
(45)

$$\approx \frac{1}{A_2} \left[ \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \Delta H_1 - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \Delta H_2 - \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} \Delta H_2 \right]$$
(46)

– Thay  $\Delta H_1 = H_1$  và  $\Delta H_2 = H_2$ , ta có:

$$\frac{dH_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1 - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2 - \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} H_2 \right]$$
(47)

• Kết luận, phương trình tuyến tính hóa của mô hình tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{Q_i}, \overline{H_1}, \overline{H_2})$ :

$$\begin{cases}
\frac{dH_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left[ Q_i - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2 \right] \\
\frac{dH_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1 - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2 - \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} H_2 \right]
\end{cases} (48)$$

d. Xác định hàm truyền  $G(s) = \frac{H_2(s)}{Q_i(s)}$ 

• Ta có:  $\frac{dH_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left[ Q_i - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2 \right], \text{ thực hiện biến đổi Laplace 2 vế của phương trình ta có:}$ 

$$sH_1(s) = \frac{1}{A_1} \left[ Q_i(s) - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1(s) + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2(s) \right]$$
(49)

$$\iff sA_1H_1(s) + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}H_1(s) = Q_i(s) + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}H_2(s)$$
(50)

$$\iff \left[ sA_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \right] H_1(s) = Q_i(s) + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2(s)$$
 (51)

$$\Leftrightarrow H_1(s) = \frac{Q_i(s) + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2(s)}{sA_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} }$$

$$(52)$$

 $\bullet \ \ \mathrm{Ta} \ \mathrm{c\'o:} \ \frac{dH_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1 - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2 - \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} H_2 \right], \ \mathrm{thực} \ \mathrm{hiện} \ \mathrm{biến} \ \mathrm{d\'oi} \ \mathrm{Laplace}$ 

2 vế của phương trình ta có:

$$sH_2(s) = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1(s) - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2(s) - \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} H_2(s) \right]$$
(53)

$$\iff sA_2H_2(s) + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}H_2(s) + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}}H_2(s) = \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}H_1(s)$$

$$(54)$$

$$\iff \left[ sA_2 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} \right] H_2(s) = \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_1(s)$$
 (55)

$$\iff \frac{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}{gC_{db}a_b} \left[ sA_2 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} \right] H_2(s) = H_1(s)$$
 (56)

$$\iff \frac{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}{gC_{db}a_b} \left[ sA_2 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} \right] H_2(s) = \frac{Q_i(s) + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2(s)}{sA_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}}$$

$$(57)$$

$$\iff \frac{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}{gC_{db}a_b} \left[ sA_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \right] \left[ sA_2 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} \right] H_2(s)$$

$$= Q_i(s) + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2(s) \tag{58}$$

$$\iff \frac{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}{gC_{db}a_b} \left[ sA_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \right] \left[ sA_2 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} \right] H_2(s)$$

$$- \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} H_2(s) = Q_i(s)$$
(59)

$$\iff \left\{ \frac{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}{gC_{db}a_b} \left[ sA_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \right] \left[ sA_2 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} \right] - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \right\} H_2(s) = Q_i(s)$$

$$(60)$$

$$\iff \frac{H_2(s)}{Q_i(s)} =$$

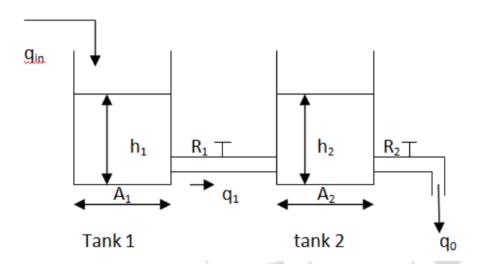
$$\frac{1}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \left[ sA_1 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} \right] \left[ sA_2 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}} \right] - \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}}$$
(61)

• Kết luận:

$$G(s) = \frac{H_2(s)}{Q_i(s)} = \frac{gC_{db}a_b}{\left[sA_2 + \frac{gC_{db}a_b}{\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})}} + \frac{gC_{dc}a_c}{\sqrt{2g\overline{H_2}}}\right] \left[sA_1\sqrt{2g(\overline{H_1} - \overline{H_2})} + gC_{db}a_b\right]}$$
(62)

## 4 Bài tập 4

Giả thiết Cho hệ thống như hình 4: Các lưu lượng ra  $q_1$  và  $q_0$  được xác định như sau:  $q_1 = \frac{h_1 - h_2}{R_1}$  và  $q_0 = \frac{h_2}{R_2}$ 



Hình 4: Hệ thống 2 bình chứa

#### Yêu cầu

- a. Xác định các biến vào, biến ra, biến điều khiển, biến cần điều khiển và biến nhiễu.
- b. Viết phương trình động học cho mức chất lỏng trong bồn chứa.
- c. Nếu phương trình phi tuyến hãy tuyến tính hóa phương trình xây dựng được xung quanh vị trí cân bằng dựa trên phương pháp khai triển Taylor.
- d. Xác định hàm truyền  $G(s) = \frac{H_2(s)}{Q_{in}(s)}$

### Bài giải

- a. Xác định các biến vào, biến ra, biến điều khiển, biến cần điều khiển và biến nhiễu.
  - Biến vào:  $q_{in}, q_1, q_0$ .
  - Biến ra:  $h_1, h_2$ .
  - Biến điều khiển:  $q_1, q_0$ .
  - Biến cần điều khiển:  $h_1, h_2$ .
  - Biến nhiễu:  $q_{in}$ .
- b. Viết phương trình động học cho mức chất lỏng trong bồn chứa.
  - Phương trình cho bình chứa 1:

Bình chứa 1:

$$\frac{dV_1}{dt} = q_{in} - q_1 \Longleftrightarrow \frac{d(A_1 h_1)}{dt} = q_{in} - q_1 \Longleftrightarrow \frac{dh_1}{dt} = \frac{1}{A_1} (q_{in} - q_1)$$

$$(63)$$

– Thay  $q_1 = \frac{h_1 - h_2}{R_1}$  vào (63), ta có:

$$\frac{dh_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} - q_1 \right) = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} - \frac{h_1 - h_2}{R_1} \right) \tag{64}$$

- Phương trình cho bình chứa 2:
  - Bình chứa 2:

$$\frac{dV_2}{dt} = q_1 - q_0 \Longleftrightarrow \frac{d(A_2h_2)}{dt} = q_1 - q_0 \Longleftrightarrow \frac{dh_2}{dt} = \frac{1}{A_2}(q_1 - q_0) \tag{65}$$

- Thay  $q_1 = \frac{h_1 - h_2}{R_1}$  và  $q_0 = \frac{h_2}{R_2}$  vào (65), ta có:

$$\frac{dh_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left( q_1 - q_0 \right) = \frac{1}{A_2} \left( \frac{h_1 - h_2}{R_1} - \frac{h_2}{R_2} \right) \tag{66}$$

• Kết luận, hệ phương trình mô tả quá trình:

$$\begin{cases}
\frac{dh_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} - \frac{h_1 - h_2}{R_1} \right) \\
\frac{dh_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left( \frac{h_1 - h_2}{R_1} - \frac{h_2}{R_2} \right)
\end{cases} (67)$$

- c. Nếu phương trình phi tuyến hãy tuyến tính hóa phương trình xây dựng được xung quanh vị trí cân bằng dựa trên phương pháp khai triển Taylor.
  - Ta có:

$$\begin{cases}
\frac{dh_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} - \frac{h_1 - h_2}{R_1} \right) \\
\frac{dh_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left( \frac{h_1 - h_2}{R_1} - \frac{h_2}{R_2} \right)
\end{cases}
\iff
\begin{cases}
\frac{dh_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} - \frac{1}{R_1} h_1 + \frac{1}{R_1} h_2 \right) \\
\frac{dh_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{1}{R_1} h_1 - \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) h_2 \right]
\end{cases}$$
(68)

- Do hệ phương trình (68) đã tuyến tính rồi nên ta không cần phải tuyến tính hóa.
- Nếu ta đi tuyến tính hóa hệ phương trình (68) thì cho kết quả không thay đổi.
  - Gọi  $(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2})$  là điểm làm việc cân bằng của hệ thống gồm 2 bình chứa.

  - Gọi  $q_{in} = \overline{q_{in}} + \Delta q_{in}, h_1 = \overline{h_1} + \Delta h_1, h_2 = \overline{h_2} + \Delta h_2.$  Đặt  $f(q_{in}, h_1, h_2) = \dot{h_1} = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} \frac{h_1 h_2}{R_1} \right)$ 
    - \* Tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2})$  thì

$$f\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right) = 0 \Longleftrightarrow \frac{1}{A_1} \left(\overline{q_{in}} - \frac{\overline{h_1} - \overline{h_2}}{R_1}\right) = 0 \tag{69}$$

\* Khai triển Taylor cho  $f(q_{in},h_1,h_2)=\dot{h_1}=\frac{1}{A_1}\left(q_{in}-\frac{h_1-h_2}{B_1}\right)$ , ta có:

$$\dot{h_1} = \Delta h_1 = f\left(\overline{q_{in}} + \Delta q_{in}, \overline{h_1} + \Delta h_1, \overline{h_2} + \Delta h_2\right) \tag{70}$$

$$\approx \underbrace{f\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right)}_{0} + \frac{\partial f}{\partial q_{in}} \Big|_{\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right)} \Delta q_{in} + \frac{\partial f}{\partial h_1} \Big|_{\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right)} \Delta h_1 + \frac{\partial f}{\partial h_2} \Big|_{\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right)} \Delta h_2$$

$$(71)$$

 $\approx \frac{1}{A_1} \left( \Delta q_{in} - \frac{\Delta h_1}{R_1} + \frac{\Delta h_2}{R_2} \right)$ (72)

(73)

\* Thay  $\Delta q_{in} = q_{in}, \Delta h_1 = h_1$  và  $\Delta h_2 = h_2$ , ta có:

$$\frac{dh_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} - \frac{h_1}{R_1} + \frac{h_2}{R_1} \right) \tag{74}$$

- Đặt 
$$g(q_{in}, h_1, h_2) = \dot{h_2} = \frac{1}{A_2} \left( \frac{h_1 - h_2}{R_1} - \frac{h_2}{R_2} \right)$$

\* Tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2})$  thì:

$$g\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right) = 0 \Longleftrightarrow \frac{1}{A_2} \left(\frac{\overline{h_1} - \overline{h_2}}{R_1} - \frac{\overline{h_2}}{R_2}\right) = 0 \tag{75}$$

\* Khai triển Taylor cho  $g(q_{in},h_1,h_2)=\dot{h_2}=\frac{1}{A_2}\left(\frac{h_1-h_2}{R_1}-\frac{h_2}{R_2}\right)$ , ta có:

$$\dot{h_2} = \Delta h_2 = g\left(\overline{q_{in}} + \Delta q_{in}, \overline{h_1} + \Delta h_1, \overline{h_2} + \Delta h_2\right) \tag{76}$$

$$\approx \underbrace{g\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right)}_{0} + \frac{\partial g}{\partial h_1} \bigg|_{\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right)} \Delta h_1 + \frac{\partial g}{\partial h_2} \bigg|_{\left(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2}\right)} \Delta h_2 \tag{77}$$

$$\approx \frac{1}{A_2} \left( \frac{\Delta h_1}{R_1} - \frac{\Delta h_2}{R_1} - \frac{\Delta h_2}{R_2} \right) \tag{78}$$

$$\approx \frac{1}{A_2} \left[ \frac{\Delta h_1}{R_1} - \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) \Delta h_2 \right] \tag{79}$$

\* Thay  $\Delta h_1 = h_1$  và  $\Delta h_2 = h_2$ , ta có:

$$\frac{dh_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{h_1}{R_1} - \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) h_2 \right] \tag{80}$$

– Kết luận, phương trình tuyến tính hóa của mô hình tại điểm làm việc cân bằng  $(\overline{q_{in}}, \overline{h_1}, \overline{h_2})$ :

$$\begin{cases}
\frac{dh_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} - \frac{h_1}{R_1} + \frac{h_2}{R_1} \right) \\
\frac{dh_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{h_1}{R_1} - \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) h_2 \right]
\end{cases}$$
(81)

d. Xác định hàm truyền  $G(s) = \frac{h_2(s)}{Q_{in}(s)}$ 

• Ta có:  $\frac{dh_1}{dt} = \frac{1}{A_1} \left( q_{in} - \frac{h_1}{R_1} \right)$ , thực hiện biến đổi Laplace 2 vế của phương trình ta có:

$$sH_1(s) = \frac{1}{A_1} \left[ Q_{in}(s) - \frac{H_1(s)}{R_1} + \frac{H_2(s)}{R_1} \right]$$
(82)

$$\iff sA_1H_1(s) + \frac{1}{R_1}H_1(s) = Q_{in}(s) + \frac{H_2(s)}{R_1}$$
 (83)

$$\iff \left(sA_1 + \frac{1}{R_1}\right)H_1(s) = Q_{in}(s) + \frac{H_2(s)}{R_1} \tag{84}$$

$$\iff H_1(s) = \frac{Q_{in}(s) + \frac{H_2(s)}{R_1}}{sA_1 + \frac{1}{R_1}}$$

$$\tag{85}$$

• Ta có:  $\frac{dh_2}{dt} = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{h_1}{R_1} - \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) h_2 \right]$ , thực hiện biến đổi Laplace 2 vế của phương trình ta có:

$$sH_2(s) = \frac{1}{A_2} \left[ \frac{H_1(s)}{R_1} - \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) H_2(s) \right]$$
 (86)

$$\iff sA_2H_2(s) + \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}\right)H_2(s) = \frac{H_1(s)}{R_1}$$
 (87)

$$\iff \left[ sA_2 + \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) \right] H_2(s) = \frac{H_1(s)}{R_1}$$
(88)

$$\iff \left[ sA_2 + \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) \right] H_2(s) = \frac{Q_{in}(s) + \frac{H_2(s)}{R_1}}{R_1 \left( sA_1 + \frac{1}{R_1} \right)}$$
(89)

$$\iff \left[ sA_2 + \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) \right] H_2(s) = \frac{Q_{in}(s) + \frac{H_2(s)}{R_1}}{sA_1R_1 + 1}$$
 (90)

$$\iff$$
  $(sA_1R_1+1)\left[sA_2+\left(\frac{1}{R_1}+\frac{1}{R_2}\right)\right]H_2(s)=Q_{in}(s)+\frac{H_2(s)}{R_1}$  (91)

$$\iff$$
  $(sA_1R_1+1)\left[sA_2+\left(\frac{1}{R_1}+\frac{1}{R_2}\right)\right]H_2(s)-\frac{H_2(s)}{R_1}=Q_{in}(s)$  (92)

$$\iff \left\{ (sA_1R_1 + 1) \left[ sA_2 + \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) \right] - \frac{1}{R_1} \right\} H_2(s) = Q_{in}(s)$$

$$\tag{93}$$

$$\iff \frac{H_2(s)}{Q_{in}(s)} = \frac{1}{\left(sA_1R_1 + 1\right)\left[sA_2 + \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}\right)\right] - \frac{1}{R_1}}$$
(94)

• Kết luận:

$$G(s) = \frac{H_2(s)}{Q_{in}(s)} = \frac{1}{\left(sA_1R_1 + 1\right)\left[sA_2 + \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}\right)\right] - \frac{1}{R_1}}$$
(95)