

Master 2 : Automatisation en industries pétrochimiques

Enseignant : DR.MENIGHED

Exercice 1

Elaboration d'un observateur à entrée inconnue

On considère la classe des systèmes modélisé de la façon suivante :

$$\begin{aligned} E \frac{dx(t)}{dt} &= Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) &= Cx(t) \end{aligned} \tag{1}$$

avec  $x \in R^n$ ,  $u \in R^p$ ,  $y \in R^m$ ,  $E \in R^{q \times n}$ ,  $A \in R^{q \times n}$ ,  $B \in R^{q \times p}$  et  $C \in R^{m \times n}$ . La matrice  $E$  étant non inversible, ce type de système est appelé système singulier.

Structure de l'observateur

Pour construire l'état du système (1), on considère l'observateur suivant :

$$\begin{aligned} \frac{dz(t)}{dt} &= Nz(t) + Gu(t) + Ly(t) \\ \hat{x}(t) &= z(t) + Ky(t) \end{aligned} \tag{2}$$

On définit l'erreur d'estimation d'état suivante :  $\tilde{x}(t) = x(t) - \hat{x}(t)$

- Montrer tout abord que l'erreur  $\tilde{x}(t)$  peut s'écrire :

$$\tilde{x}(t) = (I - KC)x(t) - z(t) \tag{3}$$

- On suppose qu'il existe une matrice  $R$  telle que :

$$RE = I - KC \tag{4}$$

Etablir l'équation différentielle vérifiée par  $\tilde{x}(t)$  en dérivant l'expression (3) et en utilisant la définition (4) ainsi que (1) et (2).

- Montrer alors que l'erreur tend de façon asymptotique vers zéro si les conditions suivantes sont satisfaites :

$$\begin{aligned} G - RB &= 0 & (5a) \\ NRE + LC - RA &= 0 & (5b) \\ RE + KC &= I & (5c) \\ N &\text{ stable} & (5d) \end{aligned}$$

Détermination des matrices de l'observateur

On s'intéresse maintenant à résoudre le système (5) de façon à déterminer les matrices décrivant l'observateur.

- En remarquant que (5c) peut s'écrire  $\begin{pmatrix} R & K \end{pmatrix} \begin{pmatrix} E \\ C \end{pmatrix} = I$ , montrer que les matrices  $R$  et  $K$  peuvent être "facilement" déterminées.

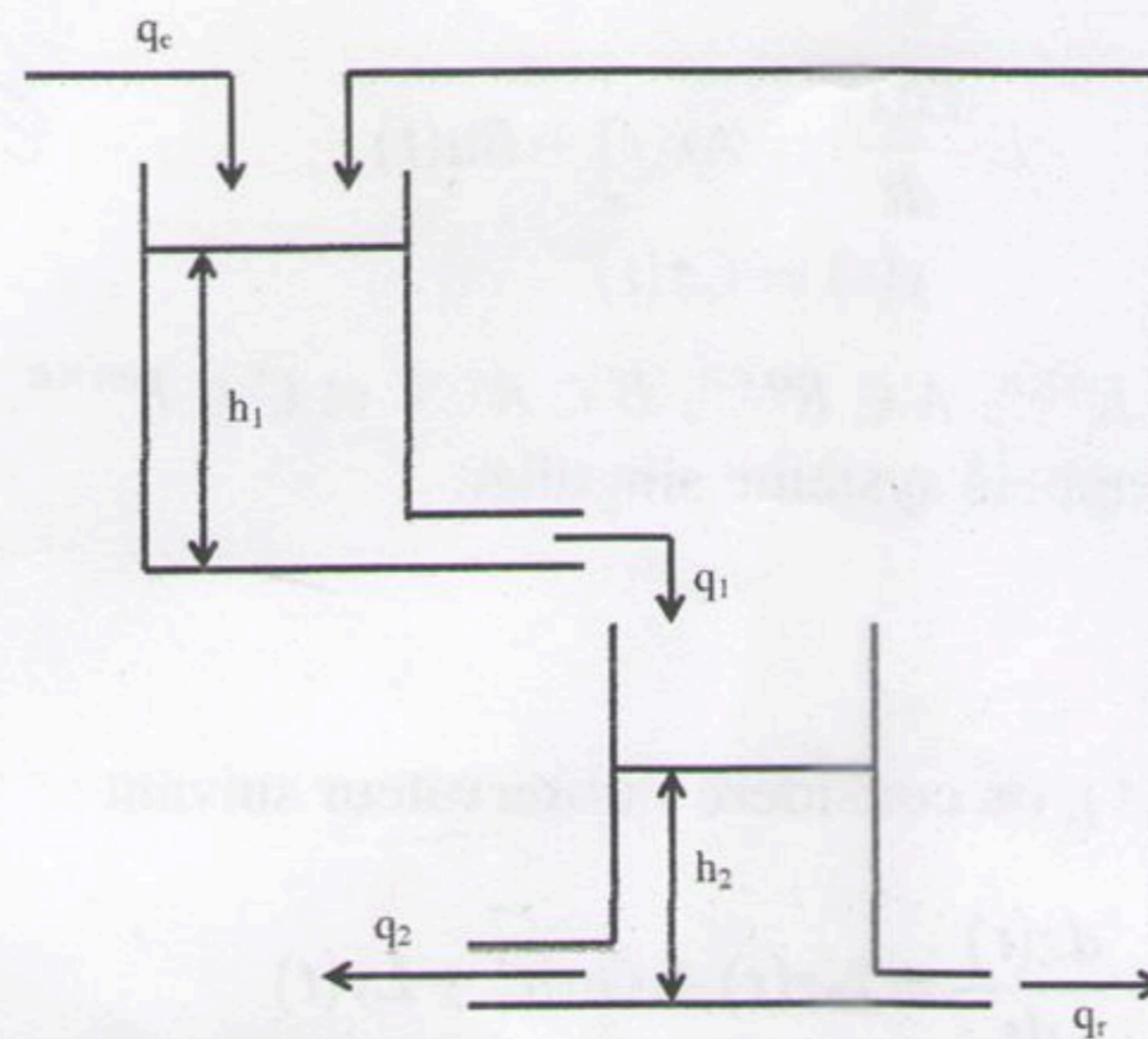
- On pose  $L_0 = L - NK$ . Montrer alors que  $N = RA - L_0C$ .

- Si la paire  $(RA, C)$  est observable, expliquer alors comment peut on choisir  $L_0$  de façon à satisfaire (5d)

[1]

### Exercice 2

La figure ci-dessous schématise un système hydraulique. Celui-ci est alimenté par un débit  $q_e(t)$ . Les hauteurs dans les deux cuves de même section  $S$ , sont notés  $h_1(t)$  et  $h_2(t)$ . Les débits et hauteurs sont



reliés par les relations algébriques suivantes :

$$Rq_i(t) = h_i(t) \quad \text{avec } i = 1, 2$$

$$q_r(t) = \alpha q_2(t) \quad q_r(t) \text{ est proportionnel à } q_2(t)$$

où  $R$  est une résistance à l'écoulement.

Valeurs numériques :  $R = 0.5s/m^2$ ,  $S = 2m^2$  et  $\alpha = 0.1$

- Démontrer que le modèle de ce système est donné par :

$$\begin{pmatrix} \dot{h}_1(t) \\ \dot{h}_2(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -1 & 0.1 \\ 1 & -1.1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} h_1(t) \\ h_2(t) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0.5 \\ 0 \end{pmatrix} q_e(t)$$

*Handwritten notes:*  
 $y = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} h_1 \\ h_2 \end{pmatrix}$   
 $\begin{pmatrix} y_1 \\ y_2 \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} \alpha & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h_1 \\ h_2 \end{bmatrix}$

On suppose que les deux états sont accessibles à la mesure.

On suppose aussi que les matrices du modèle discret sont les mêmes du modèle continu

- Etablir les équations d'auto-redondances ainsi que les équations d'inter-redondances.
- Construire la table des signatures de défauts pour les équations d'auto-redondances.
- Peut-on déduire des équations d'auto-redondances une équation indépendante de  $u(k)$  ? Si oui donner son expression.
- Peut-on déduire des équations d'inter-redondances une équation indépendante de  $u(k)$  ? Si oui donner son expression.

Rappel :

$$G(s) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 & \dots & 0 \\ CB & 0 & 0 & \dots & 0 \\ CAB & CB & 0 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \dots & \vdots \\ CA^{s-1}B & CA^{s-2}B & \dots & CB & 0 \end{pmatrix} \begin{matrix} C \\ CA \\ \vdots \\ C \end{matrix} \quad [2]$$

BONNE CHANCE

*Handwritten note:* pour les nouvelles