

Chapitre 6: Synthèse des observateurs d'état

Chapitre 03 Observateur d'état

Observateur d'ordre complet :

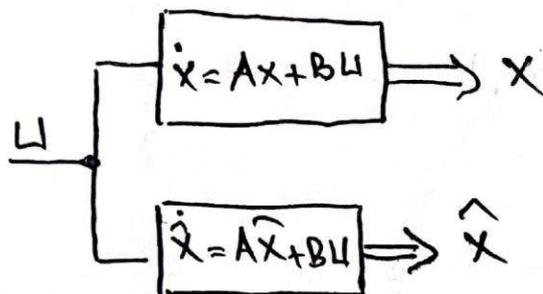
La loi de commande $U = -KX$, suppose la connaissance de x ce qui est inévitable, ~~il~~ est physiquement impossible de mesurer tout les états comme par exemple dans un réacteur nucléaire il est impossible d'accéder à tout les grandeurs donc pour résoudre ce problème nous devons construire un estimateur ou observateur qui va estimer le vecteur d'état x à partir de l'entrée et de la sortie du système. L'estimer de x sera noté par \hat{x} , $U = -K\hat{x}$

Soit le système

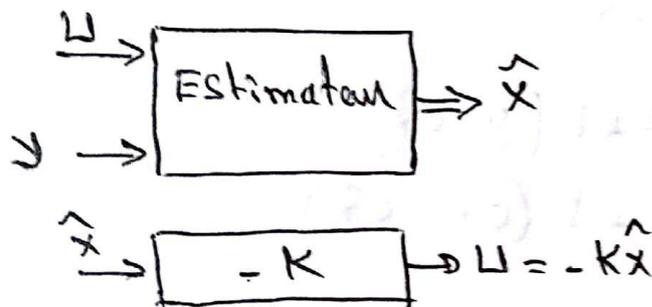
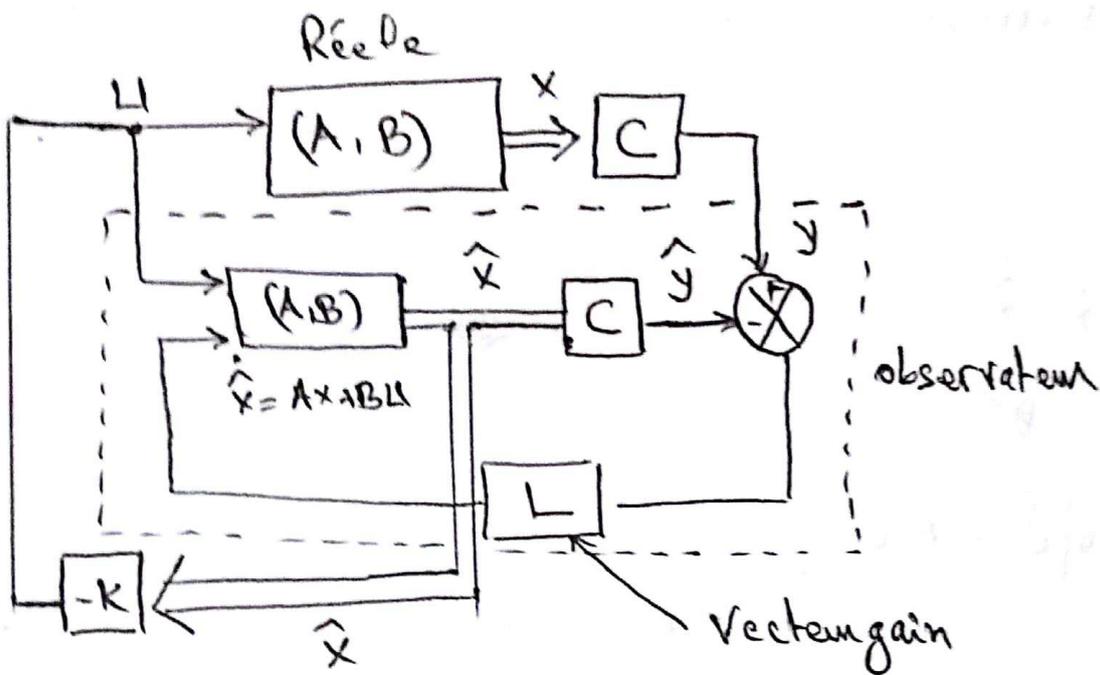
$$\dot{x} = Ax + BU$$

x : non mesurable $\leadsto \hat{x}$

$$\dot{\hat{x}} = A\hat{x} + BU \rightarrow \text{modèle}$$



$$\hat{x} - x = e \neq 0$$



Considérons le retour (reaction) de la différence entre la sortie mesurée y et l'estimer \hat{y} avec ce retour nous allons corriger continuellement le modèle avec ce signal d'erreur.

Calculer le vecteur gain L :

$$\begin{aligned} \dot{\hat{x}} &= A\hat{x} + BU + L(y - \hat{y}) \\ &= A\hat{x} + BU + L(y - C\hat{x}) \end{aligned}$$

$$L = \begin{bmatrix} l_1 \\ l_2 \\ \vdots \\ l_n \end{bmatrix} : \text{vecteur gain d'observat}$$

$y - \hat{y}$: Erreur d'estimation.

L sera choisi de telle sorte la dynamique de l'erreur sera satisfaisante

Dynamique de l'erreur

B.O

$$\dot{x} = Ax + Bu$$

$$\dot{\hat{x}} = A\hat{x} + Bu$$

$$e = x - \hat{x} \Rightarrow \dot{e} = \dot{x} - \dot{\hat{x}}$$

$$\dot{e} = Ax + Bu - A\hat{x} - Bu$$

$$\dot{e} = A(x - \hat{x}) \Rightarrow \boxed{\dot{e} = Ae}$$

BF

$$e = x - \hat{x} \Rightarrow \dot{e} = \dot{x} - \dot{\hat{x}}$$

$$\text{en BF: } \dot{\hat{x}} = A\hat{x} + Bu + L(y - c\hat{x})$$

$$\dot{\hat{x}} = A\hat{x} + Bu + L(cx - c\hat{x})$$

$$\dot{e} = Ax - A\hat{x}$$

$$\dot{e} = Ax + Bu - A\hat{x} - Bu - Lcx + Lc\hat{x}$$

$$\dot{e} = (A - Lc)x - (A - Lc)\hat{x}$$

$$\dot{e} = (A - Lc)(x - \hat{x}) \Rightarrow \dot{e} = (A - Lc)e$$

$$\Rightarrow \dot{e} = \hat{A}e$$

$$\text{il faut que } \det \{ sI - (A - Lc) \} = 0$$

$$= (s - p_1)(s - p_2) \dots (s - p_n)$$

$p_1, p_2, p_3, \dots, p_n$ Pole désiré (Imposé)

Si L peut être choisie comme nous voulons de tel sorte que $\{A-LC\}$ peut avoir des valeurs propres stable ce qui implique que l'erreur tendra vers 0 cela veut dire que \hat{x} va converger vers x .

Remarque :

le calcul de la matrice L est obtenue ont comparé $\det \{sI - (A-LC)\}$ avec l'équation caractéristique désiré

$(s-p_1)(s-p_2) \dots (s-p_n)$ donc par identification l_1, l_2, \dots, l_n peuvent être calculés.

Exemple :

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -8 & -15 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$y = [1 \ 0] x$$

Hyp: x est non accessible \leadsto estimer \hat{x}

$$\dot{x} = Ax + Bu$$

$$\dot{\hat{x}} = A\hat{x} + Bu + L(cx - c\hat{x})$$

$$\dot{e} = (A-LC)e$$

$$A-LC = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -8 & -15 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} l_1 \\ l_2 \end{bmatrix} [1 \ 0] = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -8 & -15 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} l_1 & 0 \\ l_2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$A-LC = \begin{bmatrix} -l_1 & 1 \\ -8-l_2 & -15 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} \lambda I - (A-LC) &= \begin{bmatrix} \lambda & 0 \\ 0 & \lambda \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -l_1 & 1 \\ -8-l_2 & -15 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \lambda+l_1 & -1 \\ 8+l_2 & \lambda+15 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$|\lambda I - (A-LC)| = \lambda^2 + 3\lambda + 2 = \lambda^2 + (15+l_1)\lambda + 15l_1 + l_2 + 8$$

$$\begin{cases} 15+l_1 = 3 \Rightarrow \boxed{l_1 = -12} \end{cases}$$

$$\begin{cases} 15l_1 + l_2 + 8 = 2 \Rightarrow \boxed{l_2 = 186} \end{cases}$$

Le procédé:

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = -8x_1 - 15x_2 + 14 \end{cases}$$

$$y = x_1 \quad L = -32x_1 + 2x_2$$

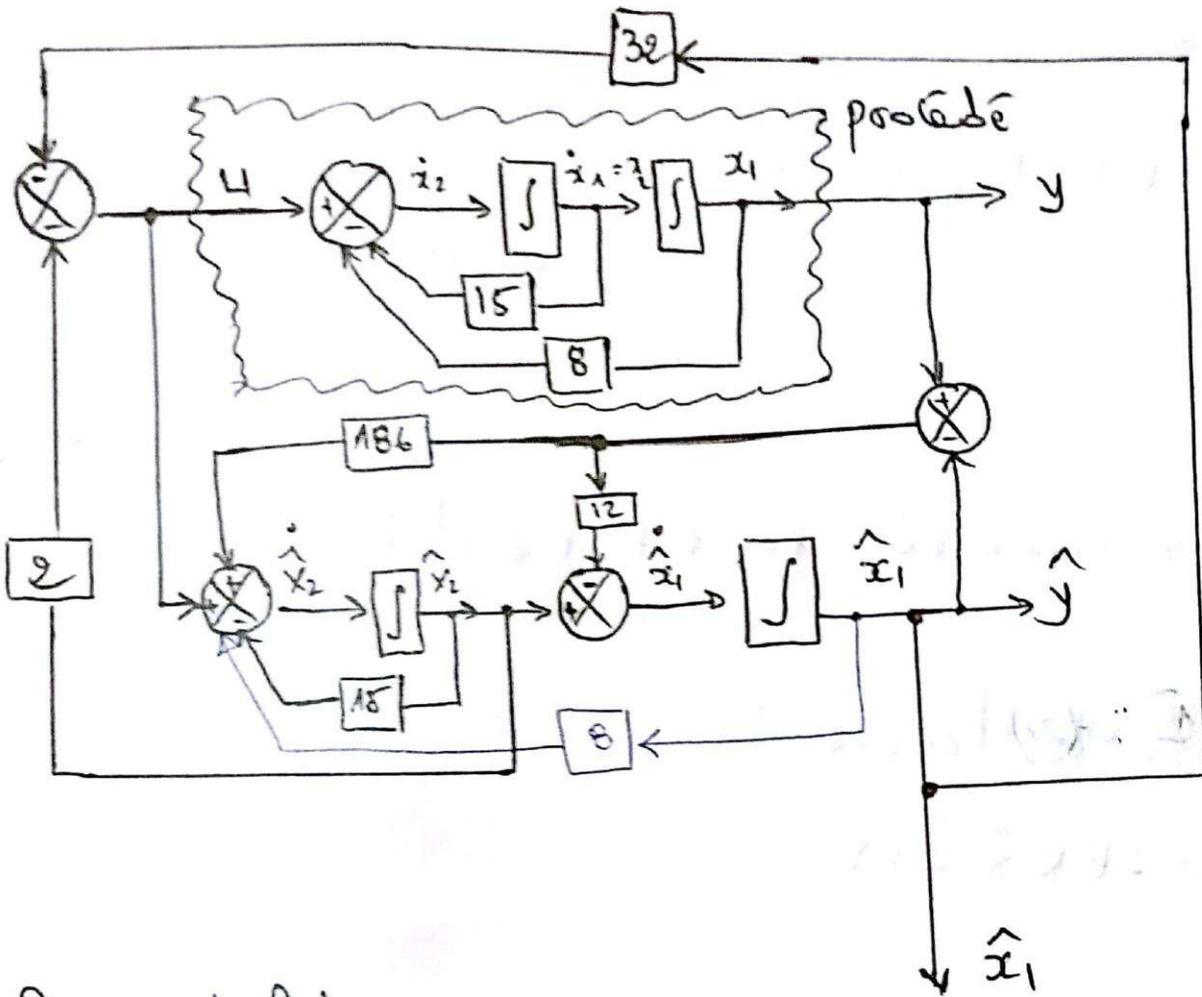
L'observateur:

$$\dot{\hat{x}}_1 = \hat{x}_2 - 12(y - \hat{y})$$

$$\dot{\hat{x}}_2 = -8\hat{x}_1 - 15\hat{x}_2 + 14 + 186(y - \hat{y})$$

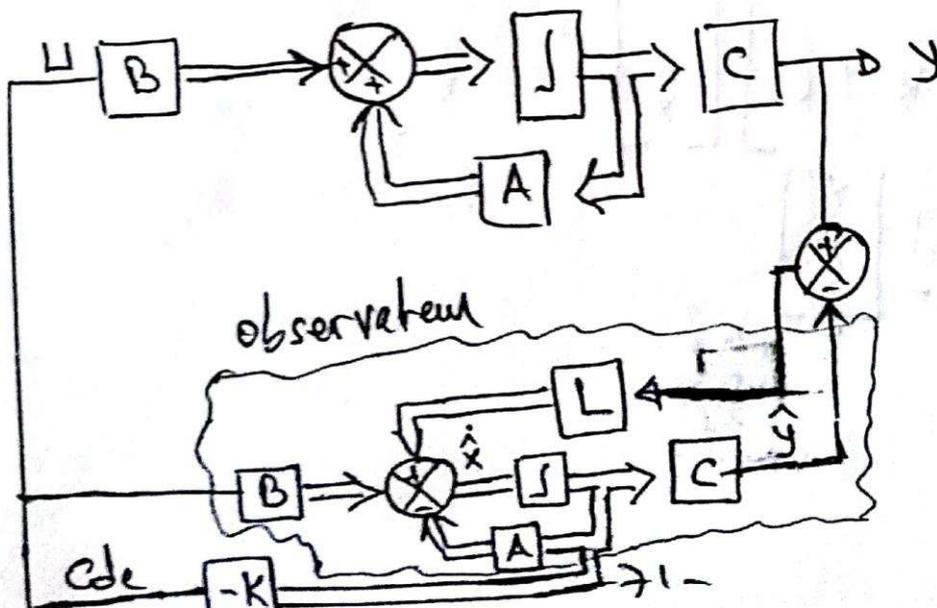
$$y = x_1$$

procédé + obs + commande :



Récapitulation :

(i) procédé + observateur + commande :



Représentation d'état procédé + obs + Reg,

$$\textcircled{1} \begin{cases} \dot{X} = AX + BU \\ Y = CX \end{cases} \text{ procédé}$$

$$\textcircled{2} \begin{cases} \dot{\hat{X}} = A\hat{X} + BU + L(CX - C\hat{X}) \\ Y = C\hat{X} \end{cases} \text{ observateur}$$

$\textcircled{3}$ $U = -K\hat{X}$ Commande par retour d'état

$\textcircled{3}$ dans $\textcircled{1}$ et $\textcircled{2}$ trouve

$$\begin{cases} \dot{X} = AX - BK\hat{X} + BV \\ \dot{\hat{X}} = LCX + (A - BK - LC)\hat{X} + BV \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{X} \\ \dot{\hat{X}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & -BK \\ LC & A - BK - LC \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X \\ \hat{X} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B \\ B \end{bmatrix} V$$

$$Y = \begin{bmatrix} C & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X \\ \hat{X} \end{bmatrix}$$

Observateur d'ordre réduit :

nous avons vu précédemment que la conception d'un observateur concerne l'estimation de tous le vecteur d'état sachant (u, y) si par exemple nous voulons mesurer seulement quelque variable d'état dans ce cas nous allons utiliser un observateur d'ordre réduit. l'avantage de cette observateur est qu'il réduit la complexité des systèmes. il diminue également le nombre d'intégration. pour réaliser cette observateur nous allons partitionner le vecteur d'état en deux parties une partie qui contient les états mesurable et une autre partie qui contient les états estimés (non mesurable).

$$X = \begin{bmatrix} x_a \\ \text{---} \\ x_b \end{bmatrix} \begin{array}{l} \rightarrow \text{mesurable} \\ \\ \rightarrow \text{non mesurable} \end{array}$$

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} \dot{x}_a \\ \text{---} \\ \dot{x}_b \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_{aa} & A_{ab} \\ \text{---} & \text{---} \\ A_{ba} & A_{bb} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_a \\ \text{---} \\ x_b \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B_a \\ \text{---} \\ B_b \end{bmatrix} u$$

$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_a \\ \text{---} \\ x_b \end{bmatrix}$$

$$\dot{x}_b = A_{bb} x_b + \underbrace{A_{ba} x_a + B_b U}_{\text{Entrée connue} = U'}$$

$$\boxed{\dot{x}_b = A_{bb} x_b + U'}$$

$$\dot{x}_a = A_{aa} x_a + A_{ab} x_b + B_a U$$

$$\boxed{\underbrace{\dot{x}_a - A_{aa} x_a - B_a U}_{\text{Connue}} = A_{ab} x_b}$$

donc :

$$\text{Eq d'état: } \dot{x}_b = A_{bb} x_b + A_{ba} x_a + B_b U$$

$$\text{Eq de sortie: } \underbrace{\dot{y} - A_{aa} y - B_a U}_{y = Cx} = A_{ab} x_b$$

$$y = Cx$$

nous allons observer x_b :

$$\dot{\hat{x}}_b = A_{bb} \hat{x}_b + A_{ba} y + B_b U + L (y - A_{ab} \hat{x}_b)$$

$$\dot{\hat{x}}_b = A_{bb} \hat{x}_b + A_{ba} y + B_b U + L (\dot{y} - A_{aa} y - B_a U - A_{ab} \hat{x}_b)$$

$$e = x_b - \hat{x}_b \rightarrow 0$$

$$\begin{aligned} \dot{e} = \dot{x}_b - \dot{\hat{x}}_b &= A_{bb} x_b + A_{ba} y + B_b U - A_{bb} \hat{x}_b - A_{ba} y - B_b U \\ &\quad - L (A_{ab} x_b - A_{ab} \hat{x}_b) \end{aligned}$$

$$\dot{e} = (A_{bb} - L A_{ab}) x_b - (A_{bb} - L A_{ab}) \hat{x}_b$$

$$\dot{e} = (A_{bb} - LA_{ab})e$$

$$e \rightarrow 0$$

$$\det[\lambda I - (A_{bb} - LA_{ab})] = 0 \text{ soit stable}$$

Pole imposé \Rightarrow Calcule L

$$\dot{\hat{x}}_b = A_{bb}\hat{x}_b + A_{ba}y + B_b u + L\dot{y} - LA_{aa}y - LB_a u - LA_{ab}\hat{x}_b$$

$$\Rightarrow \dot{\hat{x}}_b = (A_{bb} - LA_{ab})\hat{x}_b + (A_{ba} - LA_{aa})y + (B_b - LB_a)u + L\dot{y}$$

Diagramme de simulation

Existence d'un bloc dérivateur pour résoudre le problème

\rightarrow changement de variable.

$$\dot{\hat{x}}_b - L\dot{y} = (A_{bb} - LA_{ab})\hat{x}_b + (A_{ba} - LA_{aa})y + (B_b - LB_a)u$$

$$\dot{\hat{x}}_b - L\dot{y} = \dot{\hat{x}}_c \Rightarrow \hat{x}_b - Ly = \hat{x}_c \Rightarrow x_c = \hat{x}_b - Ly$$

$$\dot{\hat{x}}_c = (A_{bb} - LA_{ab})\hat{x}_b + (A_{ba} - LA_{aa})y + (B_b - LB_a)u$$

