

Examen final
UEF 2312

Exercice (10pts): On considère un système définie dans l'espace d'état.

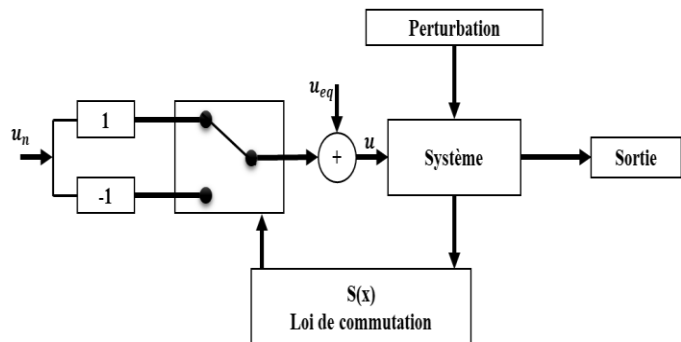
$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases}$$

L'équation suivante présente la surface de glissement $S(x) = \alpha^T x$ $\alpha^T = (\alpha_1 \alpha_2 \dots \alpha_n)$

- Déterminer l'expression de la commande par le mode glissant $u(t)$ qui vérifie les conditions de stabilité et de convergence en se basant sur la fonction de Lyapunov suivante :

$$F(x) = \frac{1}{2} S^2(x)$$

On introduit une constante $M_1 > 0$ pour régler le temps de réponse



2) On considère le modèle d'état suivant :

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases} \quad A = \begin{pmatrix} 0 & -1 \\ 5 & -10 \end{pmatrix} \quad B = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \quad C = (0 \quad 1)$$

On définit la surface de glissement sous forme : $S(x) = a x_1 + x_2 = \alpha^T x(t)$

On désire calculer la commande par mode de glissement, tel que les pôles du système en BF sont :

$P1=0$, $P1=0.5$

- 1) Calculer les gains du retour d'état
- 2) Calculer la pente de la surface de glissement a

Exercice 2(10pts) : On souhaite appliquer une commande prédictive généralisée (GPC) à un MCC dont le modèle d'état est comme suit :

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = A x(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases} \quad \text{avec } A = \begin{pmatrix} -10 & -1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} \quad B = \begin{pmatrix} 10 \\ 0 \end{pmatrix} \quad C = (0 \quad 1)$$

Avec : $x_1 = i$: le courant d'induit

$x_2 = \Omega$: la vitesse de rotation

- 1) Déterminer le degré relatif de la sortie $y(t)$:
- 2) Calculer les prédictions de y et sa référence à partir de l'expansion en série de Taylor, qui est exprimée par les dérivées de Lie.
- 3) Calculer la commande optimale qui optimise la fonction de coût suivante :

$$\mathfrak{J} = \frac{1}{2} \int_0^T [y_{ref}(t + \tau) - y(t + \tau)]^T [y_{ref}(t + \tau) - y(t + \tau)] d\tau$$

T : le temps de prédiction

Bon courage

Exercice (10pts)

➤ conditions de stabilité et de convergence en se basant sur la fonction de Lyapunov.

$$F(x) = \frac{1}{2}S^2(x)$$

$$F(x) > 0 \quad \text{et} \quad \dot{F}(x) < 0 \quad (1pts)$$

$$\dot{S}(x) = \alpha^T \dot{x}(t) = \alpha^T [Ax(t) + Bu(t)] \text{-----} (1pts)$$

Pour assurer la stabilité il faut vérifier : $\dot{F}(x) = S(x) \cdot \dot{S}(x) < 0$

$$\begin{cases} \text{si } S(x) < 0 & \Rightarrow \dot{S}(x) = \alpha^T Ax(t) + \alpha^T Bu(t) > 0 \\ \text{si } S(x) > 0 & \Rightarrow \dot{S}(x) = \alpha^T Ax(t) + \alpha^T Bu(t) < 0 \end{cases} (1pts)$$

On introduit une constante $M_1 > 0$ pour régler le temps de réponse

$$\begin{cases} \text{si } S(x) < 0 & \Rightarrow \dot{S}(x) = \alpha^T Ax(t) + \alpha^T Bu(t) \geq M_1 > 0 \\ \text{si } S(x) > 0 & \Rightarrow \dot{S}(x) = \alpha^T Ax(t) + \alpha^T Bu(t) \leq -M_1 < 0 \end{cases} (1pts)$$

Pour satisfaire ces conditions, on détermine la commande $u(t)$ de manière à avoir

$$\alpha^T Ax(t) + \alpha^T Bu(t) + \text{sign}(s)M_1 = 0 \quad (1pts) \quad)$$

On tire la commande

$$u(t) = -k^T x(t) - M \cdot \text{sign}(S) k^T = \frac{\alpha^T A}{\alpha^T B} \quad M = \frac{M_1}{\alpha^T B} (1pts)$$

2) On considère le modèle d'état suivant :

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = A x(t) + B u(t) \\ y(t) = C x(t) \end{cases} \quad \text{avec} \quad A = \begin{pmatrix} 0 & -1 \\ 5 & -10 \end{pmatrix} \quad B = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \quad C = (0 \quad 1)$$

On définit la surface de glissement sous forme

$$S(x) = a x_1 + x_2 = (a \quad 1) \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} = \alpha^T x(t)$$

$$u(t) = -k^T x(t) - M \cdot \text{sign}(S) k^T = \frac{\alpha^T A}{\alpha^T B} \quad M = \frac{M_1}{\alpha^T B}$$

$$\alpha^T A = (a \quad 1) \begin{pmatrix} 0 & -1 \\ 5 & -10 \end{pmatrix} = (5 - a - 10)$$

$$\alpha^T B = (a \quad 1) \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} = a$$

$$k^T = (k_1 \quad k_2) = \frac{\alpha^T A}{\alpha^T B} = \frac{1}{a} (5 - a - 10) = \left(\frac{5}{a} - 1 - 10/a \right)$$

$$\begin{cases} k_1 = \frac{5}{a} \\ k_2 = -1 - \frac{10}{a} \end{cases} \text{-----} (1pt)$$

$$k_2 = -1 - 2k_1$$

Présentation d'état du Système en BF en mode glissant

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t)$$

Sans le chattering on aura un système linéaire commande par un régulateur à retour d'état $-k^T x(t)$.

$$u(t) = -k^T x(t) - M \cdot \text{sign}(S) = -k^T x(t)$$

On remplace dans l'équation d'état :

$$\dot{x}(t) = Ax(t) - Bk^T x(t) = [A - Bk^T]x(t) \text{ ----- (1pt)}$$

$$A - Bk^T = \begin{pmatrix} 0 & -1 \\ 5 & -10 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} (k_1 k_2) = \begin{pmatrix} 0 & -1 \\ 5 & -10 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} k_1 k_2 \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -k_1 - 1 & -k_2 \\ 5 & -10 \end{pmatrix}$$

On calcule les valeurs propres (pôles)

$$\text{Det}[PI-(A - Bk^T)] = 0$$

$$PI-(A - Bk^T) = \begin{pmatrix} P & 0 \\ 0 & P \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} -k_1 & -1 - k_2 \\ 5 & -10 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} P + k_1 & 1 + k_2 \\ -5 & P + 10 \end{pmatrix}$$

$$\text{Det}(PI-(A - Bk^T)) = (P + k_1)(P + 10) + 5(1 + k_2)$$

$$= P^2 + (10 + k_1)P + 10k_1 + 5 + -5 - 10k_1 = P[P + (10 + k_1)] = 0$$

$$\text{la solution : } \begin{cases} P_1 = 0 \\ P_2 = -(10 + k_1) \end{cases} \text{ ----- (1pt)}$$

$$\text{Le choix de la dynamique en BF : } \begin{cases} P_1 = 0 \\ P_2 = -0.5 \end{cases}$$

Calcul du coefficient du retour d'état

$$P_2 = -10 - k_1 \text{ donc } \begin{cases} k_1 = -P_2 - 10 = -9.5 \\ k_2 = -1 - 2k_1 = -20 \end{cases} \text{ ----- (1pt)}$$

Calcul du coefficient de la surface de glissement

$$\begin{cases} k_1 = \frac{5}{a} a = \frac{5}{k_1} \\ a = \frac{5}{-9.5} = -0.526 \end{cases} \text{ ----- (1pt)}$$

Exercice 2 (10pts)

1) Le degré relatif de la sortie y(t)(3pts)

$$y(t) = h(x) = x_2 \quad x = (x_1 x_2)^T$$

$$\dot{y}(t) = L_f h(x) = x_1 - x_2 \text{-----(0.5pts)}$$

Le degré relatif de la sortie $\rho > 1$ (0.5pts)

On calcule la deuxième dérivée :

$$\ddot{y}(t) = -11x_1 + 10u \text{-----(1pts)}$$

Le degré relatif de la sortie $y = \Omega$ est $\rho = 2$:----- (1pts)

2) Calculer la prédiction de y et sa référence à partir de l'expansion en série de Taylor, qui est exprimée par les dérivées de Lie. (2pts)

Le degré relatif de la sortie $y = \Omega$ est $\rho = 2$:

$$y(t + \tau) = y(t) + \tau \dot{y}(t) + \frac{\tau^2}{2} \ddot{y}(t) = \begin{bmatrix} 1 & \tau & \frac{\tau^2}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y(t) \\ \dot{y}(t) \\ \ddot{y}(t) \end{bmatrix} \text{-----(1 pt)}$$

$$y_{ref}(t + \tau) = T(\tau) Y_{ref}(t) \text{----- (1 pt)}$$

3) Calculer la commande optimale qui optimise la fonction de coût: (5pts)

$$\mathfrak{J} = \frac{1}{2} [Y_{ref}(t) - Y(t)]^T \int_0^{T_p} T(\tau)^T T(\tau) d\tau [Y_{ref}(t) - Y(t)] \text{----- (1pts)}$$

$$\text{avec: } \begin{cases} M_0 = y_{ref} - x_2 \\ M_1 = \dot{y}_{ref} - (x_1 - x_2) \\ M_2 = \ddot{y}_{ref} + 11x_1 \\ G = 10 \end{cases} \text{-----(1pts)}$$

$$\int_0^{T_p} \begin{bmatrix} 1 \\ \tau \\ \frac{\tau^2}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & \tau & \frac{\tau^2}{2} \end{bmatrix} d\tau = \int_0^{T_p} \begin{bmatrix} 1 & \tau & \frac{\tau^2}{2} \\ \tau & \tau^2 & \frac{\tau^3}{2} \\ \frac{\tau^2}{2} & \frac{\tau^3}{2} & \frac{\tau^4}{4} \end{bmatrix} d\tau = \begin{bmatrix} T_p & \frac{T_p^2}{2} & \frac{T_p^3}{6} \\ \frac{T_p^2}{2} & \frac{T_p^3}{3} & \frac{T_p^4}{8} \\ \frac{T_p^3}{6} & \frac{T_p^4}{8} & \frac{T_p^5}{20} \end{bmatrix} \text{----- (1pts)}$$

La condition nécessaire à satisfaire pour trouver la commande optimale est la suivante :

$$\frac{\partial \mathfrak{J}}{\partial u} = 0 \text{----- (1pts)}$$

$$u = -1/G \left(\frac{10}{3T_p^2} M_0 + \frac{5}{2T_p} M_1 + M_2 \right) \text{----- (1pts)}$$