Control por realimentación de estados - 03

Control Automático (EL-5408)

Escuela de de Ingeniería Electrónica

Observadores de estado (I)

Observador de estado

Se define como un dispositivo que estima u observa las variables de estado, y se pueden clasificar de orden completo, de orden reducido, o de orden mínimo, dependiendo de la cantidad de variables n de estado. Un vector de estado observado se denota como: \tilde{x} .

Observadores de estado (II)

Se define un sistema de la forma:

$$\dot{x} = Ax + Bu \tag{1}$$

$$y = Cx (2)$$

El modelo de un observador de estado se caracteriza por incluir un término que contiene el error de estimación:

$$\dot{x} = A\tilde{x} + Bu + K_e(y - C\tilde{x})
= (A - K_eC)\tilde{x} + Bu + K_ey$$
(3)

Donde \tilde{x} es el estado estimado, y la matriz K_e es la matriz de ganancia del observador.

Observadores de estado (III)

Observador de estado de orden completo

Al haber definido las ecuaciones de un modelo observador, se procede con el cálculo del error del observador, a partir de las ecuaciones (1) y (3):

$$\dot{x} - \dot{\tilde{x}} = Ax - A\tilde{x} - K_e(Cx - C\tilde{x}) \tag{4}$$

Simplificando la ecuación anterior se obtiene:

$$\dot{x} - \dot{\tilde{x}} = (A - K_e C)(x - \tilde{x}) \tag{5}$$

Y al saber que el error se define como:

$$e = x - \tilde{x} \tag{6}$$

Y por lo tanto al sustituir (6) en (5), se obtiene:

$$\dot{e} = (A - K_e C)e \tag{7}$$

Observadores de estado (IV)

Problema dual

Si el sistema descrito es completamente observable, se puede seleccionar la matriz K_e y los valores propios, de manera que el error sea asintóticamente estable, para lo que se considera un sistema como el descrito en (1) y en (2), y el sistema dual:

$$\dot{z} = A^T z + C^T v \tag{8}$$

$$n = B^{\mathsf{T}} z \tag{9}$$

Suponiendo que la señal de control v es:

$$v = -Kz \tag{10}$$

Observadores de estado (V)

Si el sistema dual es completamente controlable, se puede determinar la matriz de realimentación de estado K del modo anteriormente estudiado, utilizando la matriz $A^T - C^T K$, llegando a considerar que los valores característicos son iguales a los de $A - K^T C$, se determina la relación:

$$K_e = K^T \tag{11}$$

Observadores de estado (VI)

Condición necesaria y suficiente para la observación del estado

Al ser el sistema descrito por (8) y (10), se conoce que este debe ser completamente controlable, por lo que:

$$\left[\begin{array}{c|c} C^T & A^T C & \dots & (A^T)^{n-1} C^T \end{array}\right] \tag{12}$$

Debe tener rango n, lo que a su vez es la condición de observabilidad completa.

Observadores de estado (VII)

Método de transformación para obtener la matriz de ganancia del observador de estado $K_{\rm e}$

$$K_{e} = Q \begin{bmatrix} \alpha_{n} - a_{n} \\ \alpha_{n-1} - a_{n-1} \\ \vdots \\ \alpha_{1} - a_{1} \end{bmatrix} = (WN^{T})^{-1} \begin{bmatrix} \alpha_{n} - a_{n} \\ \alpha_{n-1} - a_{n-1} \\ \vdots \\ \alpha_{1} - a_{1} \end{bmatrix}$$
(13)

$$N = \left[C^T \mid A^T C \mid \dots \mid (A^T)^{n-1} C^T \right]$$
 (14)

$$W = \begin{bmatrix} a_{n-1} & a_{n-2} & \dots & a_1 & 1 \\ a_{n-2} & a_{n-3} & \dots & 1 & 0 \\ \vdots & \vdots & & \vdots & \vdots \\ a_1 & 1 & \dots & 0 & 0 \\ 1 & 0 & \dots & 0 & 0 \end{bmatrix}$$
 (15)

Observadores de estado (VIII)

Método de sustitución directa para obtener la matriz de ganancia del observador de estado K_e

En este caso, se determina la ecuación:

$$K_e = \begin{bmatrix} k_{e1} \\ k_{e2} \\ \vdots \\ k_{en} \end{bmatrix}$$
 (16)

La cual se sustituye en el polinomio característico:

$$|sI - (A - K_e C)| = (s - \mu_1)(s - \mu_2) \dots (s - \mu_n)$$
 (17)

Observadores de estado (IX)

Fórmula de Ackermann

Al conocer las ecuaciones que definen un sistema dual:

$$\dot{z} = A^T z + C^T v \tag{18}$$

$$n = B^T z \tag{19}$$

La fórmula de Ackermann para asignación de polos se reescribe de la siguiente manera:

$$K = \begin{bmatrix} 0 & 0 & \dots & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C^T \mid A^T C \mid \dots \mid (A^T)^{n-1} C^T \end{bmatrix}^{-1} \phi(A^T)$$
(20)

Observadores de estado (X)

De modo que se define la ecuación:

$$K_{e} = K^{T} = \phi(A^{T})^{T} \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 1 \end{bmatrix} = \phi(A) \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 1 \end{bmatrix}$$
(21)

Observadores de estado (XI)

Ejemplo 4 [Ejercicio 10-6 [1]]

Sea el sistema:

$$\dot{x} = Ax + Bu \tag{22}$$

$$y = Cx (23)$$

Donde:

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 20.6 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}, C = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix}$$
 (24)

El cual utiliza la realimentación de estado observada tal que:

$$u = -K\tilde{x} \tag{25}$$

Diseñe un observador de estado de orden completo suponiendo que los valores propios deseados de la matriz del observador son: $\mu_1=-10$ y $\mu_2=-10$.

Observadores de estado (XII)

Solución:

$$C^{T} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \tag{26}$$

$$A^{T}C^{T} = \begin{bmatrix} 0 & 20.6 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}^{T} \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix}^{T} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$
 (27)

$$\begin{bmatrix} C^T \mid A^T C^T \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$
 (28)

Observadores de estado (XIII)

Método de transformación

Se determina la ecuación característica:

$$|sI - A| = \begin{vmatrix} s & -20.6 \\ -1 & s \end{vmatrix} = s^2 - 20.6 = s^2 + a_1 s + a_2 = 0$$
 (29)

Por lo que se determina que $a_1=0$ y $a_2=-20.6$. De la misma manera, se sabe que la ecuación característica deseada es:

$$(s+10)^2 = s^2 + 20s + 100 = s^2 + \alpha_1 s + \alpha_2$$
 (30)

Por lo que $\alpha_1=$ 20 y $\alpha_2=$ 100

Observadores de estado (XIV)

Como se trata de un sistema que se encuentra en la forma canónica observable, la matriz de transformación Q es una matriz identidad, en este caso 2×2 . Por lo anterior, y sustituyendo los valores de α_n y a_n , se obtiene:

$$K_{e} = (WN^{T})^{-1} \begin{bmatrix} \alpha_{2} - a_{2} \\ \alpha_{1} - a_{1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 100 + 20.6 \\ 20 - 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 120.6 \\ 20 \end{bmatrix}$$
(31)

Observadores de estado (XV)

Método de sustitución

En este caso, se utiliza la ecuación es

$$\dot{e} = (A - K_e C)e \tag{32}$$

Por lo que la ecuación característica del observador se obtiene:

$$|sI - A + K_eC| = 0 \tag{33}$$

Definiendo también:

$$K_{e} = \begin{bmatrix} k_{e1} \\ k_{e2} \end{bmatrix} \tag{34}$$

Observadores de estado (XVI)

Sustituyendo la información en (33),

$$\begin{vmatrix} \begin{bmatrix} s & 0 \\ 0 & s \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 20.6 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_{e1} \\ k_{e2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{vmatrix} s & -20.6 + k_{e1} \\ -1 & s + k_{e2} \end{vmatrix}$$
$$= s^{2} + K_{e2}s - 20.6 + k_{e1} = 0$$
(35)

Como se mencionó en el método anterior en (30), se obtiene que $k_{\rm e1}=120.6$ y $k_{\rm e2}=20$:

$$K_{e} = \begin{bmatrix} 120.6 \\ 20 \end{bmatrix} \tag{36}$$

Observadores de estado (XVII)

Fórmula de Ackermann

$$K_{e} = \phi(A) \begin{bmatrix} C \\ CA \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$
 (37)

Sustituyendo A en la ecuación característica, obtenemos:

$$\phi(A) = A^{2} + 20A + 100I$$

$$= \begin{bmatrix} 0 & 20.6 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}^{2} + 20 \begin{bmatrix} 0 & 20.6 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} + 100 \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$
(38)

Sustituyendo lo valores obtenidos:

$$K_{e} = \begin{bmatrix} 120.6 & 412 \\ 20 & 120.6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 120.6 \\ 20 \end{bmatrix}$$
(39)

4 D > 4 B > 4 E > 4 E > 9 Q P

Observadores de estado (XVIII)

Finalmente sustituyendo en la ecuación de para el observador de estado completo se obtiene:

$$\begin{bmatrix} \dot{\tilde{x_1}} \\ \dot{\tilde{x_2}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & -100 \\ 1 & -20 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{x_1} \\ \tilde{x_2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} 120.6 \\ 20 \end{bmatrix} y \qquad (40)$$

Bibliografía



K. Ogata.

Ingeniería de control moderna.

Pearson educación, EE.UU., 2010.