

Aplicando la fórmula de Ackermann:

(8)

$$\vec{I} = \alpha_{co}(G) \begin{bmatrix} C \\ GG \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\alpha_{co}(G) = \begin{bmatrix} 1 & 0,0952 \\ 0 & 0,905 \end{bmatrix}^2 - 1,638 \begin{bmatrix} 1 & 0,0952 \\ 0 & 0,905 \end{bmatrix} + 0,671 \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 0,033 & 0,0254 \\ 0 & 0,00763 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} C \\ GG \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0,0952 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -10,51 & 10,51 \end{bmatrix}$$

$$\vec{I} = \begin{bmatrix} 0,033 & 0,0254 \\ 0 & 0,00763 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -10,51 & 10,51 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 0,267 \\ 0,0802 \end{bmatrix}$$

$$F = G - \vec{I} C = \begin{bmatrix} 0,733 & 0,0952 \\ -0,0802 & 0,905 \end{bmatrix}$$

$$q(k+1) = \begin{bmatrix} 0,733 & 0,0952 \\ -0,0802 & 0,905 \end{bmatrix} q(k) + \begin{bmatrix} 0,267 \\ 0,0802 \end{bmatrix} y(k) + \begin{bmatrix} 0,00484 \\ 0,0952 \end{bmatrix} u(k)$$

$$\text{y } \boxed{u(k) = -K q(k)}$$

$$\Rightarrow q(k+1) = \begin{bmatrix} 0,711 & 0,0898 \\ -0,510 & 0,798 \end{bmatrix} q(k) + \begin{bmatrix} 0,267 \\ 0,0802 \end{bmatrix} y(k)$$

Efecto de la utilización de los estados estimados en lazo cerrado

(7)

$$X(k+1) = AX(k) + Bu(k) \quad \underline{26}$$

$$Y(k) = CX(k) \quad \underline{27}$$

$$u(k) = -K \hat{X}(k) \quad \underline{28}$$

$$X(k+1) = AX(k) - BK \hat{X}(k) + y - BKX(k) \quad \underline{29}$$

$$X(k+1) = AX(k) - BKX(k) + BKX(k) - BK \hat{X}(k) \quad \underline{30}$$

$$X(k+1) = (A - BK)X(k) + BK[X(k) - \hat{X}(k)]$$

$$X(k+1) = (A - BK)X(k) + BK \tilde{e}(k)$$

$$\tilde{e}(k+1) = (A - LC) \tilde{e}(k)$$

$$\begin{bmatrix} X(k+1) \\ \tilde{e}(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A - BK & BK \\ 0 & A - LC \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X(k) \\ \tilde{e}(k) \end{bmatrix}$$

La ec. característica es:

$$|zI - A_c| = 0$$

$$\begin{vmatrix} z & 0 \\ 0 & z \end{vmatrix} - \begin{bmatrix} A - BK & BK \\ 0 & A - LC \end{bmatrix} = 0$$

$$\begin{vmatrix} zI - A + BK & -BK \\ 0 & zI - A + LC \end{vmatrix} = 0$$

$$|zI - A + BK| |zI - A + LC| = 0$$

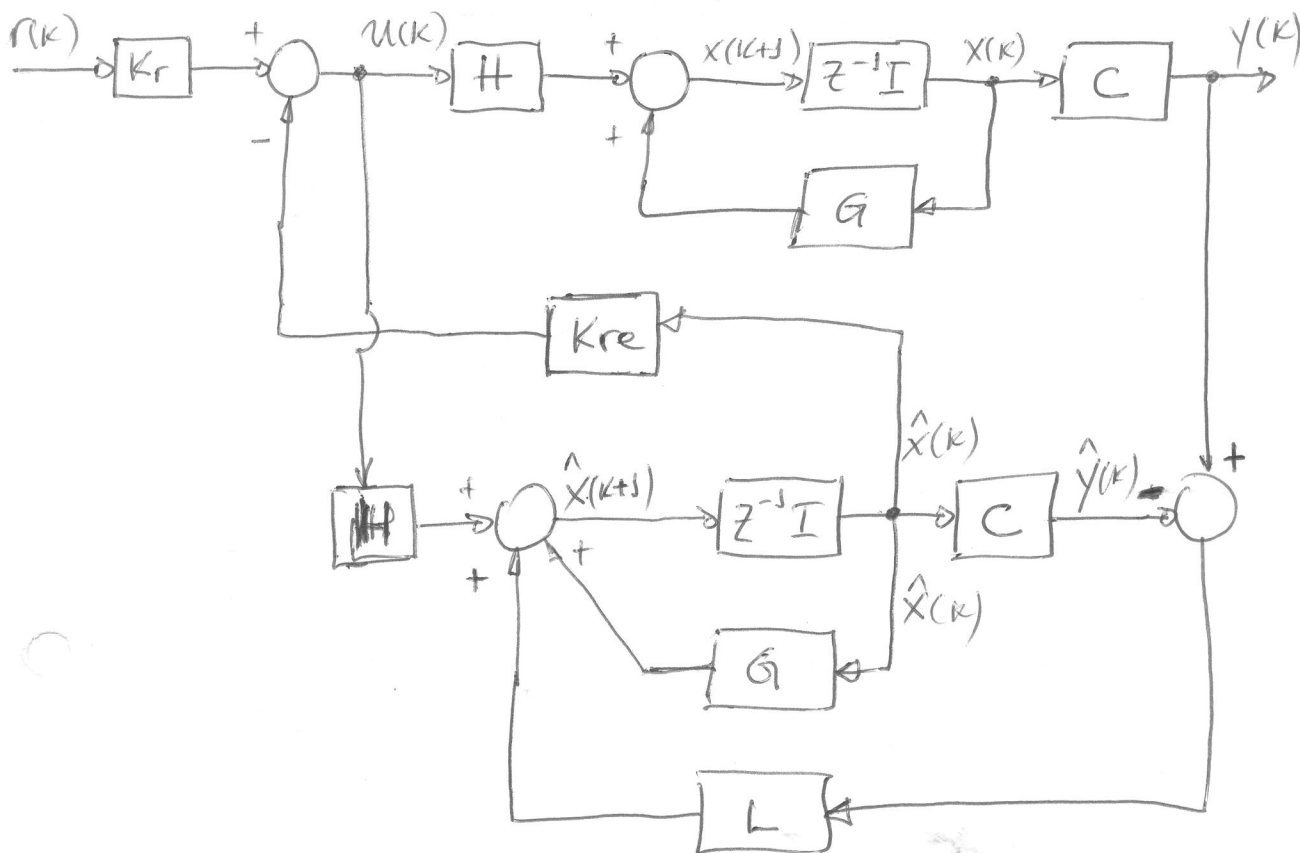
Observamos de esto lo siguiente:

(100)

- La solución del problema de realimentación de estados y la del observadores son problemas duales:
* El mismo algoritmo numérico usado p/ hallar la matriz K puede ser usado p/ hallar la matriz L .
- Es atractivo q' la solución de todo el problema pueda ser dividida en 2 problemas pequeños.
- Esto también justifica q' los polos de lazo cerrado estén separados en 2 grupos: uno asociado a la realimentación de estados y otro asociado al observador.
- Es muy importante notar q' el observador contiene internamente ~~el~~ el modelo dinámico del proceso a controlar. Este problema, es por tanto, un caso especial del Principio del Modelo Interno, ya q' es un sistema dinámico q' rastrea ~~la~~ la evolución de los estados del sistema.
- El controlador resultante puede ser también visto como una caja negra q' genera la señal de control a partir de la señal de salida.

Control de lazo cerrado con observador

(1)



Sist. de control digital con observador de estados

Las ecuaciones del sistema son:

$$x(k+1) = Gx(k) + Hm(k) \quad (1) \quad \underline{\underline{26}}$$

$$u(k) = K_r \cdot r(k) - K_{re} \hat{x}(k) \quad (2) \quad \underline{\underline{27}}$$

$$\Rightarrow x(k+1) = Gx(k) + HK_r r(k) - HK_{re} \hat{x}(k) \quad (3) \quad \underline{\underline{28}} \quad \underline{\underline{30}}$$

$$\hat{x}(k+1) = G\hat{x}(k) + Hu(k) - L[\hat{y}(k) - y(k)] \quad (4) \quad \underline{\underline{29}}$$

$$y(k) = Cx(k) \quad e \quad \hat{y}(k) = C\hat{x}(k) \quad (5) \quad \underline{\underline{28}}$$

$$\hat{x}(k+1) = G\hat{x}(k) + HK_r r(k) - HK_{re} \hat{x}(k) - LC[\hat{x}(k) - x(k)] \quad (6) \quad \underline{\underline{31}}$$

$$\hat{x}(k+1) = (G - HK_{re} - LC)\hat{x}(k) + LCx(k) + HK_r r(k) \quad (6) \quad \underline{\underline{32}}$$

Nos interesa investigar los efectos de los estados iniciales, del observador y los efectos mutuos entre ambos sistemas. (2)

Aplicando la transformada z a las ec.

(3) y (6) y reacomodando términos se tiene:
de la ec. (3):

$$zX(z) = GX(z) + HK_r R(z) - HK_r e \hat{X}(z) + zX(0)$$

$$(zI - G)X(z) = zX(0) + HK_r R(z) - HK_r e \hat{X}(z) \quad (7) \quad \underline{33}$$

de la ec. (6):

$$zI \hat{X}(z) - z\hat{X}(0) = (G - HK_r e - LC) \hat{X}(z) + LC X(z) + HK_r R(z)$$

$$(zI - G + HK_r e + LC) \hat{X}(z) = z\hat{X}(0) + LC X(z) + HK_r R(z) \quad (8) \quad \underline{34}$$

Restando la (8) de la (7) se tiene:

$$(zI - G)X(z) - (zI - G + HK_r e + LC) \hat{X}(z) = zX(0) - z\hat{X}(0) - HK_r e \hat{X}(z) - LC X(z)$$

$$(zI - G + LC)X(z) = (zI - G + LC) \hat{X}(z) + zX(0) - z\hat{X}(0) \quad (9) \quad \underline{35}$$

$$\text{Si } X(0) = \hat{X}(0)$$

entonces:

$$(zI - G + LC)X(z) = (zI - G + LC) \hat{X}(z) \quad (10) \quad \underline{36}$$

$$\text{consecuentemente: } X(k) = \hat{X}(k) \quad (11) \quad \underline{37}$$

Esto nos dice q' la dinámica del observador (3) no afecta al sistema original y por tanto no afectará al desempeño transitorio.

Ai en todo caso, $X(0) \neq \hat{X}(0)$, existirá una diferencia entre ambos vectores de estado, y esta diferencia se hará nula en algunas muestras dependiendo de la dinámica con la q' fue proyectado el observador.

Ai $X(k) = \hat{X}(k)$ la ec. (7) se torna

$$(zI - G) X(z) = zX(0) + HKrR(z) - HKre X(z)$$

$$\Rightarrow (zI - G + HKre) X(z) = zX(0) + HKrR(z) \quad (12) \quad \underline{\underline{38}}$$

En esta última ecuación se observa q' nos aparece la matriz L del observador.

Ai sustituimos la (6) de la (3) se observa:

$$X(k+1) - \hat{X}(k+1) = GX(k) - LCX(k) - (G - HKre - LC)\hat{X}(k) - HKrF(k) + HKrR(k) - HKre\hat{X}(k)$$

$$X(k+1) - \hat{X}(k+1) = (G - LC)X(k) - (G - LC)\hat{X}(k) \quad \underline{\underline{39}}$$

$$X(k+1) - \hat{X}(k+1) = (G - LC)[X(k) - \hat{X}(k)] \quad \underline{\underline{40}}$$

donde: $X(k) - \hat{X}(k) = \tilde{e}(k)$ \rightarrow error de estimación

$$\tilde{e}(k+1) = (G - LC)\tilde{e}(k) \quad (13) \quad \underline{\underline{40}}$$

Eota ec. (13) nos dice q' siendo conocidas las (4) matrices G y C , el desempeño transitorio del observador depende del proyecto de la matriz L .

Osea, ubicando de forma adecuada los ~~polos~~ autovalores de la matriz $(G-LC)$ se puede controlar la tasa con q' el error $\tilde{e}(k)$ va a cero.

Entonces, si se usan los estados estimados p' efectuar la realimentación los autovalores del observador deben poseer una dinámica mucho más rápida q' los autovalores del sistema en lazo cerrado controlado. Osea, parte real más (-).

Diseño del Observador de estados de orden completo

El diseño del observador consiste en determinar la ubicación de los autovalores de la matriz de dinámicas del observador dada por $(G-LC)$.

Dado q' los autovalores de $(G-LC)$ y $(G-LC)^T = (G^T - C^T L^T)$ son los mismos, el requisito p' ubicar de manera arbitraria estos autovalores es q' el par $\{G^T, C^T\}$ sea completamente controlable.

Dado q' la controlabilidad de $\{G^T, C^T\}$ equivale a la observabilidad completa de $\{G, C\}$; el

cumplimiento de este requisito garantiza ⁽⁵⁾ además de la solución de la ubicación arbitraria de polos, la existencia del observador de estados.

Ejemplo:

Un sistema de 2º orden está descrito por la sig. representación de estado:

$$X(k+1) = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} X(k) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(k) \quad \underline{41}$$

Con $X(0) = [1 \ 1]^T$

La ecuación de salida es:

$$Y(k) = [2 \ 0] X(k) \quad \underline{42}$$

Diseñar un observador que estime los estados x_1 y x_2 a partir de la información de la salida $y(k)$.

La ecuación característica del observador está dada por:

$$|\lambda I - A + LC| = 0 \quad \underline{43}$$

$$\left| \begin{bmatrix} \lambda & 0 \\ 0 & \lambda \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} l_{11} \\ l_{21} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 & 0 \end{bmatrix} \right| = 0$$
$$\left| \begin{bmatrix} \lambda & 0 \\ 0 & \lambda \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 \cdot l_{11} & 0 \\ 2 \cdot l_{21} & 0 \end{bmatrix} \right| = 0$$

6

$$\left| \begin{bmatrix} \lambda & 0 \\ 0 & \lambda \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 2l_{11} & 1 \\ -1+2l_{22} & 1 \end{bmatrix} \right| = 0$$

$$\left| \begin{bmatrix} \lambda + 2l_{11} & -1 \\ 1 + 2l_{22} & \lambda - 1 \end{bmatrix} \right| = 0 \quad \underline{44}$$

$$(\lambda + 2 \cdot l_{11})(\lambda - 1) - \underbrace{[-1 \times (1 + 2l_{22})]}_{-1 + 2l_{22}} = 0$$

$$(\lambda + 2 \cdot l_{11})(\lambda - 1) + 1 + 2l_{22} = 0$$

$$\lambda^2 - \lambda + 2l_{11}\lambda + 2l_{11} + 2l_{22} + 1 = 0$$

$$\lambda^2 + \lambda(-1 + 2l_{11}) + 2l_{11} + 2l_{22} + 1 = 0$$

$$\lambda^2 + (2l_{11} - 1)\lambda + 2l_{11} + 2l_{22} + 1 = 0 \quad \underline{45}$$

~~Si se desea una respuesta de tiempo~~
 mínimo, la ec. característica deseada será

$$\lambda^2 = 0 \quad \underline{46}$$

así se tiene que:

~~$$-2l_{11} + 2l_{22} = -1$$~~

~~$$-2l_{11} = -1 + 2l_{22} = 0$$~~

Si $l_{22} = 0$

~~$$2l_{11} = 1$$~~

$$\Rightarrow \boxed{l_{11} = 0,5}$$

La matriz del observador será:

(7)

$$G - LC = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0,5 \\ 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}$$