

Este trabajo, se indican las formas de determinar la sensibilidad en un sistema de control por variaciones en los parámetros del sistema y por variaciones en el periodo de muestreo del sistema. Proporcionamos los algoritmos para calcular la sensibilidad y para el caso de un sistema en lazo cerrado, se muestra la ley de control mediante el algoritmo de ACKERMAN, para posteriormente determinar la sensibilidad.

especificaciones de componentes o parámetros, pero analizaremos únicamente el método de los coeficientes de sensibilidad en parámetros espaciales debido a la facilidad que se tiene para computar las variables de interés en forma recursiva y porque el sistema no debe ser lineal necesariamente. Entonces analizamos el sistema:

$$\dot{x} = f(x(t), p, t); x(t_0) = x_0 \quad (1)$$

En este trabajo tratamos el caso del Control Óptimo, cuando varían las matrices del sistema o las matrices del criterio de ponderación; únicamente en este tema, se obtiene el algoritmo para calcular la sensibilidad en el caso de funcionamiento en el Regulador Lineal Cuadrático Discreto.

Donde $x(t)$, es el vector de estado n -dimensional, y p , es el vector de parámetros m -dimensional.

RESUMEN:

Derivemos una ecuación de sensibilidad para parámetros que no cambien el orden del sistema y las condiciones iniciales. Para cambios pequeños en p , una aproximación de primer orden para el cambio correspondiente en el vector de estado x , se puede deducir de la siguiente manera:

This issue shows some approaches in order to determine the sensitivity in a control system due to variations in system parameters or sampling interval. When the system works in closed loop, we first use Ackerman's algorithm and then determine sensitivity.

La variación parcial en el vector de estado $(\Delta x)_j$, por el cambio en un solo parámetro p_j , es:

$$(\Delta x)_j = v_j \Delta p_j \quad (2)$$

This work also treats Optimal Control sensitivity when system matrices or weighing criterion are varying. In this case, sensitivity is referred to the performance index for Discrete Quadratic Linear Regulator.

Donde v_j , es el vector sensibilidad:

$$v_j = \frac{\partial x}{\partial p_j} = \left[\frac{\partial x_1}{\partial p_j}, \dots, \frac{\partial x_n}{\partial p_j} \right]^T$$

INTRODUCCION. - En el diseño de sistemas de control moderno, es importante conocer las variaciones admisibles en los parámetros de la planta para que la respuesta del sistema permanezca dentro de un rango deseado; y dado que los parámetros de una planta física no permanecen constantes en el tiempo, se hace necesario un estudio de este tópico.

$$v_j = [v_{1j}, \dots, v_{nj}]^T$$

La variación total en el vector de estado (Δx) , es la suma de las variaciones parciales:

Así mismo, la teoría de control óptimo es importante en el diseño de sistemas modernos. Su objetivo es la minimización de tiempo, costos de operación, consumo de energía, etc; dentro de este campo hay una gran cantidad de temas extensos que se han estudiado y que todavía se siguen investigando, uno de ellos es justamente el de la sensibilidad en el regulador lineal cuadrático discreto. La solución matemática de estos problemas es compleja, por lo que se ofrece métodos computacionales para obtener las soluciones buscadas.

$$\Delta x = \sum_{j=1}^m v_j \Delta p_j \quad (4)$$

La matriz sensibilidad y la componente i -ésima de v_j , quedan determinadas así:

$$v_j = [v_1, v_2, \dots, v_n]; v_{1j} = \frac{\partial x_1}{\partial p_j} \quad (5)$$

El artículo se divide en varias partes: en primer lugar se hace el análisis en sistemas de control lineales, luego en sistemas de control óptimo y finalmente se dan los algoritmos para los casos de sistemas lineales y para el regulador lineal cuadrático discreto.

El coeficiente de sensibilidad, v_{1j} , representa la variación en la componente i -ésima del vector de estado x , debido al cambio de la j -ésima componente del vector paramétrico, p ; con estas definiciones, podemos deducir la ecuación diferencial de sensibilidad, considerando también el sistema de la ecuación (1).

1. SENSITIVIDAD EN SISTEMAS DE CONTROL.

$$\dot{x}(t) = f(x(t), p, t); \dot{x}_i(t) = f_{x_i}(x(t), p, t)$$

CASO CONTINUO.

Existen varias técnicas que proveen aproximaciones al problema de tolerancia de

$$v_{kj} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial x_k}{\partial p_j} \right) = \frac{\partial \dot{x}_k}{\partial p_j}$$

Puesto que los parámetros son independientes entre sí, la ecuación nos queda:

$$v_{kj} = \sum_{i=1}^n \frac{\partial f_i}{\partial x_i} v_{ij} + \frac{\partial f_i}{\partial p_j} \quad (6)$$

Donde: $k=1, \dots, n$; $j=1, \dots, m$; y las condiciones iniciales son $v_{kj}(t_0) = 0$, ya que el cambio de los parámetros no afecta al estado inicial del sistema.

CASO DISCRETO.

La representación más general de un sistema discreto está dada por:

$$x(k) = f(x(k-1), u(k-1), p, t_{k-1}, t_k) = f(k-1) \quad (7)$$

Donde $x(k)$, es el vector de estado n -dimensional; $u(k)$ es un vector de control r -dimensional; p es un vector paramétrico constante m -dimensional y t_k representa el tiempo al k -ésimo instante, el intervalo de muestreo T_s , es el tiempo entre dos instantes contiguos de muestreo: $T_s = t_{k-1} - t_k$.

Por notación consideraremos a t_k como k , por ejemplo, $x(t_k) = x(k)$.

Una aproximación para la sensibilidad de sistemas discretos es similar a los vectores sensibilidad y funciones sensibilidad de sistemas continuos. En este método no requerimos que el sistema sea lineal. Definimos el vector sensibilidad como:

$$v_i(k) = \frac{\partial x(k)}{\partial p_i} = \left[\frac{\partial x_1(k)}{\partial p_i}, \dots, \frac{\partial x_n(k)}{\partial p_i} \right]^T \quad (8)$$

En este caso, la matriz sensibilidad y los coeficientes de sensibilidad son los siguientes:

$$v = [v_1, v_2, \dots, v_m]^T; v_{ij}(k) = \frac{\partial x_j}{\partial p_i} \quad (9)$$

Tendremos un vector sensibilidad para cada uno de los m parámetros del vector p , que para el caso de sistemas lineales puede estar constituido por elementos de la matriz de la planta A_D o de la matriz de control B_D .

Usando los vectores sensibilidad, obtenemos la aproximación de primer orden del cambio en $x(k)$, en la misma forma que para el caso continuo.

$$\Delta x(k) = \sum_{j=1}^m v_j(k) \Delta p_j \quad (10)$$

Para formular la ecuación de diferencias de sensibilidad, tomamos la derivada parcial de la

ecuación (7) con respecto a p_i , lo cual nos

$$\frac{\partial x(k)}{\partial p_i} = \left[\frac{\partial f(k-1)}{\partial x(k-1)} \right]^T \frac{\partial x(k-1)}{\partial p_i} + \frac{\partial f(k-1)}{\partial p_i} \quad (11)$$

Los términos involucrados con la ley de conservación no aparecen en la ecuación anterior, pues asumimos para este desarrollo que el control depende de los cambios en los parámetros. Combinando las ecuaciones (6) y (11) obtenemos la ecuación de diferencias para vectores sensibilidad del sistema discreto:

$$v_i(k) = \left[\frac{\partial f(k-1)}{\partial x(k-1)} \right]^T v_i(k-1) + \frac{\partial f(k-1)}{\partial p_i} \quad (12)$$

Donde $v_i(0) = 0$, asumiendo que el estado inicial es el mismo tanto para el sistema original como para el perturbado. Las funciones sensibilidad son determinadas a partir de la ecuación (12), sabiendo además que:

$$x_j(k) = f_j(x(k-1), u(k-1), p, t_{k-1}, t_k) = f_j(k-1)$$

Resultando:

$$v_{ij}(k) = \sum_{i=1}^m \frac{\partial f_j(k-1)}{\partial x_i(k-1)} v_{is}(k-1) + \frac{\partial f_j(k-1)}{\partial p_i} \quad (13)$$

Donde $i=1, 2, \dots, m$; $j=1, 2, \dots, n$; y $v_{is}(0) = 0$.

SENSITIVIDAD EN EL INTERVALO DE MUESTREO DE SISTEMAS DISCRETOS.

El comportamiento de los sistemas discretos muy sensitivo ante cambios en el periodo de muestreo. Se puede usar la sensibilidad en un intervalo de muestreo para seleccionar un intervalo de muestreo universal o seleccionar los intervalos de muestreo individualmente, estas dos aplicaciones de muestreo de funciones sensibilidad distintas para el intervalo de muestreo.

SENSITIVIDAD GLOBAL EN EL INTERVALO DE MUESTREO.

Si un sistema tiene un intervalo de muestreo fijo, podemos definir la función sensibilidad global en el intervalo de muestreo como:

$$N_x(k) = \lim_{\Delta T \rightarrow 0} \frac{x(k(T+\Delta T)) - x(kT)}{\Delta T} = \frac{\partial x(k)}{\partial T} \quad (14)$$

La cual es una expresión que nos permite distinguir cambios en el estado al k -ésimo instante de muestreo si todo intervalo de muestreo cambia en ΔT .

Una ecuación discreta de sensibilidad para $w(k)$, puede escribirse, si tomamos la primera derivada parcial de la ecuación (7) con respecto a T . Si no son consideradas las variaciones de los parámetros, tenemos:

$$\frac{\partial x(k)}{\partial T} = \frac{\partial f(k-1)}{\partial x(k-1)} \frac{\partial x(k-1)}{\partial T} + \frac{\partial f(k-1)}{\partial u(k-1)} \frac{\partial u(k-1)}{\partial T} + \frac{\partial f(k-1)}{\partial T} \quad (15)$$

Con las ecuaciones (14) y (15), obtenemos la

Expresión general de la sensibilidad global.

$$W(k) = \left[\frac{\partial f(k-1)}{\partial x(k-1)} \right] W_T(k-1) + \left[\frac{\partial f(k-1)}{\partial u(k-1)} \right] \frac{\partial u(k-1)}{\partial T} + \frac{\partial f(k-1)}{\partial T} \quad (16)$$

Además a las condiciones iniciales $W_T(0) = 0$.
 Si el sistema es lineal, entonces podemos escribir esta ecuación de sensibilidad como:

$$W_T(k) = A_D(k-1) W_T(k-1) + \frac{\partial A_D(k-1)}{\partial T} x(k-1) + \frac{\partial B_D(k-1)}{\partial T} u(k-1) + B_D(k-1) \frac{\partial u(k-1)}{\partial T} \quad (17)$$

SENSITIVIDAD LOCAL EN EL INTERVALO DE MUESTREO

En el intervalo de muestreo no se mantiene constante, se requiere una función de sensibilidad para determinar el efecto de cambio en el mismo periodo de muestreo sobre el estado al siguiente de muestreo ($k+1$). Podemos determinar la función de sensibilidad local en el intervalo de muestreo como:

$$W(k) = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{x(t_k + \Delta t) - x(t_k)}{\Delta t} = \frac{\partial x(t_k)}{\partial t_k} \quad (18)$$

Al derivar una ecuación de sensibilidad local en el intervalo de muestreo, es necesario escribir la ecuación del sistema en la forma:

$$x(k) = f[x(k-1), u(k-1), t_{k-1}, t_k]$$

terminemos $W(k)$ diferenciando la ecuación anterior con respecto a t_k .

$$W(k) = \frac{\partial f[x(k-1), u(k-1), t_{k-1}, t_k]}{\partial t_k} \quad (19)$$

Si el sistema en consideración es lineal, esta ecuación resulta:

$$W(k) = \frac{\partial A_D(t_{k-1}, t_k)}{\partial t_k} x(k-1) + \frac{\partial B_D(t_{k-1}, t_k)}{\partial t_k} u(k-1) \quad (20)$$

Los términos relacionados a las derivadas parciales del estado x , y el control u , en el intervalo (t_{k-1}, t_k) respecto a t_k son cero, esto que $x(k-1)$ y $u(k-1)$ no pueden variar en el instante t_k , ya que ellos ya han ocurrido.

SENSITIVIDAD EN SISTEMAS DE CONTROL ÓPTIMO

En esta sección presentaremos una discusión de la sensibilidad en el índice de comportamiento, por variaciones en los parámetros de la planta del criterio de comportamiento; refiriéndonos exclusivamente al caso particular del regulador lineal cuadrático discreto.

Consideremos un sistema lineal discreto representado por:

$$x(k+1) = A_D x(k) + B_D u(k) = f(k); x(0) = x_0 \quad (21)$$

Donde $k=0,1,\dots,k+1$; y donde A_D y B_D pueden ser funciones de k . La función índice de comportamiento a ser minimizada es:

$$J(k) = \frac{1}{2} [x(k_2)]^T P S + \frac{1}{2} \sum_{k=0}^{k_1} [x(k)]^T Q + [u(k)]^T R \quad (22)$$

$$J(k) = \frac{1}{2} [x(k_2)]^T P S + \phi(k)$$

Donde las matrices de ponderación Q y R , pueden ser funciones del periodo k ; entonces formamos el Hamiltoniano, el que resulta:

$$H(k) = \frac{1}{2} [x(k)]^T Q + [u(k)]^T R + \lambda^T(k+1) [A_D x(k) + B_D u(k)] \quad (23)$$

Y, donde:

$$\lambda(k) = \frac{\partial H(k)}{\partial x(k)} \quad (24)$$

Derivando la ecuación (23) con respecto al vector de estado, tenemos:

$$\lambda(k) = Qx(k) + A_D^T \lambda(k+1) \quad (25)$$

Vemos que esta ecuación no puede ser resuelta a menos que exista la matriz inversa de A_D ; pero como esta es la matriz de transición de estado, tendremos siempre su inversa; y puesto que el estado final es inespecificado, la condición de borde es la siguiente:

$$\lambda(k_2) = Sx(k_2) \quad (26)$$

La otra condición de borde para obtener la ley de control óptimo está dada por:

$$\frac{\partial H(k)}{\partial u(k)} = 0 = Ru(k) + B_D^T \lambda(k+1)$$

Entonces:

$$u(k) = -R^{-1} B_D^T \lambda(k+1) \quad (27)$$

Ahora, debemos resolver las ecuaciones de diferencias resultantes, las que nos darán el control óptimo en lazo abierto.

$$x(k+1) = A_D x(k) - B_D R^{-1} B_D^T \lambda(k+1); x(k_0) = x_0$$

$$\lambda(k) = Qx(k) + A_D^T \lambda(k+1); \lambda(k_2) = Sx(k_2) \quad (28)$$

Una solución para esas ecuaciones es de la forma:

$$\lambda(k) = P(k) x(k) = \frac{\partial J(k)}{\partial x(k)}; J(k) = \frac{1}{2} [x(k)]^T P(k) \quad (29)$$

Sustituyendo esta solución en las dos

Para esta nueva función creamos el mismo sistema, también eliminando la componente del vector sensitividad W .

$$H(k) = \left[\frac{9V}{96} + \frac{96}{96} + \frac{96}{96} \right] + \frac{96}{96} \frac{W^T(k+1)}{96} + \frac{96}{96} \tau^T(k) \quad (24)$$

En la misma forma, podemos resolver el problema para el caso de la sensitividad del índice de comportamiento:

$$W(k) = \frac{96}{96} \frac{V, P, k}{96} + \frac{96}{96} \tau^T(k) \quad (25)$$

En la última expresión reemplazamos la ecuación (22), para obtener la ecuación de $M(k)$.

$$M(k) = C^T(k) + \tau^T(k) M(k+1) + M(k_2) = 0 \quad (26)$$

En la misma forma, podemos resolver el problema para el caso de la sensitividad del índice de comportamiento:

$$N(k) = C^T(k) + \tau^T(k) N(k+1) + N(k+1) \quad (27)$$

Asimismo la solución de la forma:

$$Y(k) = M(k) x(k) - \tau(k) - \frac{1}{2} x(k) P M(k) \quad (28)$$

de ecuaciones que resulta es el siguiente:

$$\begin{aligned} Y(k) &= -\frac{96}{96} \frac{H(k)}{96} - C^T(k) x(k) + \tau^T(k) Y(k+1) \\ Y(k_2) &= -2x(k_2) \end{aligned} \quad (29)$$

El Hamiltoniano se construye en la misma forma que para el sistema original y resulta:

$$H(k) = \phi(k) + \tau^T(k+1) [\tau(k) x(k) + \lambda(k)] + \frac{96}{96} \tau^T(k) \quad (30)$$

$$H(k) = -\frac{1}{2} x(k) P Q^T(k) + \lambda^T(k+1) \tau(k) \quad (31)$$

$$\tau(k) = -\frac{1}{2} x(k) P Q^T(k) + \frac{1}{2} \sum_{k_2}^{k+1} x(k_2) P Q^T(k_2) \quad (32)$$

La función de costo para el sistema perturbado:

$$\phi(k) = \frac{1}{2} [x(k) P Q^T(k) u(k) P Q^T(k)] \quad (33)$$

reemplazando la ley de control por la dada en la ecuación (21), tenemos:

$$\phi(k) = -\frac{1}{2} [x(k) P Q^T(k) x(k) P Q^T(k)] \quad (34)$$

El índice de comportamiento a minimizarse es:

$$Q^T(k) - Q^T(k) \tau^T(k) \quad (35)$$

Entonces la ecuación del sistema dada de la siguiente manera:

$$x(k+1) = [A - B^T K(k)] x(k) - \tau(k) \quad (36)$$

Además, se determina la ecuación para el estado del sistema, al reemplazar la ecuación (21), por lo tanto:

$$x(k+1) = [A - B^T K(k)] x(k) - \tau(k) \quad (37)$$

Además, se determina la ecuación para el estado del sistema, al reemplazar la ecuación (21), por lo tanto:

$$u(k) = -R^{-1} B^T A^T [P(k) - Q] x(k) \quad (38)$$

funciones precomputadas por este método nomina método de la "ganancia de Kalman".

El índice de comportamiento a minimizarse es:

$$Y(k_2) = -2x(k_2) - P(k_2) x(k_2) - P(k_2) \tau(k_2) \quad (39)$$

El Hamiltoniano se construye en la misma forma que para el sistema original y resulta:

$$H(k) = \phi(k) + \tau^T(k+1) [P(k) x(k) + \lambda(k)] + \frac{96}{96} \tau^T(k) \quad (40)$$

El Hamiltoniano se construye en la misma forma que para el sistema original y resulta:

$$H(k) = \phi(k) + \tau^T(k+1) [P(k) x(k) + \lambda(k)] + \frac{96}{96} \tau^T(k) \quad (41)$$

$$\frac{\partial v(k)}{\partial p_1} = \frac{1}{2} [x(k)]^T \frac{\partial Q'(k)}{\partial p_1}$$

$$\frac{\partial v(k)}{\partial x(k)} = P(k)x(k); v(k) = \frac{1}{2} [x(k)]^T P(k)$$

$$\frac{\partial f}{\partial p_1} = \frac{\partial}{\partial p_1} [F(k)x(k)] = \frac{\partial F(k)}{\partial p_1} x(k)$$

La última expresión se cumple, debido a que los parámetros no son elementos del vector de estado. Por las ecuaciones anteriores, podemos escribir:

$$\left[\frac{\partial v}{\partial x} \right]^T \frac{\partial f}{\partial p_1} = x^T(k) P \frac{\partial F}{\partial p_1} x(k)$$

Como el término anterior es escalar, se tiene:

$$x^T(k) P \frac{\partial F}{\partial p_1} x(k) = x^T(k) \frac{\partial F^T}{\partial p_1} P x(k)$$

que la matriz P, es simétrica. Por lo tanto, Hamiltoniano resulta:

$$H'(k) = \left[\frac{\partial W^1(k+1)}{\partial x(k+1)} \right]^T F(k)x(k) +$$

$$\frac{1}{2} [x(k)]^T P \left[\frac{\partial Q'(k)}{\partial p_1} + P(k) \frac{\partial F(k)}{\partial p_1} + \frac{\partial F^T(k)}{\partial p_1} P(k) \right] \quad (41)$$

donde:

$$F(k) = A_p(k) - B_p(k)K(k) \quad (42)$$

teniendo una solución, para la componente de sensibilidad W^1 del tipo:

$$W^1(k) = \frac{1}{2} [x(k)]^T \Gamma_1(k) \quad (43)$$

donde Γ_1 una matriz cuadrada simétrica definida positiva de orden $n \times n$, y si mínimos:

$$\gamma(k) = \frac{\partial W^1(k)}{\partial x(k)} = \gamma(k) - \Gamma_1(k)x(k) \quad (44)$$

tenemos el Hamiltoniano:

$$H'(k) = \gamma^T(k+1)F(k)x(k) +$$

$$\frac{1}{2} [x(k)]^T P \left[\frac{\partial Q'(k)}{\partial p_1} + P(k) \frac{\partial F(k)}{\partial p_1} + \frac{\partial F^T(k)}{\partial p_1} P(k) \right] \quad (45)$$

En analogía con la ecuación de Hamilton-Bellman para el índice de comportamiento, tenemos:

$$\gamma(k) = \frac{\partial H'(k)}{\partial x(k)} = F^T(k)\gamma(k+1) + Q_1''(k)x(k)$$

$$Q_1''(k) = \frac{\partial Q'(k)}{\partial p_1} + P(k) \frac{\partial F(k)}{\partial p_1} + \frac{\partial F^T(k)}{\partial p_1} P(k) \quad (47)$$

Al sustituir la ecuación (44) en la ecuación (46), tenemos:

$$\Gamma_1(k)x(k) = F^T(k)\Gamma_1(k+1)x(k+1) + Q_1''(k)x(k)$$

Finalmente, reemplazamos la ecuación (32) en la ecuación anterior para obtener la solución:

$$\Gamma_1(k) = F^T(k)\Gamma_1(k+1)F(k) + Q_1''(k); \Gamma_1(k_p) = 0 \quad (48)$$

Esta ecuación debe ser resuelta hacia atrás en el tiempo, desde el instante final (k_p) hasta el instante inicial ($k=0$), posteriormente calcularíamos la sensibilidad del índice de comportamiento utilizando la ecuación (43).

3.-ALGORITMOS

Algoritmo para la sensibilidad en sistemas discretos.

- Ingreso de datos:

. Orden del sistema (n), dimensión del vector de control (r), dimensión del vector de parámetros (m).

. Matrices de la planta (A) y del control (B)

. Parámetros, que pueden ser elementos de A y/o B .

. Estado inicial

. Tipo de señal de entrada para el vector de referencia

. Número máximo de iteraciones

Para el sistema en lazo cerrado se requiere también el máximo sobreimpulso y el tiempo de establecimiento.

- Selección del período de discretización.

- Cálculo del vector de realimentación (K), con el algoritmo de Ackerman.

- Discretización del sistema.

- Cálculo de la matriz sensibilidad.

Para hallar la sensibilidad se debe tomar en cuenta que:

$$\frac{\partial f_1(k-1)}{\partial p_1} = 0; s1, p_1(2) = j$$

$$s1, p_1(1) = a, y, p_1(2) = j - \frac{\partial f_1}{\partial p_1} = x_s(k-1); s = p_1(3)$$

$$s1, p_1(1) = b, y, p_1(2) = j - \frac{\partial f_1(k-1)}{\partial p_1} = u_s(k-1); s = p_1(3)$$

- Impresión de resultados.

Algoritmo para el regulador lineal cuadrático discreto.

- Ingreso de datos.
- . Orden del sistema (n), dimensión del vector de control (r).
- . Matrices de la planta (A), del control (B), del criterio de ponderación (Q) y (R) y la matriz de Riccati al tiempo final (P).
- . Estado inicial
- . Parámetro p_i , que debe ser elemento de A , B , Q o R ; y el nuevo valor del elemento que se ingresó como parámetro.
- Cálculo de las variables de interés del regulador lineal cuadrático discreto.
- Cálculo de las variables de interés del regulador lineal cuadrático discreto perturbado.

En este punto se debe tomar en cuenta que: Si p_i , no es elemento de las matrices de ponderación, entonces:

$$\left[\frac{\partial \mathcal{J}(k)}{\partial p_i} \right]_{j,l} = 0; (j=1, \dots, n; l=1, \dots, n)$$

Si p_i , es elemento de Q , entonces:

$$\left[\frac{\partial \mathcal{J}(k)}{\partial p_i} \right]_{j,l} = \begin{cases} 1, & \text{si } p_i(3)=1; y; p_i(2)=j \\ 0, & \text{CASO contrario} \end{cases}$$

Si p_i , es elemento de R , por ejemplo si p_i es r_{11} , entonces:

$$\left[\frac{\partial \mathcal{J}(k)}{\partial p_i} \right]_{j,l} = -K_{1j} K_{1l}$$

Además, si p_i no es elemento de A ni de B , entonces:

$$\left[\frac{\partial \mathcal{J}(k)}{\partial p_i} \right]_{j,l} = 0; (j=1, \dots, n; l=1, \dots, n)$$

Si p_i , es elemento de la matriz A , se tiene:

$$\left[\frac{\partial \mathcal{J}(k)}{\partial p_i} \right]_{j,l} = \begin{cases} 1, & \text{si } p_i(2)=j; y; p_i(3)=1 \\ 0, & \text{CASO contrario} \end{cases}$$

Si p_i , es elemento de B , por ejemplo si es b_{11} , entonces:

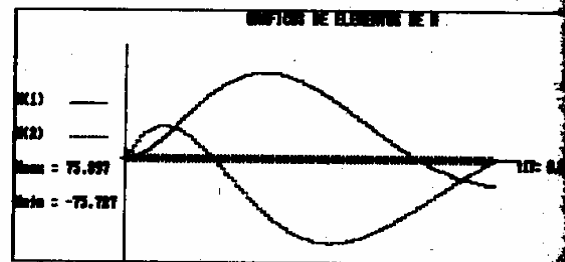
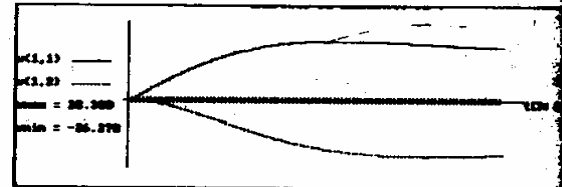
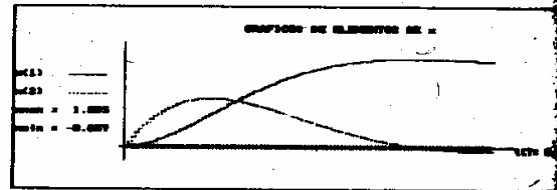
$$\left[\frac{\partial \mathcal{J}(k)}{\partial p_i} \right]_{j,l} = \begin{cases} -K_{1j}; & \text{si } 0=j \\ 0, & \text{CASO contrario} \end{cases} (j=1, \dots, n; l=1, \dots, n)$$

- Impresión de resultados.

Ejemplos de aplicación. Analicemos el sistema descrito por:

$$x = \begin{bmatrix} 0 & 4.1666 \\ 6 & -6 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 6 \end{bmatrix} u$$

Además ingresamos como parámetro el elemento a_{11} , vector estado inicial cero, entrada paso unitaria, opción para analizar sensibilidad global, 100 iteraciones y un periodo de discretización de 0.01s. Con estos datos obtenemos los siguientes resultados:



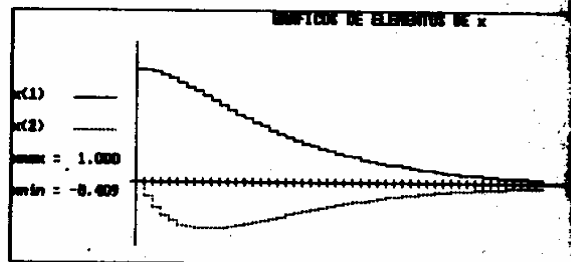
Para el caso del regulador lineal cuadrático discreto, consideremos el siguiente sistema:

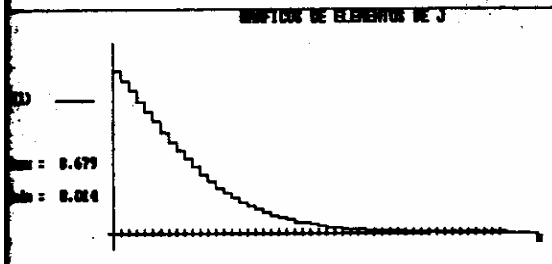
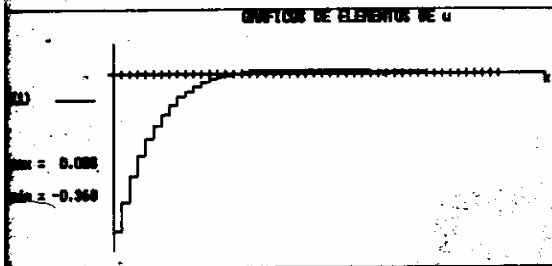
$$x(k) = \begin{bmatrix} 0.995 & 0.09048 \\ -0.09048 & 0.8143 \end{bmatrix} x(k-1) + \begin{bmatrix} 0.00468 \\ 0.09048 \end{bmatrix} u(k-1)$$

Con las siguientes matrices de ponderación y condición final:

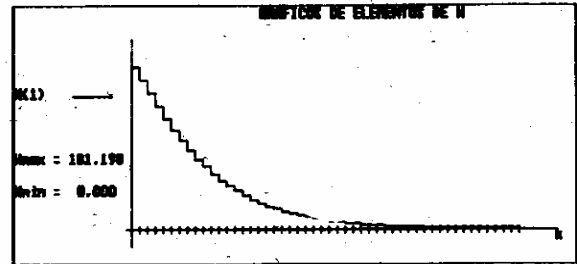
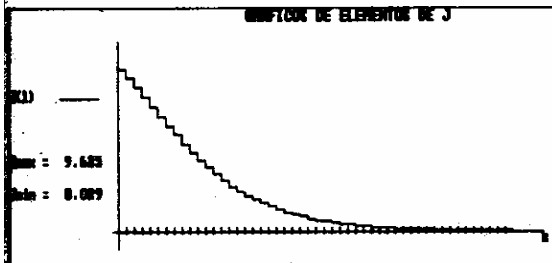
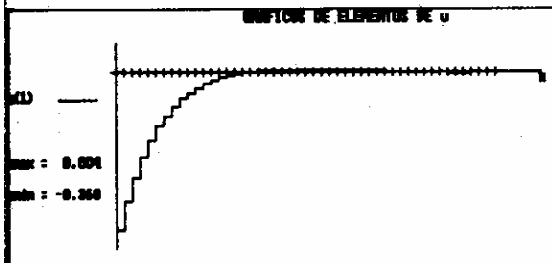
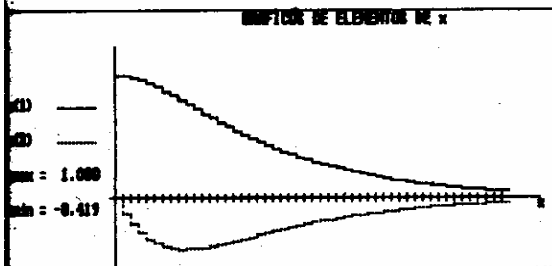
$$Q = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 2 \end{bmatrix}; R=1; P(k_f) = \begin{bmatrix} 20 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Se considera que el parámetro es el elemento a_{11} , que el nuevo valor del parámetro es 1 que el número de iteraciones es 49. Entonces obtenemos los siguientes resultados.





Las variables del sistema perturbado son:



CONCLUSIONES

Es necesario seleccionar adecuadamente el periodo de muestreo de un sistema discreto, pues de éste depende la respuesta del sistema.

Si el sistema es estable, tanto los elementos del vector de estado como los de la matriz sensibilidad tienden a valores finitos en estado estable, mientras que elementos de los vectores sensibilidad global y local tienden a cero.

La respuesta transitoria de los elementos de la matriz sensibilidad es algo más lenta que la de los elementos del vector de estado, por esta razón se debe incrementar las iteraciones para abarcar todo el rango deseado.

El módulo de la sensibilidad global es mayor que el de la local, y además la sensibilidad global requiere mayor tiempo para estabilizarse.

La respuesta de la sensibilidad local se caracteriza por tener una fuerte variación inicial pero es de poca duración.

Con respecto al regulador lineal cuadrático discreto, se puede decir que:

El vector de estado cambia bruscamente al variar en pequeñas cantidades los parámetros de la planta o del control, la variación es menor ante cambio de las matrices de ponderación. Puede ser que siendo un sistema estable, con variaciones no tan grandes de los parámetros, el sistema se vuelva inestable.

El índice de comportamiento óptimo, tanto para el sistema original como para el sistema perturbado, presenta una respuesta parecida en el tiempo cuando la variación de los parámetros es mínima.

La sensibilidad del índice de funcionamiento, incrementa considerablemente cuando los parámetros del sistema cambian en cantidades algo apreciables.

La matriz solución de la ecuación de Riccati mantiene un valor constante para un gran rango de valores de tiempo (si el sistema es estable), únicamente hay gran variación en los instantes cercanos al tiempo final en el que se debe cumplir la condición de borde.

Si el sistema es estable, la parte estable de los elementos de la matriz P , incrementa al caso cuando $P(k+1) = P(k)$ con lo que es equivalente a la ecuación matricial de Riccati del sistema continuo, es decir cuando la derivada de la matriz P respecto al tiempo es cero.

La matriz P , esto es lógico, pues ambas son soluciones de la ecuación de Riccati, solo que los coeficientes de tales ecuaciones son ligeramente diferentes.

BIBLIOGRAFIA.

- Kwakernaak Sivan, "Linear Optimal control Systems" Jhon Wiley & Sons Inc., New York 1972
- Góngora J. "El Problema del Regulador Cuadrático lineal". Tesis de Grado, Escuela Politécnica Nacional, Quito, Julio de 1991.
- López R. "Sensitividad en Sistemas de Control Optimo". Tesis de Grado, Escuela Politécnica Nacional, Quito, Diciembre de 1992.
- Dorato P., "On Sensitivity in Optimal Control Systems". IEEE, Trns. on. Automatic Control, Vol AC-9, pp 216-223, July-1964.
- Dorato P. and Kestenbaum A., "Application of Game Theory to the Sensitivity design of Optimal Systems". IEEE, Transaction on. Automatic Control, Vol. AC 12, pp 85-87, February 1967.
- Paturek P. "Sensitivity of the performance of Optimal Control Systems to plant parameter variations". IEEE, Trans. on. Automatic Control, Vol AC-10, pp 178-180, April 1965
- Sage Andrew P. "Optimum Systems Control". Prentice Hall, Inc. Englewood Cliffs N J. 1968.

BIOGRAFIAS

Marcos Barragán B.

Ingeniero en Electrónica y Telecomunicación E.P.N., 1973. Master en Ingeniería de Sistemas Escuela Politécnica de la Universidad de Pelio, Brasil, 1977. Profesor principal tiempo completo, E.P.N.

Rodolfo López N.

Nació en Guisapia Tungurahua, el 2 de Julio 1965; sus estudios primarios secundarios los realizó en su tierra natal, mientras que sus estudios superiores los realizó en la Escuela Politécnica Nacional, obteniendo el título de Ingeniero en Electrónica y Control en Diciembre de 1992. Ha trabajado en el Instituto Tecnológico Superior "Guayaquil", y actualmente en la Empresa Eléctrica Provincial "Cotopaxi S.A."