

Sistemas dinámicos y control B

Tema 7: Control y estimación óptima – Parte II

Docente: Juan Carlos Suárez Quispe, M.Sc.



La variable aleatoria

Una variable aleatoria es un número $x(\zeta)$ asignado a cada resultado ζ de un experimento.

Función de distribución de probabilidad ($F_x(x)$)

La función de distribución de una variable aleatoria x, es la función $F_x(x)$, de modo que:

$$F_{x}(x) = P\{x \le x\}$$

Donde:

• $P\{x \le x\}$: Probabilidad de que la variable aleatoria sea menor o igual que un valor determinado.

Función de densidad de probabilidad ($f_x(x)$)

Es la derivada de la función de distribución de probabilidad $(F_x(x))$ de una variable aleatoria x.

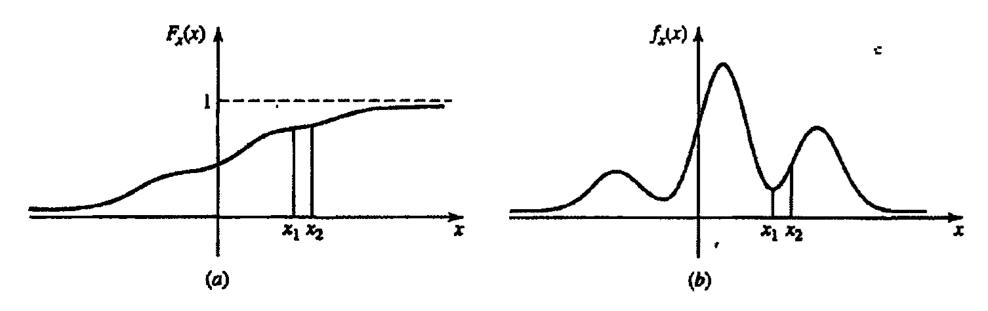


Figura 1: (izquierda) Función de distribución de probabilidad de una variable x, (derecha) su respectiva función de densidad de probabilidad [Papoulis, 1991].

La distribución normal gaussiana $(x \sim N(\mu, \sigma^2))$

Es una de las distribuciones más comúnmente utilizadas. Se dice que x es una variable aleatoria normal o Gaussiana con parámetros μ (media) y σ^2 (varianza) si su función de densidad de probabilidad está dada por:

$$f_x(x) = \frac{1}{\sqrt{2\pi\sigma^2}} e^{-\frac{(x-\mu)^2}{2\sigma^2}}$$

Esta es una curva en forma de campana (tal como se puede ver en la Fig. 3), simétrica alrededor del parámetro μ y su función de distribución de probabilidad está dada por:

$$F_{x}(x) = \int_{-\infty}^{x} \frac{1}{\sqrt{2\pi\sigma^{2}}} e^{-\frac{(y-\mu)^{2}}{2\sigma^{2}}} dy$$

Dado que $f_x(x)$ depende de dos parámetros μ y σ^2 ; se utiliza la notación $x \sim N(\mu, \sigma^2)$ para representar la función de probabilidad gaussiana.

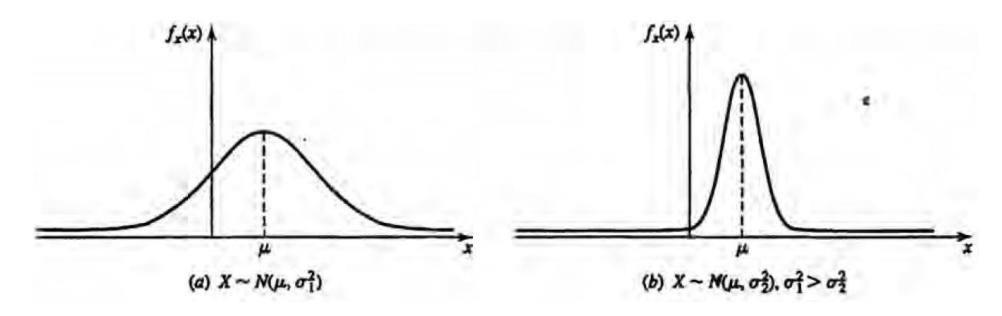


Figura 2: Histogramas para dos conjuntos de datos, (izquierda) datos con mayor varianza, (derecha) datos con menos varianza [Papoulis, 1991].

El filtro de Kalman Bucy

Considere el siguiente modelo de sistema lineal invariante en el tiempo, donde w(t) y v(t) son procesos aleatorios que representan el ruido de proceso y el ruido de medición, respectivamente:

$$\dot{x} = Ax + Bu + w$$
$$y = Cx + v$$

Donde:

• w(t): Ruido del proceso.

• v(t): Ruido de medición.

El filtro de Kalman-Bucy es un estimador de estado óptimo en el sentido de que minimiza la covarianza del error de estimación.

$$J_e = E[e(t)^T e(t)]$$

$$e(t) = x(t) - \tilde{x}(t)$$

Donde:

• J_e : Covarianza del error de estimación.

• e(t): Error de estimación

El filtro de Kalman Bucy

Se deben cumplir las siguientes condiciones:

- Los vectores aleatorios w(t) y v(t) son ruido gaussiano de media cero.
- Los vectores aleatorios w(t) y v(t) son ruido blanco (es decir, no correlacionados).
- La correlación cruzada entre w(t) y v(t) es cero.

El error de estimación o error de observación es la diferencia entre la medida en la salida y la salida estimada $(y - \tilde{y})$:

El filtro de Kalman-Bucy es de la forma:

$$\frac{d\tilde{x}}{dt} = A\tilde{x} + Bu + L(y - \tilde{y})$$

$$\tilde{y} = C\tilde{x}$$

$$\rightarrow \frac{d\tilde{x}}{dt} = A\tilde{x} + Bu + L(y - C\tilde{x})$$

Por lo tanto:

$$\frac{d\tilde{x}}{dt} = (A - LC)\tilde{x} + Bu + Ly$$

$$\tilde{y} = C\tilde{x}$$

Donde:

- \tilde{x} : Vector de estado observado.
- \tilde{y} : Salida estimada.

L: Matriz de ganancia del observador, para este caso, ganancia de Kalman.

La ganancia L del observador es también llamada ganancia de Kalman y está dada por:

$$L = P_e C^T V^{-1}$$

Donde la matriz P_e es la solución de la siguiente ecuación de Ricatti:

$$AP_e + P_e A^T - P_e C^T V^{-1} C P_e + W = 0$$

Donde:

- W: Matriz de covarianza de w(t), definida positiva.
- V: Matriz de covarianza de v(t), definida positiva.

- Observe que, los elementos de la diagonal principal de $W_{i,i}$ son las varianzas de las perturbaciones aleatorias afectan directamente a la $i-\acute{e}sima$ variable de estado. Para los elementos fuera de la diagonal principal, $W_{i,j}$ representa la covarianza entre los ruidos que afectan la $i-\acute{e}sima$ y la $j-\acute{e}sima$ variable de estado. Si son cero, los ruidos son no correlacionados.
- De forma similar, los elementos de la diagonal principal de $V_{i,i}$ representa la varianza del ruido de la i-ésima medición (salida). Para los elementos fuera de la diagonal principal, $V_{i,j}$ representa la covarianza entre el ruido de la i-ésima medición y el ruido de la j-ésima medición. Si $V_{i,j}$ es cero, entonces los ruidos entre estas dos mediciones no están correlacionados.

El filtro de Kalman tiene las siguientes propiedades:

$$\lim_{t \to \infty} E[e(t)] = \lim_{t \to \infty} E[x(t) - \tilde{x}] = 0$$

$$\lim_{t \to \infty} J = \lim_{t \to \infty} E[e^{T}(t)e(t)] = trace(P)$$

Donde:

- *J*: Función de costo. En este contexto es la energía del error de estimación.
- $E[\]$: Valor esperado (o media) de una variable aleatoria.
- e(t): Error de estimación.
- $e^{T}(t)e(t)$: Cuadrado de la norma euclidiana del vector de error.
- P_e : Covarianza del error de estimación.
- trace(P): Diagonal principal de P.

Cabe precisar que P_e contiene las varianzas de los errores de estimación para cada componente del estado. Por ejemplo $P_{e_{1,1}}$ es la varianza del error en la estimación de la primera variable de estado, $P_{e_{2,2}}$ es la varianza del error en la estimación de la segunda variable de estado, y así sucesivamente.

Problema dual

El filtro de Kalman y el Regulador Cuadrático Lineal (LQR) son duales.

Regulador cuadrático lineal (LQR)	Filtro de Kalman
$K = R^{-1}B^TP$	$L = PC^T V^{-1}$
$A^T P + PA - PBR^{-1}B^T P + Q = 0$	$AP + PA^T - PC^TV^{-1}CP + W = 0$
$J_{\acute{o}ptimo} = trace(P)$	$J_{\acute{o}ptimo} = trace(P)$

Controlador (LQR) ↔ Observador (Filtro de Kalman)

$$A^{T} \leftrightarrow A$$

$$C^{T} \leftrightarrow B$$

$$B^{T} \leftrightarrow C$$

$$K^{T} \leftrightarrow L$$

$$P \leftrightarrow P_{e}$$

$$Q \leftrightarrow W$$

$$R \leftrightarrow V$$

$$A - BK \leftrightarrow A^{T} - C^{T}L^{T}$$

Diseñe un Filtro de Kalman para el sistema masa-resorte-amortiguador. Considere que tanto el ruido de proceso (w(t)) como el ruido de medición (v(t)) son de tipo gaussiano con media igual a cero.

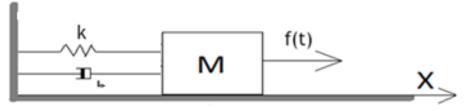


Figura 1: Sistema masa-resorte-amortiguador.

Donde:

- f: Fuerza externa, manipulable.
- k: Constante de elasticidad del resorte.
- *b*: Coeficiente de amortiguamiento.
- *m*: Masa del bloque.

$$m = 0.2Kg, k = \frac{0.7N}{m}, b = 0.5Kg/s$$

Considere que la matriz de covarianza del ruido del proceso W, y la matriz de covarianza del ruido de medición (V) están dadas por:

$$W = \begin{bmatrix} 0.1 & 0 \\ 0 & 0.2 \end{bmatrix}, V = 0.1$$

Solución

Modelamiento del sistema dinámico sin ruido

$$f - kx - b\dot{x} = m\ddot{x}$$

Sin embargo, con fines de generalización, se cambiará el nombre de la variable "f", a "u". Por lo que, la dinámica del sistema queda expresada de la siguiente forma:

$$u - kx - b\dot{x} = m\ddot{x} \quad ... (1)$$

Representación del sistema dinámico en el espacio de estados

• Entradas : *u*

• Salidas : *x*

• Variables de estado : x, \dot{x}

• Vector de estado $: X = [x, \dot{x}]^T$

Obtención de la ecuación de estado

$$\frac{d}{dt} \begin{bmatrix} x \\ \dot{x} \end{bmatrix} = f(x, \dot{x}, u, t) = \begin{bmatrix} \frac{\dot{x}}{-kx - b\dot{x}} + \frac{u}{m} \end{bmatrix} = A \begin{bmatrix} x \\ \dot{x} \end{bmatrix} + Bu = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k}{m} & -\frac{b}{m} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ \dot{x} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{1}{m} \end{bmatrix} u$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k}{m} & -\frac{b}{m} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -3.5 & -2.5 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{1}{m} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 5 \end{bmatrix}$$

Solución

Obtención de la ecuación de salida

$$y = x = g(x, \dot{x}, u, t) = CX + Du = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ \dot{x} \end{bmatrix} + 0u$$

$$\therefore C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}, D = 0$$

Luego, dado que el sistema real involucra ruido de proceso (w(t)) y ruido de medición (v(t)), la ecuación de estado y la ecuación de salida son:

$$\dot{x} = Ax + Bu + Gw$$
$$y = Cx + Du + v$$

Donde:

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -3.5 & -2.5 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ 5 \end{bmatrix}, C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}, D = 0$$

Además,

$$W = \begin{bmatrix} 0.1 & 0 \\ 0 & 0.2 \end{bmatrix}$$
, $V = 0.1$

Solución

Se plantea el sistema dual. En donde, se emplearán los términos A_d , B_d , C_d , para referirse a A^T , C^T , B^T . De modo que:

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -3.5 & -2.5 \end{bmatrix}, \rightarrow A_d = A^T = \begin{bmatrix} 0 & -3.5 \\ 1 & -2.5 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \rightarrow B_d = C^T = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 0 \\ 5 \end{bmatrix} \rightarrow C_d = B^T = \begin{bmatrix} 0 & 5 \end{bmatrix}$$

$$Q_d = W = \begin{bmatrix} 0.1 & 0 \\ 0 & 0.2 \end{bmatrix}$$

$$R_d = V = 0.1$$

Se diseña un controlador LQR para el sistema dual, se calcula P_e de modo de que satisfaga la ecuación de Ricatti.

$$A_d^T P_e + P_e A_d - P_e B_d R_d^{-1} B_d^T P_e + Q_d = 0$$

$$A_e^T P_e + P_e A^T - P_e C^T V^{-1} C P_e + W = 0$$

Solución

Se plantea $P = \begin{bmatrix} p_{11} & p_{12} \\ p_{21} & p_{22} \end{bmatrix}$ de modo de que:

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -3.5 & -2.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_{11} & p_{12} \\ p_{21} & p_{22} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} p_{11} & p_{12} \\ p_{21} & p_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & -3.5 \\ 1 & -2.5 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} p_{11} & p_{12} \\ p_{21} & p_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} [0.1]^{-1} \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_{11} & p_{12} \\ p_{21} & p_{22} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0.1 & 0 \\ 0 & 0.2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

 $\therefore P_e = \begin{bmatrix} 0.055 & -0.0348 \\ -0.0348 & 0.0864 \end{bmatrix}$

Luego,

$$K_d = R_d^{-1} B_d^T P_e = [0.55 \quad -0.3485]$$

Por lo tanto

$$L = K_d^T = \begin{bmatrix} 0.55 \\ -0.3485 \end{bmatrix} = P_e C^T V^{-1}$$

7.5 Controlador gaussiano cuadrático lineal (LQG)

Paso 1: Diseñar un controlador LQR que resuelva el siguiente problema:

$$J = \int_{0}^{\infty} (x^{T}Qx + u^{T}Ru) dt, \qquad Q \ge 0, R > 0$$

Luego,

$$A^{T}P + PA - PBR^{-1}B^{T}P + Q = 0, P > 0$$

 $\to K = R^{-1}B^{T}P$

Paso 2: Diseñar un Filtro de Kalman para la planta dada, es decir:

$$\frac{d\tilde{x}}{dt} = (A - LC)\tilde{x} + Bu + Ly$$

 $\tilde{y} = C\tilde{x}$ Donde:

$$L = P_e C^T V^{-1}, \quad P_e > 0$$

 $P_e A^T + A P_e - P_e C^T V^{-1} C P_e + W = 0$

Paso 3: La ley de control LQG esta dada por $u = -K\tilde{x}$, es decir:

$$\frac{d\tilde{x}}{dt} = (A - LC)\tilde{x} + Bu + Ly = (A - LC)\tilde{x} + B(-K\tilde{x}) + Ly = (A - LC - BK)\tilde{x} + Ly$$

Por lo tanto:

$$\frac{d\tilde{x}}{dt} = (A - LC - BK)\tilde{x} + Ly$$

Referencias

- Papoulis, A. (1991). Probability, random variables, and stochastic processes (3rd ed.). McGraw-Hill.
- Thierry Miquel. Introduction to Optimal Control. Master. Introduction to optimal control, ENAC, France.
 2022, pp.188. hal-02987731v2. Recuperado de https://cel.hal.science/hal-02987731v2/file/OptimalControl.pdf

Muchas gracias



