

12 de marzo de 2003

# Análisis Dinámico de Sistemas

Ignacio Díaz Blanco

Resumen de Análisis Dinámico de Sistemas

Área de Ingeniería de Sistemas y Automática

Universidad de Oviedo

# Sistemas Dinámicos

- **Concepto de Sistema:** Entidad que manipula una o más señales para llevar a cabo una función, produciendo de ese modo nuevas señales
- Los sistemas pueden estar interconectados entre sí formando un nuevo sistema más complejo.

## Descripción Analítica de sistemas

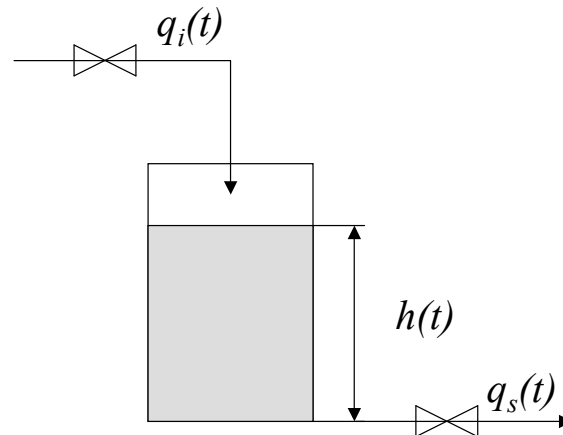
- De una forma muy general, un sistema SISO puede modelarse según una Ecuación Diferencial No lineal (EDNL)

$$f(y, y', y'', \dots, y^n, u, u', \dots, u^m) = 0$$

- Gráficamente



- Ejemplo: Depósito



- La dinámica del sistema está descrita por una EDNL

$$C \frac{dh(t)}{dt} = q_e(t) - K \sqrt{h(t)}$$

- La ED anterior puede escribirse en forma implícita:

$$f(\dot{h}, h, q_e) = 0$$

$$C \frac{dh(t)}{dt} - q_e(t) + K \sqrt{h(t)} = 0$$

# Linealización de EDNL

## Funciones de una variable

- Una función  $f(x)$  puede aproximarse mediante el desarrollo de Taylor

$$f(x) = f(x_0) + \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_0 \Delta x + \left. \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} \right|_0 (\Delta x)^2 + \dots$$

tomando términos de primer orden

$$f(x) = f(x_0) + \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_0 \Delta x + \epsilon$$

# Linealización de EDNL

## Funciones de varias variables

- La aproximación de Taylor de primer orden de una función de varias variables  $f(x_1, x_2, \dots)$  queda

$$f(\mathbf{x}) = f(\mathbf{x}_0) + \left. \frac{\partial f}{\partial x_1} \right|_0 \Delta x_1 + \left. \frac{\partial f}{\partial x_2} \right|_0 \Delta x_2 + \dots + \epsilon$$

donde

$$\Delta x_i = x_i - x_{i0}$$

siendo  $\mathbf{x}_0 = (x_{10}, x_{20}, \dots, x_{n0})$  es el punto en torno al cual es válida la aproximación

# Linealización de EDNL

## Paso1: Determinación del punto de trabajo

- El *punto de trabajo* es el estado de funcionamiento (definido por las variables del sistema) en torno al cual vamos a trabajar.
- Típicamente, el punto de trabajo es un punto de equilibrio → las derivadas temporales son cero

$$\frac{d}{dt} \equiv 0$$

- En la medida en que nos alejemos de  $\mathbf{x}_0$  la aproximación será menos válida
- Cuánto se puede uno alejar: experiencia o simulación
- El punto de trabajo debe elegirse lo más próximo posible a los puntos de funcionamiento previsible en el sistema.

# Linealización de EDNL

## Paso1: Determinación del punto de trabajo

Para hallar el punto de trabajo:

- 1) Se igualan las derivadas temporales a cero.
- 2) Se resuelve el sistema de ecuaciones resultante

Ejemplo

$$C \frac{dh(t)}{dt} - q_e(t) + K \sqrt{h(t)} = 0$$

$$dh(t)/dt \equiv 0$$

de donde,

$$q_{e0} = K \sqrt{h_0}$$

$$h_0 = \frac{q_{e0}^2}{K^2}$$



# Linealización de EDNL

## Paso2: Aproximación de Taylor

Ejemplo:

$$C \frac{dh(t)}{dt} - q_e(t) + K \sqrt{h(t)} = 0$$

$$\left. \frac{\partial f}{\partial \dot{h}} \right|_0 = C, \quad \left. \frac{\partial f}{\partial h} \right|_0 = K \frac{1}{2\sqrt{h_0}}, \quad \left. \frac{\partial f}{\partial q_e} \right|_0 = -1$$

de donde,

$$C \frac{d\Delta h(t)}{dt} - \Delta q_e(t) + K \frac{1}{2\sqrt{h_0}} \Delta h(t) = 0$$

# La Transformada de Laplace

- La linealización nos lleva a una EDL de coeficientes constantes

$$a_n \frac{d^n y}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} y}{dt^{n-1}} + a_1 \frac{dy}{dt} + a_0 y = b_0 u + b_1 \frac{du}{dt} + \dots + b_m \frac{d^m u}{dt^m}$$

- La transformada de Laplace convierte EDL-CC en un problema polinómico
- Definición:

$$f(t) \rightarrow F(s) = \int_0^{\infty} f(t) e^{-st} dt$$

$$F(s) \rightarrow f(t) = \int_{\sigma-j\infty}^{\sigma+j\infty} F(s) e^{st} ds$$

## Transformaciones Típicas

- Escalón

$$u(t) = \begin{cases} 1, & t \geq 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases} \rightarrow U(s) = \int_0^{\infty} 1 \cdot e^{-st} = \left[ -\frac{1}{s} e^{-st} \right]_0^{\infty} = \frac{1}{s}$$

- Rampa

$$r(t) = \begin{cases} 1, & t \geq 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases} \rightarrow R(s) = \frac{1}{s^2}$$

- Exponencial

$$f(t) = \begin{cases} e^{-\sigma t}, & t \geq 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases} \rightarrow$$

$$\rightarrow F(s) = \int_0^{\infty} e^{-\sigma t} \cdot e^{-st} dt = \int_0^{\infty} e^{-(\sigma+s)t} dt = \left[ -\frac{1}{s+\sigma} e^{-(s+\sigma)t} \right]_0^{\infty} = \frac{1}{s+\sigma}$$

# Transformaciones Típicas

- Seno

$$f(t) = \sin(\omega t) \rightarrow F(s) = \frac{\omega}{s^2 + \omega^2}$$

# Propiedades Típicas

- Linealidad

$$\mathcal{L}(\alpha f(t) + \beta g(t)) = \alpha \mathcal{L}(f(t)) + \beta \mathcal{L}(g(t))$$

- Desplazamiento en  $s$

$$F(s + \alpha) = \mathcal{L}(e^{-\alpha t} f(t))$$

- Desplazamiento en el tiempo

$$\mathcal{L}[f(t - T)u(t - T)] = e^{-sT} F(s), \quad T > 0, \quad f(t) = 0, \quad \forall t < 0$$

# Propiedades Típicas

- Diferenciación en  $t$

$$\mathcal{L}(\dot{f}(t)) = sF(s) - f(0^+)$$

...

$$\mathcal{L}(f^{(n)}(t)) = s^n F(s) - \sum_{k=1}^n f^{(k-1)}(0^+) s^{n-k}$$

- Teorema del valor inicial

$$f(0^+) = \lim_{t \rightarrow 0} f(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} sF(s)$$

- Teorema del valor final

$$f(\infty) = \lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s)$$

# Teorema de Convolución

- Convolución entre dos funciones

$$f * g = c(t) = \int_0^t f(t - \tau)g(\tau)d\tau$$

- Teorema de Convolución

$$C(s) = \mathcal{L}[f * g] = F(s) \cdot G(s)$$

# Concepto de Función de Transferencia

- La linealización nos da EDL-CC:

$$a_n \frac{d^n y}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} y}{dt^{n-1}} + a_1 \frac{dy}{dt} + a_0 y = b_0 u + b_1 \frac{du}{dt} + \dots + b_m \frac{d^m u}{dt^m}$$

- Suponiendo condiciones iniciales nulas y haciendo  $\mathcal{L}$ [expresión]

$$\begin{aligned} a_n s^n Y(s) + a_{n-1} s^{n-1} Y(s) + \dots + a_0 Y(s) &= \\ &= b_0 U(s) + b_1 s U(s) + \dots + b_m s^m U(s) \end{aligned}$$

reagrupando queda,

$$(a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_0) Y(s) = (b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_0) U(s)$$

Finalmente,

$$Y(s) = \frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_0}{a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_0} U(s)$$



# Cálculo de Antitransformadas

- Al final, tenemos una expresión racional

$$Y(s) = \frac{N(s)}{D(s)} \cdot U(s) = \text{Expresión Racional} = \frac{\prod (s - z_i)}{\prod (s - p_i)}$$

- $Y(s)$  se puede descomponer en fracciones simples:

$$Y(s) = \frac{A_1}{s - p_1} + \frac{A_2}{s - p_2} + \dots + \frac{B_k}{(s - p_k)^r} + \dots \quad p_i \in \mathbb{C}$$

- Aplicando linealidad, puede hallarse una a una

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{A_1}{s - p_1} \right] + \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{A_2}{s - p_2} \right] + \dots$$

## Cálculo de Antitransformadas

- La descomposición en fracciones simples se puede realizar por cualquier procedimiento (típicamente los métodos de cálculo de primitivas)
- Cálculo de las  $A_i$ . Formula de Heaviside válida para raíces simples  $p_i \in \mathbb{C}$ ,

$$A_i = (s - p_i)F(s)|_{s=p_i}$$

- Con ello,

$$\frac{A_i}{s - p_i} \rightarrow \mathcal{L}^{-1} \rightarrow A_i e^{p_i t}$$

- Finalmente, aplicando linealidad de  $\mathcal{L}$

$$f(t) = A_1 e^{p_1 t} + A_2 e^{p_2 t} + \dots$$

- Para raíces de multiplicidad  $k \rightarrow$  (cfr. [Puente91])

# Modos Transitorios

- Resultados importantes:
  - 1) La respuesta  $f(t)$  de un sistema es suma de funciones elementales (*modos transitorios*) asociadas a los polos de  $F(s)$ .
  - 2) La posición de los polos en el plano complejo marca la dinámica de los modos transitorios
- Es posible realizar un "mapa" del plano complejo o plano  $\mathcal{S}$

# Modos Transitorios

- En general
  - Si  $p_i$  es real da lugar a una *exponencial decreciente*.
  - Si  $p_i$  tiene parte imaginaria dará lugar a *modos oscilatorios*
  - Si  $p_i$  tiene parte real positiva, dará lugar a *modo inestable*

# Álgebra de Bloques

- El concepto de función de transferencia permite expresar la dinámica de sistemas mediante diagramas de bloques interconectados
- Existen diversas operaciones
  - Conexión en serie
  - Conexión en paralelo
  - Conexión en bucle cerrado
  - Operaciones de desplazamiento de bloques

# Respuesta Impulsional

- Transformada de Laplace del impulso de Dirac

$$\delta(t) \rightarrow 1$$

- Si sometemos a un sistema  $G(s)$  a un impulso

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1}[G(s) \cdot 1] = \mathcal{L}^{-1}[G(s)] = g(t)$$

- $g(t)$  es la contrapartida temporal de  $G(s)$
- La respuesta impulsional  $g(t)$  contiene toda la información sobre el sistema.
- $g(t)$  permite obtener la respuesta ante una señal cualquiera, por convolución

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} = g(t) * u(t) = \int_0^t g(t - \tau)u(\tau)d\tau$$

# Respuesta al Escalón

- Escalón

$$u(t) \rightarrow U(s) = \frac{1}{s}$$

- La respuesta al escalón es

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1}\left[G(s)\frac{1}{s}\right] = \int_0^t g(t)dt$$

es decir, la respuesta al escalón es la integral de la respuesta impulsional

- La respuesta al escalón también contiene toda la información sobre el sistema, pero es más práctica.



## Respuesta al Escalón: Estabilidad

- Estabilidad: Un sistema es estable si exhibe una respuesta acotada para toda entrada acotada. Matemáticamente, la condición es

$$\int_0^{\infty} |g(\tau)| d\tau < \infty$$

- La respuesta al escalón debe tender a un valor fijo y finito

$$\exists \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = C < \infty$$

## Respuesta al Escalón: Ganancia

- Ganancia estática: valor en el permanente de  $y(t)$  ante una entrada  $u(t)$  escalón unitario.

- En Laplace

$$y(\infty) = \lim_{s \rightarrow 0} sY(s) = \lim_{s \rightarrow 0} G(s) = G(0) \quad \leftarrow \text{(si existe el límite)}$$

- La ganancia estática, puede obtenerse de la respuesta impulsional:

$$y(t) = \int_0^t g(\tau) d\tau \rightarrow y(\infty) = \int_0^{\infty} g(\tau) d\tau$$

era de esperar, dado que la  $g(t)$  tiene toda la información sobre el sistema

- La ganancia estática *tiene dimensiones*

$$\frac{\text{dim. de salida}}{\text{dim. de entrada}}$$

## Sistemas de primer orden

- Orden de un sistema  $G(s) = N(s)/D(s)$ : Es el orden del denominador  $D(s)$

- Sistema de primer orden

$$T \frac{dy(t)}{dt} + y(t) = Ku(t)$$

- Función de transferencia

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K}{1 + Ts}$$

$K$  = Ganancia Estática

$T$  = Constante de tiempo

# Sistemas de primer orden

- Respuesta impulsional

$$g(t) = \frac{K}{T} e^{-\frac{t}{T}}$$

- Respuesta al escalón

$$y(t) = K(1 - e^{-\frac{t}{T}})$$

- En  $t = T$  segs.

$$y(T) = K(1 - e^{-1}) = 0.632K$$

El sistema tarda  $T$  segundos en alcanzar el 63.2% del valor en régimen permanente

# Sistemas de primer orden

- Tiempo de establecimiento: tiempo que tarda en alcanzar el 95% del valor en permanente

$$0.95K = K(1 - e^{-t_s/T}) \quad \rightarrow \quad t_s \approx 3T$$

# Sistemas de segundo orden

- Ecuación Diferencial:

$$\frac{d^2y(t)}{dt^2} + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_2 y(t) = bu(t)$$

- Laplace:

$$Y(s)(s^2 + a_1s + a_2) = bU(s) \quad \rightarrow \quad G(s) = \frac{b}{s^2 + a_1s + a_2}$$

- Ganancia Estática:

$$\lim_{s \rightarrow 0} sG(s) \frac{1}{s} = G(0) = \frac{b}{a_2}$$

# Sistemas de segundo orden

- Forma normalizada

$$G(s) = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n \cdot s + \omega_n^2}$$

$\omega_n$  = Frecuencia natural no amortiguada

$\xi$  = coeficiente de amortiguamiento

$K$  = Ganancia Estática

$\sigma = \xi\omega_n$  = Factor de decrecimiento

$\omega_d = \omega_n\sqrt{1 - \xi^2}$  = Frecuencia amortiguada



## Sistemas de segundo orden

- Ecuación característica:

$$s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2 = 0 \quad (1)$$

raíces

$$s_{1,2} = -\xi\omega_n \pm \omega_n \sqrt{\xi^2 - 1} \quad (2)$$

$$= -\sigma \pm j\omega_n \sqrt{1 - \xi^2} \quad (3)$$

- Sistema oscilatorio puro:  $\xi = 0$  polos imaginarios puros

$$s_{1,2} = \pm j\omega_n \quad (4)$$

comportamiento oscilatorio puro.

- Sistema subamortiguado:  $0 < \xi < 1$  polos complejos conjugados.

$$s_{1,2} = -\sigma \pm j\omega_n \sqrt{1 - \xi^2} \quad (5)$$

senoidal amortiguada de frecuencia  $\omega_d$  y ritmo de decrecimiento dado por  $\sigma$

- Amortiguamiento crítico:  $\xi = 1$  polo real doble.

$$s_{1,2} = -\sigma(\text{doble}) \quad (6)$$

- Sistema sobreamortiguado:  $\xi > 1$  dos polos reales

$$s_{1,2} = -\sigma \pm \omega_n \sqrt{\xi^2 - 1} \quad (7)$$

# Identificación de sistemas de segundo orden

- Expresiones básicas:

$$Mp = \frac{y_{max} - y_{\infty}}{y_{\infty}} = e^{-\pi \cot(\theta)} \quad \leftarrow \text{sobreoscilación}$$

$$t_p = \frac{\pi}{\omega_d} \quad \leftarrow \text{tiempo de pico}$$

$$t_s = \frac{\pi}{\sigma} \quad \leftarrow \text{tiempo de establecimiento}$$

$$\xi = \cos(\theta) \quad \leftarrow \text{coeficiente de amortiguamiento}$$

# Sistemas de orden superior

- Pueden aproximarse mediante sistemas de orden 1 ó 2 equivalentes
- Diferencias: cuantificables considerando un polo o cero adicional a un sistema dado...

## Efecto de polos y ceros adicionales

- Efecto de un cero adicional:

$$G_c(s) = \frac{s + c}{c}$$
$$y(t) = \frac{1}{c} \frac{dr(t)}{dt} + r(t)$$

- Adelanta la respuesta  $t_p \downarrow$
- La hace más rápida y más oscilatoria  $M_p \uparrow$

- Efecto de un polo adicional:

$$G_p(s) = \frac{p}{s + p}$$

- Atrasa la respuesta  $t_p \uparrow$
- La hace mas lenta y menos oscilatoria  $M_p \downarrow$

## Modos dominantes

$$y(s) = \frac{A_0}{s} + \frac{A_1}{s - p_1} + \frac{A_2}{s - p_2} + \dots$$

- Los modos más lentos son los dominantes (eslabón débil)
- Corresponden a los polos o ceros situados más a la derecha
- Los polos dominantes:
  - son los más lentos
  - tardan más en desvanecerse; su efecto perdura cuando los demás ya se han hecho casi cero
  - su “peso”  $A_i$  es mayor
- El efecto de los ceros dominantes también es más intenso cuanto más cerca estén del origen
- Los pares polo-cero ó cero-polo se comportan como “ceros

débiles” ó “polos débiles”

# Criterio de Routh

- Método numérico (cfr. [Puentes91]) que permite determinar el número de polos inestables en un polinomio dado.
- Se genera una tabla
- Los cambios de signo en la primera columna nos dan el número de polos inestables.
- Usado en función de parámetros permite también
  - Determinar rangos de estabilidad para un parámetro  $K$
  - Determinar estabilidad relativa en función de  $\sigma$



# Respuesta en frecuencia

-