

SISTEMAS SUJEITOS A INCERTEZAS E REVISÃO SOBRE TEORIA DE SISTEMAS

GABRIELA W GABRIEL

IEE-S / ITA – Sala 195 – Ramal 5991

ggabriel@ita.br / gabriela.gabriel@gp.ita.br

São José dos Campos, 2 de Setembro de 2021

CONTEÚDO

1 SISTEMAS SUJEITOS A ENTRADAS ESTOCÁSTICAS

2 TEORIA DE SISTEMAS – REVISÃO

SISTEMA DE CONTROLE SUJEITOS A ENTRADAS ESTOCÁSTICAS

- Vamos considerar o sistema

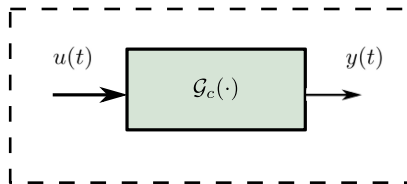


FIGURA: Modelo entrada-saída de um sistema.

$$y(t) = \mathcal{G}_c(u(t))$$

- Como sistemas de controle respondem a entradas estocásticas?
 - ☐ Caracterizar o sistema $\mathcal{G}_c$
 - ☐ caracterizar a entrada $u(t)$

SISTEMAS DETERMINÍSTICO E ESTOCÁSTICOS

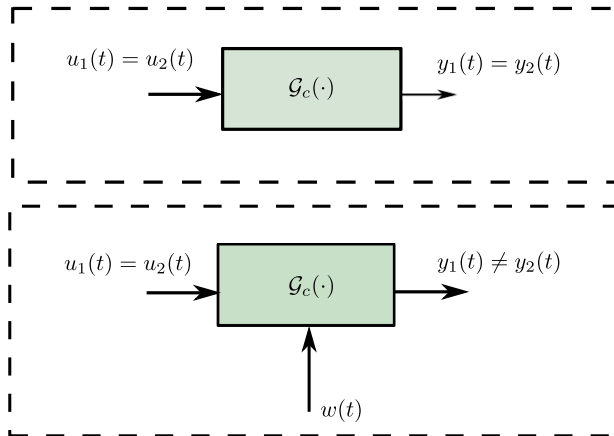


FIGURA: Sistemas Estocásticos e Sistemas Determinísticos

SISTEMA DE CONTROLE SUJEITOS A ENTRADAS ESTOCÁSTICAS

- Neste curso, vamos interpretar as diferenças na saída da planta pela existência de **ruído estocástico aditivo**.
- Três cenários distintos são possíveis:
 - 1 Ruído de processo
 - 2 Ruído de medida
 - 3 Ruído de processo e medida

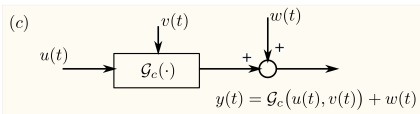
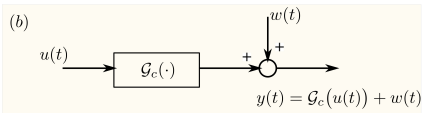
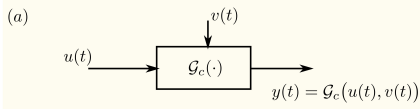


FIGURA: Sistema $\mathcal{G}_c$ com entrada $u(t)$ e (a) ruído na equação (processo), (b) ruído aditivo de medida (saída) e (c) ruído na equação (processo) e ruído aditivo na medida (saída).

RESPOSTA DE SISTEMAS SUJEITOS A ENTRADA ESTOCÁSTICA

- Por simplicidade, vamos considerar o sistema anterior em que
 - $v(t)$ é a entrada estocástica com estatísticas μ_v e $R_v(\tau)$
 - $y(t)$ é a saída a ser caracterizada

Então

- Para um **SISTEMA LTI CONTÍNUO** temos

$$\mu_y = \mu_v G_c(0)$$

$$R_y(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} g_c(r_1) g_c(r_2) R_v(\tau + r_1 - r_2) dr_1 dr_2$$

RESPOSTA DE SISTEMAS SUJEITOS A ENTRADA ESTOCÁSTICA

- Como resultado, para um sistema LTI

SE $v(t)$ É WSS, ENTÃO $y(t)$ SERÁ WSS!

- Analogamente, para um **SISTEMA LTI DISCRETO** temos

$$\mu_y = \mu_v G(e^{j0})$$

$$R_y[k] = \sum_{\kappa_1=-\infty}^{\infty} \sum_{\kappa_2=-\infty}^{\infty} g[\kappa_1]g[\kappa_2]R_v[k + \kappa_1 - \kappa_2]$$

RELAÇÃO COM A DENSIDADE ESPECTRAL

TEOREMA

Se $y(t)$ é descrita por uma relação linear de $v(t)$, então a densidade espectral de $y(t)$ é tal que

$$S_y(\omega) = |G_c(\omega)|^2 S_v(\omega)$$

- Para um sistema LTI discreto, teremos o análogo discreto para o cálculo de S_y
- Decorre que podemos gerar um ruído colorido $w(t)$ a partir de uma transformação linear, $h(t)$, aplicada a uma sequência de v.a. i.i.d. com média nula e variância unitária, $e(t)$, para o caso geral

$$S_w(\omega) = \sigma^2 |H(e^{j\omega})|^2$$

CONCEITOS INICIAIS

- **SISTEMA** é o conjunto físico (ou não) que desejamos modelar.
 - Sistemas **estáticos** são representados por **equações algébricas**
 - Sistemas **dinâmicos** são representados por **equações diferenciais**
- Modelos são **representações matemáticas** e, portanto, **aproximações** do sistema real.
 - Os sinais de **entrada** podem ser **manipuláveis** ou não, **medidas** ou não.
 - Os sinais de **saída** podem ser **medidos** ou não.

MODELO ENTRADA-SAÍDA

- Para o sistema

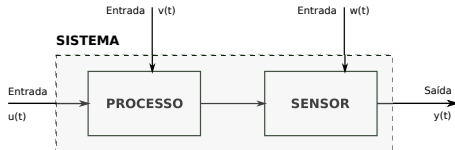


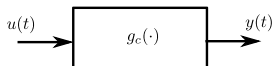
FIGURA: Elementos de um sistema dinâmico.

- $y(\cdot) \in \mathbb{R}^p$ é a **saída medida (observável)** do sistema
- $u(\cdot) \in \mathbb{R}^m$ é a **entrada (exógena) de controle** (entrada manipulável)
- $v(\cdot) \in \mathbb{R}^{n_v}$ e $w(\cdot) \in \mathbb{R}^{n_w}$ são **entradas exógenas não manipuláveis** (ruídos)

$v(\cdot)$ e $w(\cdot)$ serão entradas não mensuráveis chamados, respectivamente, de **ruído de processo** e de **ruído de medida**.

CARACTERÍSTICAS

- Simplificadamente, escrevemos $y(t) = \mathcal{G}_c(u(t))$

FIGURA: Modelo entrada $\times$ saída de um sistema dinâmico.**DEFINIÇÃO IV.1**

Um sistema é **LINEAR** se, e somente se, ele satisfaz a propriedades de superposição (ou adição) e de escalabilidade.

$$\mathcal{G}_c(a_1 u_1(t) + a_2 u_2(t)) = a_1 \mathcal{G}_c(u_1(t)) + a_2 \mathcal{G}_c(u_2(t))$$

para quaisquer coeficientes a_1 e a_2 e quaisquer processos $u_1(t)$ e $u_2(t)$.

CARACTERÍSTICAS

DEFINIÇÃO IV.2

Um sistema é **INVARIANTE NO TEMPO** se a sua resposta em $u(t + \tau)$ corresponde a saída $y(t + \tau)$, ou seja, uma translação no tempo de τ na entrada do sistema $u(t)$ corresponde a uma translação de τ unidades de tempo na saída $y(t)$.

DEFINIÇÃO IV.3

Um sistema é **CAUSAL** se sua resposta no tempo t depende somente dos instantes de tempo até t . Neste caso, o sistema é dito **não-antecipativo**.

- Sistemas LTI são causais se, e somente

$$g_c(t) = 0, \forall t < 0$$

CARACTERÍSTICAS

- Neste curso, consideraremos sistemas **lineares, invariantes no tempo, reais e causais**
- Em sistemas **LTI** (Lineares e Invariantes no Tempo) a resposta é

$$y(t) = g_c(t) * u(t) = \int_{-\infty}^{\infty} g(\tau) u(t - \tau) d\tau$$

sendo $g_c(t) = \mathcal{G}_c(\delta(t))$ sua resposta ao impulso.

Nestes sistemas, as **ESTATÍSTICAS DA SAÍDA** podem ser completamente determinadas pelo conhecimento das **ESTATÍSTICAS DA ENTRADA**.

REPRESENTAÇÃO EM ESPAÇO DE ESTADOS

- Sistemas LTI podem ser representados no espaço de estados por

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= \mathcal{A}_c x(t) + \mathcal{B}_c u(t) + \mathcal{J}_c v(t) \\ y(t) &= \mathcal{C}_c x(t) + \mathcal{D}_c u(t) + w(t)\end{aligned}$$

onde $x(\cdot) \in \mathbb{R}^n$ é o estado
 $u(\cdot) \in \mathbb{R}^m$ é a entrada do sistema
 $v(\cdot) \in \mathbb{R}^{n_v}$ é a entrada de ruído na planta
 $y(\cdot) \in \mathbb{R}^p$ é a saída medida
 $w(\cdot) \in \mathbb{R}^p$ é o ruído de medida

- Neste caso temos um sistema a **TEMPO CONTÍNUO**, com $t \in \mathcal{T} = \mathbb{R}_+$

REPRESENTAÇÃO EM ESPAÇO DE ESTADOS

- Analogamente,

$$\begin{aligned}x[k+1] &= \mathcal{A}x[k] + \mathcal{B}u[k] + \mathcal{J}v[k] \\ y[k] &= \mathcal{C}x[k] + \mathcal{D}u[k] + w[k]\end{aligned}$$

onde $x[\cdot] \in \mathbb{R}^n$ é o estado
 $u[\cdot] \in \mathbb{R}^m$ é a entrada do sistema
 $v[\cdot] \in \mathbb{R}^{n_v}$ é a entrada de ruído na planta
 $y[\cdot] \in \mathbb{R}^p$ é a saída medida
 $w[\cdot] \in \mathbb{R}^p$ é o ruído de medida

- Neste caso temos um sistema a **TEMPO DISCRETO**, com $k \in \mathcal{T} = \mathbb{N}$

LINEARIZAÇÃO DE SISTEMAS

- De uma forma geral, representação um sistema não linear contínuo, $t \in \mathcal{T} = \mathbb{R}_+$, no espaço de estados como

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= f(x(t), u(t), v(t)), \quad x(t_0) = x(0) = x_0 \\ y(t) &= h(x(t), u(t), w(t))\end{aligned}$$

onde chamaremos $p(t) = (x(t), u(t), v(t), w(t))$ o conjunto dos sinais x , u , v e w , calculados todos em t .

DEFINIÇÃO IV.4

O ponto $p_e = (x_e, u_e, 0, 0) \in \mathbb{R}^n \times \mathbb{R}^m \times \mathbb{R}^{n_v} \times \mathbb{R}^{n_w}$ do espaço de estados é um **PONTO DE EQUILÍBRIO** se $p(0) = p_e$ implicar em que $p(t) = p_e$ para todo $t \geq 0$.

- Pontos de equilíbrio podem ser **estáveis**, **indiferentes** ou **instáveis**

LINEARIZAÇÃO DE SISTEMAS

- Diferentemente dos sistemas lineares, sistemas não lineares podem ter mais de um **ponto de equilíbrio** $p_e = (x_e, u_e, 0, 0)$, calculados como

$$f(p_e) = 0$$

- Expandindo $f(\cdot, \cdot, \cdot)$ e $h(\cdot, \cdot, \cdot)$ em série de Taylor em torno de p_e

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{p=p_e} x(t) + \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_{p=p_e} u(t) + \left. \frac{\partial f}{\partial v} \right|_{p=p_e} v(t) \\ y(t) &= \left. \frac{\partial h}{\partial x} \right|_{p=p_e} x(t) + \left. \frac{\partial h}{\partial u} \right|_{p=p_e} u(t) + \left. \frac{\partial h}{\partial w} \right|_{p=p_e} w(t)\end{aligned}$$

- Para o caso vetorial, utilizamos a **matriz Jacobiana**

RESPOSTA TEMPORAL DE SISTEMAS CONTÍNUOS

- Para $t \in \mathbb{T} = \mathbb{R}$, temos

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= \mathcal{A}_c x(t) + \mathcal{B}_c u(t) + \mathcal{J}_c v(t) \\ y(t) &= \mathcal{C}_c x(t) + \mathcal{D}_c u(t) + w(t)\end{aligned}$$

cuja resposta temporal é dada por

$$x(t) = \underbrace{\Phi(t, t_0)x(t_0)}_{\text{Resposta a entrada nula}} + \underbrace{\int_{t_0}^t \Phi(t, \tau) [\mathcal{B}_c u(\tau) + \mathcal{J}_c v(\tau)] d\tau}_{\text{Resposta a condições iniciais nulas}}$$

- $\Phi(t, t_0) = \{\phi_{ij}\}$ é a **matriz de transição de estados** definida como

$$\dot{\Phi}(t, t_0) = \mathcal{A}_c \Phi(t, t_0), \quad \Phi(t_0, t_0) = I$$

RESPOSTA TEMPORAL DE SISTEMAS CONTÍNUOS

- Em um sistema LTI,

$$\Phi(t, t_0) = e^{\mathcal{A}_c(t-t_0)}$$

sendo $e^{\mathcal{A}_c t} = \mathcal{L}^{-1} \{ (sI - \mathcal{A}_c)^{-1} \}$.

Propriedades da Matriz de transição $\Phi(t, t_0)$

- ▶ $\Phi(t, t) = I$
- ▶ $\Phi(t_2, t_0) = \Phi(t_2, t_1)\Phi(t_1, t_0), \quad \forall t_1 \in [t_0, t_2]$
- ▶ $\Phi(t, t) = \Phi(t, t_0)\Phi(t_0, t) \Rightarrow \Phi(t, t_0) = \Phi(t_0, t)^{-1}$, dada a existência de $\Phi(t, t_0)^{-1}$

RESPOSTA TEMPORAL DE SISTEMAS DISCRETOS

- Analogamente, para $k \in \mathbb{T} = \mathbb{N}$

$$\begin{aligned}x[k+1] &= \mathcal{A}x[k] + \mathcal{B}u[k] + \mathcal{J}v[k] \\ y[k] &= \mathcal{C}x[k] + \mathcal{D}u[k] + w[k]\end{aligned}$$

cuja resposta temporal é dada por

$$x[k] = \underbrace{\mathcal{A}^k x[0]}_{\text{Resposta a entrada nula}} + \underbrace{\sum_{i=0}^{k-1} \mathcal{A}^{k-i-1} [\mathcal{B}u[i] + \mathcal{J}v[i]]}_{\text{Resposta a condições iniciais nulas}}$$

- Note que as medidas em um sistema físico são realizadas de forma discreta, ou seja, de forma **finita e contável**

DISCRETIZAÇÃO DE SISTEMAS

- A partir da solução do sistema contínuo

$$x(t) = \Phi(t, t_0)x(t_0) + \int_{t_0}^t \Phi(t, \tau) [\mathcal{B}_c u(\tau) + \mathcal{J}_c v(\tau)] d\tau$$

- Tomando intervalos de tempo constantes $T > 0$, tal que os instantes de amostragem $\{t_k\}_{k \in \mathbb{N}}$ definem

$$\begin{aligned} x(t_{k+1}) = & e^{\mathcal{A}_c(t_{k+1}-t_k)} x(t_k) + \int_{t_k}^{t_{k+1}} e^{\mathcal{A}_c(t_{k+1}-\tau)} \mathcal{B}_c u(\tau) d\tau \\ & + \int_{t_k}^{t_{k+1}} e^{\mathcal{A}_c(t_{k+1}-\tau)} \mathcal{J}_c v(\tau) d\tau \end{aligned}$$

em que $u(\tau) = u(t_k), \forall \tau \in [t_k, t_{k+1})$

ESTABILIDADE DE SISTEMAS

- Para o caso discreto de interesse

$$\begin{aligned}x[k+1] &= \mathcal{A}x[k], & x[0] &= x_0 \\ y[k] &= \mathcal{C}x[k]\end{aligned}$$

DEFINIÇÃO IV.5

*O sistema será **ESTÁVEL** a partir do instante de tempo $k \geq k_0$, se para cada valor $\epsilon > 0$ pequeno, existir um valor $\delta > 0$ tal que $\|x[k_0]\|_2 < \epsilon$ implicar em $\|x[k_1]\|_2 < \delta$, para todo $k_1 \geq k_0$.*

- Esta definição corresponde a

Todos os autovalores de $\mathcal{A}$ devem estar localizados dentro do círculo de raio unitário centrado em $0 + 0j$, do plano complexo!

ESTABILIDADE DE SISTEMAS

- Dizemos ainda que

DEFINIÇÃO IV.6

O sistema discreto LTI será **ASSINTOTICAMENTE ESTÁVEL** se o estado x , a partir do instante de tempo $k \geq k_0$ for estável e, além disso, existir um $\eta > 0$ tal que $\|x[k_0]\|_2 < \eta$ implicar em $\lim_{k \rightarrow \infty} \|x[k]\|_2 = 0$.

- Estas definições são aplicáveis a sistemas com **ENTRADA NULA**, para entradas não nulas recorreremos ao conceito da BIBO estabilidade.

ESTABILIDADE DE SISTEMAS

- Adicionando o sinal de entrada $u[\cdot]$ ao sistema discreto, teremos

$$\begin{aligned}x[k+1] &= \mathcal{A}x[k] + \mathcal{B}u[k], & x[0] &= x_0 \\ y[k] &= \mathcal{C}x[k] + \mathcal{D}u[k]\end{aligned}$$

e definimos

DEFINIÇÃO IV.7

O sistema acima será **BIBO ESTÁVEL** se existir uma constante finita η tal que, para todo instante j e toda entrada $u[k]$, a resposta correspondente do sistema $y[k]$, para $x[j] = 0$, satisfizer

$$\sup_{k \geq j} \|y[k]\|_2 \leq \eta \sup_{k \geq j} \|u[k]\|_2$$

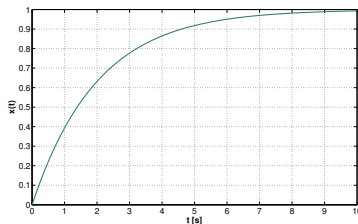
- BIBO** (*BOUNDED INPUT BOUNDED OUTPUT*)

CARACTERÍSTICAS DAS RESPOSTAS TEMPORAIS

- Seja um sistema contínuo de PRIMEIRA ordem do tipo

$$\dot{x}(t) + (1/2)x(t) = u(t), \quad x(0) = 0, \quad \tau > 0$$

sua resposta temporal ao degrau unitário $u(t) = 1$ será do tipo



□ Constante de Tempo

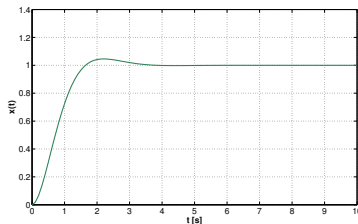
FIGURA: Resposta ao degrau de um sistema de primeira ordem.

CARACTERÍSTICAS DAS RESPOSTAS TEMPORAIS

- Seja um sistema contínuo de SEGUNDA ordem do tipo

$$\ddot{x}(t) + 2.8\dot{x}(t) + 4x(t) = u(t), \quad \dot{x}(0) = x(0) = 0$$

sua resposta temporal ao degrau unitário $u(t) = 1$ será do tipo



- ☐ Erro em regime
- ☐ Tempo de estabilização para $\epsilon\%$
- ☐ Overshoot máximo
- ☐ Tempo de subida
- ☐ Tempo de pico

FIGURA: Resposta ao degrau de um sistema de segunda ordem.

CONTROLABILIDADE / ALCANÇABILIDADE

DEFINIÇÃO IV.8

O sistema discreto LTI é **CONTROLÁVEL** se, dado qualquer condição inicial $x[k_a]$, existe um sinal de entrada $u[k]$, para $k_a \leq k \leq k_b$, tal que $x[k_b] = 0$, para algum k_b .

DEFINIÇÃO IV.9

O sistema discreto é **ALCANÇÁVEL** se para quaisquer dois estados x_a e x_b existir um sinal de entrada $u[k]$ para $k_a \leq k \leq k_b$ que levará o sistema de $x[k_a] = x_a$ até $x[k_b] = x_b$.

- Alcançabilidade implica em controlabilidade. O inverso só será verdadeiro se a matriz A for inversível

CONTROLABILIDADE / ALCANÇABILIDADE

- Na prática, determinamos se um sistema LTI é alcançável através da matriz de controlabilidade

$$\mathcal{C}_n = [\mathcal{B} \quad \mathcal{A}\mathcal{B} \quad \dots \quad \mathcal{A}^{n-1}\mathcal{B}]$$

LEMA IV.1

O sistema LTI discreto é **ALCANÇÁVEL** se, e somente se,

$$\text{rank}(\mathcal{C}_n) = n$$

OBSERVABILIDADE

DEFINIÇÃO IV.10

O sistema LTI discreto é **OBSERVÁVEL** se qualquer condição inicial $x[k_0]$ puder ser unicamente determinada pela sua resposta a entrada nula correspondente $y[k]$ em $k_a \leq k \leq k_b$, com k_b finito.

- Analogamente, a observabilidade pode ser determinada a partir da matriz de observabilidade

$$\mathcal{O}_n = \begin{bmatrix} C' & A'C' & \cdots & (A'^{n-1})'C' \end{bmatrix}'$$

LEMA IV.2

O sistema LTI discreto é **OBSERVÁVEL** se, e somente se,
$$\text{rank}(\mathcal{O}_n) = n$$

MODELO ENTRADA-SAÍDA

- Outra possível representação matemática de um sistema LTI é através do seu modelo **entrada-saída** que relaciona diretamente a entrada do sistema a sua saída correspondente.
- Para isso, vamos introduzir o **OPERADOR DE ATRASO** q^{-1} , sendo $x[k+t] = q^t x[k]$. Portanto, se existir $(qI - \mathcal{A})^{-1}$,

$$x[k] = (qI - \mathcal{A})^{-1} \mathcal{B} u[k]$$

e,

$$y[k] = (\mathcal{C}(qI - \mathcal{A})^{-1} \mathcal{B} + \mathcal{D}) u[k] = H(q)u[k]$$

MODELO ENTRADA-SAÍDA

- $H(q)$ é chamada **Função de Transferência**, racional em q

$$H(q) = \frac{C \operatorname{adj}(qI - A) B + D \det(qI - A)}{\det(qI - A)} = \frac{B(q)}{A(q)}$$

- Em sistemas MIMO, caso geral, teremos cada elemento da matriz $H(q) = \{H_{ij}(q)\}$ determinado por

$$H_{ij}(q) = \frac{B_{ij}(q)}{A(q)}$$

- As raízes de $B_{ij}(q)$ são chamadas de **zeros** de $H(q)$
- As raízes de $A(q)$ são chamados **polos** de $H(q)$

MODELO ENTRADA-SAÍDA

- A relação entrada-saída será

$$y_i[k] = \sum_{j=1}^m \frac{B_{ij}(q)}{A(q)} u_j[k]$$

em que, para $n_a \geq n_b$,

$$A(q) = q^{n_a} + a_{(n_a-1)}q^{n_a-1} + \cdots + a_1q + a_0$$

$$B_{ij}(q) = b_{ijn_b}q^{n_b} + b_{ij(n_b-1)}q^{n_b-1} + \cdots + b_{ij1}q + b_{ij0}$$

e que representam o conjunto de $i \times j$ equações a diferenças

$$y_i[k + n_a] + \sum_{\ell=0}^{n_a-1} a_{\ell}y_i[k + \ell] = \sum_{\ell=0}^{n_b} b_{ij\ell}u_j[k + \ell]$$