

Curso de Pós-Graduação em Engenharia Elétrica Departamento de Engenharia Elétrica Universidade de Brasília

# **Tópicos em Controle de Processos 2**

Controle ótimo

Geovany A. Borges gaborges@ene.unb.br

#### Modelos de processo

• Modelo em espaço de estados (contínuo)

$$d\mathbf{x}(t) = \mathbf{A}(t)\mathbf{x}(t)\cdot dt + \mathbf{B}(t)\mathbf{u}(t)\cdot dt + d\mathbf{v}_c(t)$$
(1)

$$y(t) = \mathbf{C}(t)\mathbf{x}(t) + \mathbf{e}(t)$$
(2)

• Modelo em espaço de estados (discreto)

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{F}(k)\mathbf{x}(k) + \mathbf{G}(k)\mathbf{u}(k) + \mathbf{v}(k)$$
(3)

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{C}(k)\mathbf{x}(k) + \mathbf{e}(k)$$
(4)

com  $\mathbf{v}(k) \in \mathbf{e}(k)$  sendo processos Gaussianos com média nula e

$$E\{\mathbf{v}(k)\mathbf{v}^{T}(k)\} = \mathbf{R}_{\mathbf{v}}(k), \quad E\{\mathbf{e}(k)\mathbf{e}^{T}(k)\} = \mathbf{R}_{\mathbf{e}}(k), \quad E\{\mathbf{e}(k)\mathbf{v}^{T}(k)\} = \mathbf{R}_{\mathbf{ev}}(k)$$
$$E\{\mathbf{x}(0)\} = \mathbf{x}_{0}, \quad E\{\mathbf{x}(0)\mathbf{x}^{T}(0)\} = \mathbf{R}_{\mathbf{x}_{0}},$$

- Objetivos de controle
  - Abordagem controle polinomial: Alocação dos pólos e zeros (SISO)



- Objetivos de controle
  - Abordagem controle ótimo: Critério de custo (MIMO, variante no tempo)
  - Critério (contínuo)

$$J = E\{\int_{0}^{NT} [\mathbf{x}^{T}(t)\mathbf{Q}_{1c}\mathbf{x}(t) + 2\mathbf{x}^{T}(t)\mathbf{Q}_{12c}\mathbf{u}(t) + \mathbf{u}^{T}(t)\mathbf{Q}_{2c}\mathbf{u}(t)]dt + \mathbf{x}^{T}(NT)\mathbf{Q}_{0c}\mathbf{x}(NT)\}$$
(5)

com  $\mathbf{Q}_{0c}$ ,  $\mathbf{Q}_{1c}$  e  $\mathbf{Q}_{2c}$  sendo matrizes simétricas e definidas positivas.  $\mathbf{Q}_{12c}$  não precisa das mesmas exigências.

- Objetivos de controle
  - Critério (discreto)

$$J = E\{\sum_{k=0}^{N-1} [\mathbf{x}^{T}(k)\mathbf{Q}_{1}\mathbf{x}(k) + 2\mathbf{x}^{T}(k)\mathbf{Q}_{12}\mathbf{u}(k) + \mathbf{u}^{T}(k)\mathbf{Q}_{2}\mathbf{u}(k)] + \mathbf{x}^{T}(N)\mathbf{Q}_{0}\mathbf{x}(N)\}$$
(6)

com

$$\mathbf{Q}_1 = \int_{kT}^{(k+1)T} \mathbf{F}^T \mathbf{Q}_{1c} \mathbf{F} \, ds$$
(7)

$$\mathbf{Q}_{12} = \int_{kT}^{(k+1)T} \mathbf{F}^T \left[ \mathbf{Q}_{1c} \mathbf{G} + \mathbf{Q}_{12c} \right] ds$$
(8)

$$\mathbf{Q}_2 = \int_{kT}^{(k+1)T} \left[ \mathbf{G}^T \mathbf{Q}_{1c} \mathbf{G} + 2\mathbf{G}^T \mathbf{Q}_{12c} + \mathbf{Q}_{2c} \right] ds$$
(9)

■ Simplificação do critério

Usando  $\tilde{\mathbf{u}} = \mathbf{u} + \mathbf{M}^T \mathbf{x}$ , com  $\mathbf{M} = \mathbf{Q}_{12} Q_2^{-1}$ , o sistema discreto se torna

$$\mathbf{x}(k+1) = \tilde{\mathbf{F}}(k)\mathbf{x}(k) + \mathbf{G}(k)\tilde{\mathbf{u}}(k) + \mathbf{v}(k)$$
(10)

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{C}(k)\mathbf{x}(k) + \mathbf{e}(k)$$
(11)

 $\operatorname{com} \tilde{\mathbf{F}}(k) = \mathbf{F}(k) - \mathbf{G}(k)\mathbf{M}^{T}.$ 

O critério se transforma em

$$J = E\left\{\sum_{k=0}^{N-1} [\mathbf{x}^{T}(k)\tilde{\mathbf{Q}}_{1}\mathbf{x}(k) + \tilde{\mathbf{u}}^{T}(k)\mathbf{Q}_{2}\tilde{\mathbf{u}}(k)] + \mathbf{x}^{T}(N)\mathbf{Q}_{0}\mathbf{x}(N)\right\}$$
(12)

 $\operatorname{com} \tilde{\mathbf{Q}}_1 = \mathbf{Q}_1 - \mathbf{Q}_{12}\mathbf{Q}_2^{-1}\mathbf{Q}_{12}^T.$ 

Objetivo de controle: determinar  $\mathbf{u}^*(k)$  tal que

 $\mathbf{u}^*(k) = \arg\min_{\mathbf{u}(k)} J$ 

sendo  $\mathbf{u}(k) = -\mathbf{L}(k)\mathbf{x}(k)$ .

Critério modificado (caso determinístico)

$$J' = E\{\sum_{k=0}^{N-1} [\mathbf{x}^{T}(k)\tilde{\mathbf{Q}}_{1}\mathbf{x}(k) + \tilde{\mathbf{u}}^{T}(k)\mathbf{Q}_{2}\tilde{\mathbf{u}}(k)] + \mathbf{x}^{T}(N)\mathbf{Q}_{0}\mathbf{x}(N) + \lambda^{T}(k+1)[-\mathbf{x}(k+1) + \tilde{\mathbf{F}}(k)\mathbf{x}(k) + \mathbf{G}(k)\tilde{\mathbf{u}}(k)]\}$$
(13)

com  $\lambda$  sendo multiplicadores de Lagrange.

■ Condições de ótimalidade

Sendo J' uma função quadrática positiva, o mínimo se caracteriza por

$$\frac{\partial J'}{\partial \mathbf{x}(k)} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial J'}{\partial \mathbf{\tilde{u}}(k)} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial J'}{\partial \lambda(k+1)} = \mathbf{0}.$$

$$\frac{\partial J'}{\partial \mathbf{x}(k)} = \mathbf{x}^T(k)\tilde{\mathbf{Q}}_1 - \lambda^T(k) + \lambda^T(k+1)\tilde{\mathbf{F}} = \mathbf{0} \text{ (se } k \neq N)$$
(14)

$$= \mathbf{x}^{T}(N)\tilde{\mathbf{Q}}_{0} - \lambda^{T}(N) = \mathbf{0} \text{ (se } k = N)$$
(15)

$$\frac{\partial J'}{\partial \lambda(k+1)} = -\mathbf{x}(k+1) + \mathbf{\tilde{F}}\mathbf{x}(k) + \mathbf{G}\mathbf{\tilde{u}}(k) = \mathbf{0}$$
(16)

$$\frac{\partial J'}{\partial \tilde{\mathbf{u}}(k)} = \tilde{\mathbf{u}}^T(k)\mathbf{Q}_2 + \lambda^T(k+1)\mathbf{G} = \mathbf{0}$$
(17)

Derivação da lei de controle

Da eq. (14) tem-se

$$\lambda(k) = \tilde{\mathbf{Q}}_1 \mathbf{x}(k) + \tilde{\mathbf{F}}^T \lambda(k+1)$$
(18)

bem como de (15) estabelece-se a condição final de  $\lambda$ :

$$\lambda(N) = \tilde{\mathbf{Q}}_0 \mathbf{x}(N) \tag{19}$$

implicando que  $\lambda(k+1) = 0$  para  $k \ge N$ , ou seja, o controle não se interessa pelo que ocorre depois do horizonte de tempo.

Da equação (17), obtem-se

$$\tilde{\mathbf{u}}^{T}(k) = -\lambda^{T}(k+1)\mathbf{G}\mathbf{Q}_{2}^{-1}$$

ou ainda

$$\tilde{\mathbf{u}}(k) = -\mathbf{Q}_2^{-1} \mathbf{G}^T \lambda(k+1)$$
(20)

Derivação da lei de controle

Da equação (18), extrai-se

$$\lambda(k+1) = \tilde{\mathbf{F}}^{-T}\lambda(k) - \tilde{\mathbf{F}}^{-T}\tilde{\mathbf{Q}}_1\mathbf{x}(k)$$
(21)

Para este problema, dispõe-se de  $\mathbf{x}(0)$  e  $\mathbf{\tilde{u}}(0)$ , mas nada se sabe de  $\lambda(0)$ , estando apenas a condição final definida por (19). Este é conhecido como problema de dois valores, que pode ser simplificado se for definida uma matriz  $\mathbf{S}(k)$  tal que

$$\lambda(k) = \mathbf{S}(k)\mathbf{x}(k). \tag{22}$$

Aplicando esta relação na eq. (20), resulta em

$$\mathbf{Q}_{2}\tilde{\mathbf{u}}(k) = -\mathbf{G}^{T}\lambda(k+1)$$
  
=  $-\mathbf{G}^{T}\mathbf{S}(k+1)\mathbf{x}(k+1)$   
=  $-\mathbf{G}^{T}\mathbf{S}(k+1)\{\mathbf{\tilde{F}}\mathbf{x}(k)+\mathbf{G}\mathbf{\tilde{u}}(k)\}\$ 

Derivação da lei de controle

Reorganizando os termos desta equação resulta em

$$\tilde{\mathbf{u}}(k) = \{\mathbf{Q}_2 + \mathbf{G}^T \mathbf{S}(k+1)\mathbf{G}\}^{-1} \mathbf{G}^T \mathbf{S}(k+1) \tilde{\mathbf{F}} \mathbf{x}(k)$$

que é uma lei de controle da forma

$$\tilde{\mathbf{u}}(k) = -\mathbf{L}(k)\mathbf{x}(k) \tag{23}$$

com

$$\mathbf{L}(k) = \{\mathbf{Q}_2 + \mathbf{G}^T \mathbf{S}(k+1)\mathbf{G}\}^{-1}\mathbf{G}^T \mathbf{S}(k+1)\mathbf{\tilde{F}}$$
(24)

Portanto, para se calcular a lei de controle (23), é preciso determinar S(k+1). Aplicando  $\lambda(k) = S(k)x(k)$  à eq. (18),

$$\mathbf{S}(k)\mathbf{x}(k) = \tilde{\mathbf{F}}^T \mathbf{S}(k+1)\mathbf{x}(k+1) + \tilde{\mathbf{Q}}_1 \mathbf{x}(k)$$
(25)  
$$\tilde{\mathbf{T}}^T \tilde{\mathbf{T}}(k-1) \cdot \tilde{\mathbf{T}}^T \mathbf{x}(k) = \tilde{\mathbf{T}}^T \tilde{\mathbf{T}}(k) \cdot \tilde{\mathbf{T}}^T \mathbf{x}(k)$$
(25)

$$= \tilde{\mathbf{F}}^T \mathbf{S}(k+1) \{ \tilde{\mathbf{F}} \mathbf{x}(k) + \mathbf{G} \tilde{\mathbf{u}}(k) \} + \tilde{\mathbf{Q}}_1 \mathbf{x}(k)$$
(26)

Derivação da lei de controle

Como  $\tilde{\mathbf{u}}(k) = -\mathbf{L}(k)\mathbf{x}(k)$ ,

$$\mathbf{S}(k)\mathbf{x}(k) = \tilde{\mathbf{F}}^T \mathbf{S}(k+1)\tilde{\mathbf{F}}\mathbf{x}(k) - \tilde{\mathbf{F}}^T \mathbf{S}(\mathbf{k}+1)\mathbf{GL}(k)\mathbf{x}(k) + \tilde{\mathbf{Q}}_1\mathbf{x}(k)$$
(27)

que se escreve como

$$\left\{\mathbf{S}(k) - \tilde{\mathbf{F}}^T \mathbf{S}(k+1)\tilde{\mathbf{F}} + \tilde{\mathbf{F}}^T \mathbf{S}(k+1)\mathbf{GL}(k) - \tilde{\mathbf{Q}}_1\right\}\mathbf{x}(k) = \mathbf{0}$$
(28)

Como  $\mathbf{x}(k)$  não pode ser identicamente **0** para todo *k*, então faz-se

$$\mathbf{S}(k) = \mathbf{\tilde{F}}^{T} \mathbf{S}(k+1)\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{\tilde{F}}^{T} \mathbf{S}(\mathbf{k}+1)\mathbf{GL}(k) + \mathbf{\tilde{Q}}_{1}$$
  
=  $[\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{GL}(k)]^{T} \mathbf{S}(k+1)[\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{GL}(k)]$   
+  $\mathbf{L}^{T}(k)\mathbf{G}^{T} \mathbf{S}(k+1)\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{L}^{T}(k)\mathbf{G}^{T} \mathbf{S}(k+1)\mathbf{GL}(k) + \mathbf{\tilde{Q}}_{1}$  (29)

Derivação da lei de controle
 Da equação (24) obtem-se

$$\mathbf{Q}_{2}\mathbf{L}(k) = \mathbf{G}^{T}\mathbf{S}(k+1)\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{G}^{T}\mathbf{S}(k+1)\mathbf{GL}(k)$$

Assim

$$\mathbf{S}(k) = [\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{GL}(k)]^T \mathbf{S}(k+1) [\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{GL}(k)] + \mathbf{\tilde{Q}}_1 + \mathbf{L}^T(k) \mathbf{Q}_2 \mathbf{L}(k)$$
(30)

que é a famosa equação de Riccati no tempo discreto (ERTD). Sabendo que  $\lambda(N) = \tilde{\mathbf{Q}}_0 \mathbf{x}(N)$  e  $\lambda(k) = \mathbf{S}(k)\mathbf{x}(k)$ , tem-se assim a condição final para S:

$$\mathbf{S}(N) = \tilde{\mathbf{Q}}_0. \tag{31}$$

Desta forma, o problema que antes era de dois valores terminais foi simplificado para apenas um valor terminal em S.

Valor mínimo do critério (sem incertezas)

O mínimo valor da função de custo é obtido pela aplicação das equações (14)-(17) a J':

$$\min J' = \sum_{k=0}^{N-1} [\mathbf{x}^{T}(k) \tilde{\mathbf{Q}}_{1} \mathbf{x}(k) + \tilde{\mathbf{u}}^{T}(k) \mathbf{Q}_{2} \tilde{\mathbf{u}}(k)] + \mathbf{x}^{T}(N) \mathbf{Q}_{0} \mathbf{x}(N) + \lambda^{T}(k+1) [-\mathbf{x}(k+1) + \tilde{\mathbf{F}} \mathbf{x}(k) + \mathbf{G} \tilde{\mathbf{u}}(k)]$$
(32)

com

$$\mathbf{\tilde{u}}^{T}(k)\mathbf{Q}_{2} = -\lambda^{T}(k+1)\mathbf{G}$$
  

$$\mathbf{x}^{T}(k)\mathbf{\tilde{Q}}_{1} = \lambda^{T}(k) - \lambda^{T}(k+1)\mathbf{\tilde{F}}$$
  

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{\tilde{F}}\mathbf{x}(k) + \mathbf{G}\mathbf{\tilde{u}}(k)$$

Valor mínimo do critério (sem incertezas)
 Tem-se então

$$\min J' = \sum_{k=0}^{N-1} [\lambda^T(k)\mathbf{x}(k) - \lambda^T(k+1)\mathbf{\tilde{F}}\mathbf{x}(k) - \lambda^T(k+1)\mathbf{G}\mathbf{\tilde{u}}(k)] + \mathbf{x}^T(N)\mathbf{Q}_0\mathbf{x}(N)$$

$$= \sum_{k=0}^{N-1} [\lambda^T(k)\mathbf{x}(k) - \lambda^T(k+1)\mathbf{x}(k+1)] + \mathbf{x}^T(N)\mathbf{Q}_0\mathbf{x}(N) \qquad (33)$$

$$= \lambda^T(0)\mathbf{x}(0) - \lambda^T(N)\mathbf{x}(N) + \mathbf{x}^T(N)\mathbf{Q}_0\mathbf{x}(N) \qquad (34)$$

Com a condição final (19)  $\lambda(N) = \tilde{\mathbf{Q}}_0 \mathbf{x}(N)$ ,

$$\min J' = \lambda^T(0)\mathbf{x}(0) = \mathbf{x}^T(0)\mathbf{S}(0)\mathbf{x}(0).$$
(35)

Valor mínimo do critério (com incertezas)

Considerando  $\mathbf{v}(k) \neq \mathbf{0}$ , e

$$E\{\mathbf{x}(0)\} = \mathbf{x}_0, \quad E\{\mathbf{x}(0)\mathbf{x}^T(0)\} = \mathbf{R}_{\mathbf{x}_0},$$
  
$$E\{\mathbf{v}(k)\} = \mathbf{0}, \quad E\{\mathbf{v}(k)\mathbf{v}^T(k)\} = \mathbf{R}_{\mathbf{v}}(k),$$

pode-se mostrar que a lei de controle  $\tilde{\mathbf{u}}(k) = -\mathbf{L}(k)\mathbf{x}(k)$  também minimiza o critério *J*' e que seu mínimo (estatístico) é dado por

$$\min J' = \mathbf{x}_0^T \mathbf{S}(0) \mathbf{x}_0 + tr(\mathbf{S}(0)\mathbf{R}_{\mathbf{x}_0}) + \sum_{k=0}^{N-1} tr(\mathbf{S}(k+1)\mathbf{R}_{\mathbf{v}}(k))$$
(36)

- Algoritmo de controle linear quadrático
  - Dados de entrada: Estado inicial x(0); Horizonte de tempo N ; Matrizes de ponderação Q<sub>0</sub>, Q<sub>1</sub>, Q<sub>2</sub> e Q<sub>12</sub>.

Algoritmo de controle linear quadrático

• Preparação (offline ou em 
$$k = 0$$
)  
I. Calcular  $\tilde{\mathbf{F}}(k) = \mathbf{F}(k) - \mathbf{G}(k)\mathbf{M}^T$  e  $\tilde{\mathbf{Q}}_1 = \mathbf{Q}_1 - \mathbf{Q}_{12}\mathbf{Q}_2^{-1}\mathbf{Q}_{12}^T$ .  
II. Iniciar  $\mathbf{S}(N) = \mathbf{Q}_0$  e  $\mathbf{L}(N) = \mathbf{0}$ .  
III.  $k = N - 1$ .  
IV. Calcular

$$\mathbf{L}(k) = \{\mathbf{Q}_2 + \mathbf{G}^T \mathbf{S}(k+1)\mathbf{G}\}^{-1}\mathbf{G}^T \mathbf{S}(k+1)\mathbf{\tilde{F}}$$
(37)  
$$\mathbf{S}(k) = [\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{GL}(k)]^T \mathbf{S}(k+1)[\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{GL}(k)] + \mathbf{\tilde{Q}}_1 + \mathbf{L}^T(k)\mathbf{Q}_2\mathbf{L}(k)$$
(38)

- V. Armazenar L(k).
- VI. k = k 1.
- VII. Retornar ao passo IV enquanto  $k \ge 0$ .

- Algoritmo de controle linear quadrático
  - Realização (online)
     No k-ésimo instante de amostragem, calcular a lei de controle como

$$\mathbf{u}(k) = \tilde{\mathbf{u}}(k) - \mathbf{Q}_2^{-T} \mathbf{Q}_{12}^T \mathbf{x}(k)$$
(39)

 $\operatorname{com} \tilde{\mathbf{u}}(k) = -\mathbf{L}(k)\mathbf{x}(k).$ 

**Exemplo 1.** Controle LQ de motor de corrente contínua acionado por corrente O modelo do motor é dado por

$$\mathbf{x}(k+1) = \begin{pmatrix} e^{-h} & 0\\ 1-e^{-h} & 1 \end{pmatrix} \mathbf{x}(k) + \begin{pmatrix} 1-e^{-h}\\ h-1+e^{-h} \end{pmatrix} \mathbf{u}(k)$$
(40)

com *h* sendo o período de amostragem, e  $\mathbf{x} = (\omega, \theta)^T$  com  $\omega$  sendo a velocidade angular do eixo e  $\theta$  é o ângulo.

Escolheu-se minimizar o critério

$$J = \sum_{k=0}^{N-1} [\mathbf{x}^T(k)\mathbf{Q}_1\mathbf{x}(k) + \mathbf{u}^T(k)\mathbf{Q}_2\mathbf{u}(k)] + \mathbf{x}^T(N)\mathbf{Q}_0\mathbf{x}(N)$$
(41)

com

$$\mathbf{Q}_0 = \left( \begin{array}{cc} \rho_0 & 0 \\ 0 & 0 \end{array} \right), \quad \mathbf{Q}_1 = \left( \begin{array}{cc} \rho_1 & 0 \\ 0 & 0 \end{array} \right), \quad \mathbf{Q}_2 = \rho_2.$$

**Exemplo 1.** Controle LQ de motor de corrente contínua acionado por corrente Caso1: fixando  $\rho_0 = 1$  e  $\rho_1 = 1$ , e com  $\rho_2 = 1$ , 10 ou 200.



**Exemplo 1.** Controle LQ de motor de corrente contínua acionado por corrente Caso1: fixando  $\rho_0 = 1$  e  $\rho_1 = 1$ , e com  $\rho_2 = 1$ , 10 ou 200.



**Exemplo 1.** Controle LQ de motor de corrente contínua acionado por corrente Caso1: fixando  $\rho_0 = 1$  e  $\rho_1 = 1$ , e com  $\rho_2 = 1$ , 10 ou 200.



**Exemplo 1.** Controle LQ de motor de corrente contínua acionado por corrente Caso 2: fixando  $\rho_1 = 0$  e  $\rho_2 = 10^{-3}$ , e com  $\rho_0 = 1$ ,  $10^{-1}$  ou  $10^{-3}$ .



**Exemplo 1.** Controle LQ de motor de corrente contínua acionado por corrente Caso 2: fixando  $\rho_1 = 0$  e  $\rho_2 = 10^{-3}$ , e com  $\rho_0 = 1$ ,  $10^{-1}$  ou  $10^{-3}$ .



**Exemplo 1.** Controle LQ de motor de corrente contínua acionado por corrente Caso 2: fixando  $\rho_1 = 0$  e  $\rho_2 = 10^{-3}$ , e com  $\rho_0 = 1$ ,  $10^{-1}$  ou  $10^{-3}$ .



- Características da regulação:
  - Horizonte infinito:  $N \rightarrow \infty$
  - O ganho de controle L(k) tende a ser constante:  $L_{\infty}$

■ Solução pelas equações (problemas simples):

$$L_{\infty} = \{\mathbf{Q}_2 + \mathbf{G}^T \mathbf{S}_{\infty} \mathbf{G}\}^{-1} \mathbf{G}^T \mathbf{S}_{\infty} \mathbf{\tilde{F}}$$
(42)

$$\mathbf{S}_{\infty} = [\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{G}\mathbf{L}_{\infty}]^T \mathbf{S}_{\infty} [\mathbf{\tilde{F}} - \mathbf{G}\mathbf{L}_{\infty}] + \mathbf{\tilde{Q}}_1 + \mathbf{L}_{\infty}^T \mathbf{Q}_2 \mathbf{L}_{\infty}$$
(43)

Geralmente, mais de uma solução é encontrada para  $L_{\infty}$ . Escolhe-se aquela para a qual  $S_{\infty}$  é positiva definida.

- Solução pelo método dos autovalores:
  - O critério de tempo finito é minimizado quando são satisfeitas as seguintes relações:

$$\tilde{\mathbf{u}}^{T}(k)\mathbf{Q}_{2} = -\lambda^{T}(k+1)\mathbf{G}$$
(44)

$$\mathbf{x}^{T}(k)\tilde{\mathbf{Q}}_{1} = \lambda^{T}(k) - \lambda^{T}(k+1)\tilde{\mathbf{F}}$$
(45)

$$\mathbf{x}(k+1) = \tilde{\mathbf{F}}\mathbf{x}(k) + \mathbf{G}\tilde{\mathbf{u}}(k)$$
(46)

Aplicando (44) em (46), estas equações se transformam em

$$\mathbf{x}(k+1) = (\mathbf{\tilde{F}} + \mathbf{G}\mathbf{Q}_2^{-1}\mathbf{G}^T\mathbf{\tilde{F}}^{-T}\mathbf{Q}_1)\mathbf{x}(k) - \mathbf{G}\mathbf{Q}_2^{-1}\mathbf{G}^T\mathbf{\tilde{F}}^{-T}\lambda(k)$$
(47)  
$$\lambda(k+1) = -\mathbf{\tilde{F}}^{-T}\mathbf{\tilde{Q}}_1\mathbf{x}(k) + \mathbf{\tilde{F}}^{-T}\lambda(k)$$
(48)

Solução pelo método dos autovalores:

que pode ser escrito sob a forma

$$\begin{pmatrix} \mathbf{x}(k+1) \\ \lambda(k+1) \end{pmatrix} = \mathbf{H}_c \begin{pmatrix} \mathbf{x}(k) \\ \lambda(k) \end{pmatrix}$$
(49)

com  $\mathbf{H}_c$  sendo chamada Hamiltoniano e dado por

$$\mathbf{H}_{c} = \begin{pmatrix} \mathbf{\tilde{F}} + \mathbf{G}\mathbf{Q}_{2}^{-1}\mathbf{G}^{T}\mathbf{\tilde{F}}^{-T}\mathbf{Q}_{1} & -\mathbf{G}\mathbf{Q}_{2}^{-1}\mathbf{G}^{T}\mathbf{\tilde{F}}^{-T} \\ -\mathbf{\tilde{F}}^{-T}\mathbf{\tilde{Q}}_{1} & \mathbf{\tilde{F}}^{-T} \end{pmatrix}.$$
 (50)

 $\mathbf{x}(N) \in \lambda(N)$  podem ser obtidos a partir de  $\mathbf{x}(0) \in \lambda(0)$  pela seguinte fórmula:

$$\begin{pmatrix} \mathbf{x}(N) \\ \lambda(N) \end{pmatrix} = \mathbf{H}_c^N \begin{pmatrix} \mathbf{x}(0) \\ \lambda(0) \end{pmatrix}.$$
 (51)

#### Solução pelo método dos autovalores:

A solução para o problema LQR pode ser obtida quando  $N \rightarrow \infty$ . Pode-se mostrar que  $\mathbf{H}_c$  possui 2n autovalores, dos quais n deles são estáveis e os outros n autovalores restantes são instáveis. Na verdade, para cada autovalor  $z_i$  existe um outro autovalor dado por  $1/z_i$ . Assim, definindo-se  $\mathbf{E}$  como sendo a matriz diagonal dos n autovalores instáveis, define-se

$$\mathbf{H}_{c}^{*} = \mathbf{V}^{-1}\mathbf{H}_{c}\mathbf{V} = \begin{pmatrix} \mathbf{E}^{-1} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{E} \end{pmatrix}$$
(52)

com V sendo a matrix de autovetores de  $H_c$ :

$$\mathbf{V} = \begin{pmatrix} \mathbf{X}_i & \mathbf{X}_o \\ \mathbf{L}_i & \mathbf{L}_o \end{pmatrix}$$
(53)

com o indice *i* (resp. *o*) indicando as componentes dos autovetores estáveis (resp. instáveis).

Solução pelo método dos autovalores:

A seguinte transformação de variáveis

$$\begin{pmatrix} \mathbf{x}^*(k) \\ \lambda^*(k) \end{pmatrix} = \mathbf{V}^{-1} \begin{pmatrix} \mathbf{x}(k) \\ \lambda(k) \end{pmatrix}$$
(54)

resulta em

$$\begin{pmatrix} \mathbf{x}^*(N) \\ \lambda^*(N) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \mathbf{E}^{-N} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{E}^N \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \mathbf{x}^*(0) \\ \lambda^*(0) \end{pmatrix}$$
(55)

Quando  $N \to \infty$ ,  $\mathbf{x}^*(N)$  deve ir para **0** enquanto  $\lambda^*(N)$  deve ir para o infinito ( $\mathbf{E}^N$  é instável). A única solução para se ter  $\lambda^*(N)$  finito é quando  $\lambda^*(0) = \mathbf{0}$ , levando  $\lambda^*(N) = \mathbf{0}$ . Assim sendo, a solução finitita para  $\mathbf{x}(N)$  e  $\lambda(N)$  é

$$\mathbf{x}(N) = \mathbf{X}_i \mathbf{x}^*(N) + \mathbf{X}_o \lambda^*(N) = \mathbf{X}_i \mathbf{E}^{-N} \mathbf{x}^*(0)$$
(56)

$$\lambda(N) = \mathbf{L}_i \mathbf{x}^*(N) + \mathbf{L}_o \lambda^*(N) = \mathbf{L}_i \mathbf{E}^{-N} \mathbf{x}^*(0)$$
(57)

Solução pelo método dos autovalores:

Dado que  $\mathbf{x}^*(0) = \mathbf{E}^N \mathbf{X}_i^{-1} \mathbf{x}(N)$ , tem-se

$$\lambda(N) = \mathbf{L}_i \mathbf{E}^{-N} \mathbf{E}^N \mathbf{X}_i^{-1} \mathbf{x}(N) = \mathbf{L}_i \mathbf{X}_i^{-1} \mathbf{x}(N)$$

Sabendo que  $\lambda(k) = \mathbf{S}(k)\mathbf{x}(k)$ , isto leva a  $\mathbf{S}(k) = \mathbf{L}_i \mathbf{X}_i^{-1}$ . Portanto,

$$\mathbf{S}_{\infty} = \mathbf{L}_i \mathbf{X}_i^{-1}. \tag{58}$$

$$\mathbf{L}_{\infty} = \{\mathbf{Q}_2 + \mathbf{G}^T \mathbf{S}_{\infty} \mathbf{G}\}^{-1} \mathbf{G}^T \mathbf{S}_{\infty} \tilde{\mathbf{F}}$$
(59)

#### Filtro de Kalman

• Seja o seguinte modelo linear estocástico:

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{F}(k)\mathbf{x}(k) + \mathbf{G}(k)\mathbf{u}(k) + \mathbf{w}(k)$$
(60)

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{H}(k)\mathbf{x}(k) + \mathbf{v}(k)$$
(61)

com  $\mathbf{w}(k) \sim \mathcal{N}(\mathbf{0}, \mathbf{Q}(k))$  e  $\mathbf{v}(k) \sim \mathcal{N}(\mathbf{0}, \mathbf{R}(k))$  sendo processos gaussianos representando incertezas na evolução das variáveis de estado  $\mathbf{x}(k)$  e na medição  $\mathbf{y}(k)$ , respectivamente.

#### Filtro de Kalman

Sendo x(k) também um processo gaussiano, entre medições, sua estimativa x̂(k|k−1) é obtida por predição:

$$\hat{\mathbf{x}}(k|k-1) = \mathbf{F}(k-1)\hat{\mathbf{x}}(k-1) + \mathbf{G}(k-1)\mathbf{u}(k-1)$$
 (62)

$$\mathbf{P}(k|k-1) = \mathbf{F}(k-1)\mathbf{P}(k-1)\mathbf{F}^{T}(k-1) + \mathbf{Q}(k)$$
(63)

com  $\mathbf{P}(k|k-1) \stackrel{\Delta}{=} E\{(\mathbf{\hat{x}}(k|k-1) - \mathbf{x}(k)) \cdot (\mathbf{\hat{x}}(k|k-1) - \mathbf{x}(k))^T\}$  sendo a matrix de covariâncias do erro de predição.

#### Filtro de Kalman

• Quando medições  $\mathbf{y}(k)$  são realizadas, estas são usadas para corrigir o processo de predição e obter uma estimativa  $\mathbf{\hat{x}}(k)$  pela relação seguinte:

$$\hat{\mathbf{x}}(k) = \hat{\mathbf{x}}(k|k-1) + \mathbf{K}(k) \cdot (\mathbf{y}(k) - \mathbf{H}(k)\hat{\mathbf{x}}(k-1))$$
(64)

$$\mathbf{P}(k) = (\mathbf{I} - \mathbf{K}(k)\mathbf{H}(k))\mathbf{P}(k|k-1)$$

$$= (\mathbf{I} - \mathbf{K}(k)\mathbf{H}(k))\mathbf{P}(k|k-1)(\mathbf{I} - \mathbf{K}(k)\mathbf{H}(k))^{T} + \mathbf{K}(k)\mathbf{R}(k)\mathbf{K}^{T}(k)\mathbf{66})$$
(65)

com  $\mathbf{P}(k) \stackrel{\Delta}{=} E\{(\mathbf{\hat{x}}(k) - \mathbf{x}(k)) \cdot (\mathbf{\hat{x}}(k) - \mathbf{x}(k))^T\}$  sendo a matrix de covariâncias do erro de estimação.  $\mathbf{K}(k)$  é o chamado ganho de Kalman, e é dado por

$$\mathbf{K}(k) = \mathbf{P}(k|k-1)\mathbf{H}^{T}(k)\left(\mathbf{H}(k)\mathbf{P}(k|k-1)\mathbf{H}^{T}(k) + \mathbf{R}(k)\right)^{-1}$$
(67)

#### Filtro de Kalman

 As equações do filtro resultam em um estimador recursivo de mínima variância de x(k):

$$\hat{\mathbf{x}}(k) = \arg\min E\{(\hat{\mathbf{x}}(k) - \mathbf{x}(k))^T \cdot (\hat{\mathbf{x}}(k) - \mathbf{x}(k))\}$$
(68)  
=  $\arg\min Tr(\mathbf{P}(k))$  (69)

ou ainda, para o caso linear, temos o estimador de máximo de verosemelhança:

$$\hat{\mathbf{x}}(k) = \arg \max p(\mathbf{x}(k)|\mathbf{y}(k)).$$
 (70)

• O termo  $\mathbf{y}(k) - \mathbf{H}(k)\mathbf{\hat{x}}(k-1)$  é chamado de inovação, e portanto as equações (64)-(66) são denominadas de *formulação inovação*.

#### Filtro de Kalman

 As matrizes de covariâncias P(k), Q(k) e R(k) são uma medida do quanto de incerteza está envolvida no processo de estimação. Por analogia, suas inversas são chamadas de matrizes de informação, para as quais a *formulação informação* pode ser aplicada:

$$\hat{\mathbf{x}}(k) = \mathbf{P}(k) \left( \mathbf{P}^{-1}(k|k-1)\hat{\mathbf{x}}(k|k-1) + \mathbf{H}^{T}(k)\mathbf{R}^{-1}(k)\mathbf{y}(k) \right)$$
(71)

$$\mathbf{P}^{-1}(k) = \mathbf{P}^{-1}(k|k-1) + \mathbf{H}^{T}(k)\mathbf{R}^{-1}(k)\mathbf{H}(k)$$
(72)

 Da equação (72), conclui-se que a informação da estimativa é a soma das informações aportadas pela predição e pelas medições. Ou seja, o filtro extrai o necessário de informação do sistema.

#### Exemplo 2. Fusão sensorial usando o filtro de Kalman

São dados:  $x_a$  e  $x_b$  medições de uma grandeza x obtidas por dois sensores  $S_A$  e  $S_B$ , respectivamente.  $\sigma_a^2$  e  $\sigma_b^2$  são as variâncias associadas.

Considerando  $x_a$  como informação *a priori* (predição) e  $x_b$  a informação obtida por medição, a estimativa  $x_c$  de mínima variância é obtida pelo uso do filtro de Kalman:

$$x_c = x_a \frac{\sigma_b^2}{\sigma_a^2 + \sigma_b^2} + x_b \frac{\sigma_a^2}{\sigma_a^2 + \sigma_b^2}$$

e sua variância é dada por

$$\sigma_c^2 = \frac{\sigma_a^2 \sigma_b^2}{\sigma_a^2 + \sigma_b^2}$$

ou ainda  $(\sigma_c^2)^{-1} = (\sigma_a^2)^{-1} + (\sigma_b^2)^{-1}$ , ou seja, as informações se somam.

Exemplo 2. Fusão sensorial usando o filtro de Kalman



















Exemplo 5. Detecção de falha em motor de corrente contínua



Exemplo 5. Detecção de falha em motor de corrente contínua



**Exemplo 5.** Detecção de falha em motor de corrente contínua



49

**Exemplo 5.** Detecção de falha em motor de corrente contínua



#### Exemplo 5. Detecção de falha em motor de corrente contínua



- Filtro de Kalman de regime permanente
  - Seja o seguinte modelo de um sistema linear estocástico:

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{F}\mathbf{x}(k) + \mathbf{G}\mathbf{u}(k) + \mathbf{w}(k)$$
(73)

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{H}\mathbf{x}(k) + \mathbf{v}(k)$$
(74)

com  $\mathbf{w}(k) \sim \mathcal{N}(\mathbf{0}, \mathbf{Q})$  e  $\mathbf{v}(k) \sim \mathcal{N}(\mathbf{0}, \mathbf{R})$  sendo processos gaussianos estacionários representando incertezas na evolução das variáveis de estado  $\mathbf{x}(k)$  e na medição  $\mathbf{y}(k)$ , respectivamente.

- Filtro de Kalman de regime permanente
  - Estando este sistema operando em torno de uma condição nominal e seu estado estimado por um filtro de Kalman, o ganho do filtro tende a permanecer constante sendo Q e R também constantes. Assim, sendo P(k) = P(k|k-1):

$$\mathbf{P}(k) = \mathbf{F}\mathbf{P}(k-1)\mathbf{F}^{T} + \mathbf{Q}$$
  
=  $\mathbf{F}[(\mathbf{I} - \mathbf{K}(k-1)\mathbf{H})\mathbf{P}(k-1|k-2)]\mathbf{F}^{T} + \mathbf{Q}$   
=  $\mathbf{F}[(\mathbf{I} - \mathbf{P}(k-1|k-2)\mathbf{H}^{T}(\mathbf{H}\mathbf{P}(k-1|k-2)\mathbf{H}^{T} + \mathbf{R})^{-1}\mathbf{H})\mathbf{P}(k-1|k-2)]$ 

- Filtro de Kalman de regime permanente
  - Em regime permanente,  $\mathbf{P}(k-1) = \mathbf{P}(k-1|k-2)$

$$\mathbf{P}(k) = \mathbf{F}\left[\left(\mathbf{I} - \mathbf{P}(k-1)\mathbf{H}^{T}\left(\mathbf{H}\mathbf{P}(k-1)\mathbf{H}^{T} + \mathbf{R}\right)^{-1}\mathbf{H}\right)\mathbf{P}(k-1)\right]\mathbf{F}^{T} + \mathbf{Q} \quad (78)$$

e  $\mathbf{P}_{\infty} = \mathbf{P}(k) = \mathbf{P}(k-1)$  que resulta em

$$\mathbf{P}_{\infty} = \mathbf{F} \left( \mathbf{I} - \mathbf{K}_{\infty} \mathbf{H} \right) \mathbf{P}_{\infty} \mathbf{F}^{T} + \mathbf{Q}.$$
(79)

O ganho em regime permanente do filtro é portanto dado por

$$\mathbf{K}_{\infty} = \mathbf{P}_{\infty} \mathbf{H}^{\mathbf{T}} \left( \mathbf{H} \mathbf{P}_{\infty} \mathbf{H}^{T} + \mathbf{R} \right)^{-1}.$$
 (80)

- Problema da estimação não-linear ótima
  - Seja o seguinte modelo não-linear estocástico:

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{f}_k(\mathbf{x}(k), \mathbf{u}(k)) + \mathbf{w}(k)$$
(81)

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{h}_k(\mathbf{x}(k)) + \mathbf{v}(k)$$
(82)

com  $\mathbf{w}(k) \sim \mathcal{N}(\mathbf{0}, \mathbf{Q}(k))$  e  $\mathbf{v}(k) \sim \mathcal{N}(\mathbf{0}, \mathbf{R}(k))$  sendo processos gaussianos representando incertezas na evolução das variáveis de estado  $\mathbf{x}(k)$  e na medição  $\mathbf{y}(k)$ , respectivamente.

- Problema da estimação não-linear ótima
  - **x**(*k*) não pode ser mais considerado um processo gaussiano. Sua distribuição evolui da seguinte forma:

$$p(\mathbf{x}(k)|\mathbf{y}_1,\ldots,\mathbf{y}_k) = \frac{p(\mathbf{y}(k)|\mathbf{x}(k))p(\mathbf{x}(k)|\mathbf{y}(1),\ldots,\mathbf{y}(k-1))}{\int p(\mathbf{y}(k)|\boldsymbol{\xi})p(\boldsymbol{\xi}|\mathbf{y}(1),\ldots,\mathbf{y}(k-1))d\boldsymbol{\xi}}$$
(83)

Na prática, dificilmente pode-se obter uma solução analítica a este problema.

- Filtro de Kalman estendido
  - Para funções f<sub>k</sub> e h<sub>k</sub> suficientemente suaves, a gaussianidade de x(k) pode ser válida por um certo período de tempo. Assim, entre medições, sua estimativa x(k|k-1) é obtida por predição:

$$\hat{\mathbf{x}}(k|k-1) = \mathbf{f}_{k-1}(\hat{\mathbf{x}}(k-1), \mathbf{u}(k-1))$$
 (84)

$$\mathbf{P}(k|k-1) = \mathbf{F}(k-1)\mathbf{P}(k-1)\mathbf{F}^{T}(k-1) + \mathbf{Q}(k)$$
 (85)

com  $\mathbf{F}(k-1) = \partial \mathbf{f}_{k-1} / \partial \mathbf{\hat{x}}(k-1).$ 

- Filtro de Kalman estendido
  - Quando medições  $\mathbf{y}(k)$  são realizadas, estas são usadas para corrigir o processo de predição e obter uma estimativa  $\mathbf{\hat{x}}(k)$  pela relação seguinte:

$$\hat{\mathbf{x}}(k) = \hat{\mathbf{x}}(k|k-1) + \mathbf{K}(k) \cdot (\mathbf{y}(k) - \mathbf{H}(k)\hat{\mathbf{x}}(k-1))$$
(86)

$$\mathbf{P}(k) = (\mathbf{I} - \mathbf{K}(k)\mathbf{H}(k))\mathbf{P}(k|k-1)$$
(87)
$$(\mathbf{I} - \mathbf{K}(k)\mathbf{H}(k))\mathbf{P}(k|k-1) (\mathbf{I} - \mathbf{K}(k)\mathbf{H}(k))^{T} + \mathbf{K}(k)\mathbf{P}(k)\mathbf{K}^{T}(k)\mathbf{Q}(k)$$

 $= (\mathbf{I} - \mathbf{K}(k)\mathbf{H}(k))\mathbf{P}(k|k-1)(\mathbf{I} - \mathbf{K}(k)\mathbf{H}(k))^{T} + \mathbf{K}(k)\mathbf{R}(k)\mathbf{K}^{T}(k||\mathbf{88})$ 

com  $\mathbf{H}(k) = \partial \mathbf{h}_k / \partial \mathbf{\hat{x}}(k|k-1)$ . O ganho de Kalman  $\mathbf{K}(k)$  é dado por

$$\mathbf{K}(k) = \mathbf{P}(k|k-1)\mathbf{H}^{T}(k)\left(\mathbf{H}(k)\mathbf{P}(k|k-1)\mathbf{H}^{T}(k) + \mathbf{R}(k)\right)^{-1}$$
(89)









## Controle linear quadrático gaussiano (LQG)

No controle LQG de uma planta (3)-(4), aplica-se um controlador LQ cuja lei de controle é

$$\mathbf{u}(k) = -\mathbf{L}(k)\mathbf{\hat{x}}(k) - \mathbf{Q}_2^{-T}\mathbf{Q}_{12}^T\mathbf{\hat{x}}(k)$$
(90)

com  $\hat{\mathbf{x}}(k)$  sendo a estimativa de estado obtida por um filtro de Kalman.

- O caso de regulagem pode ser tratado usando as versões de regime permanente do controle LQ (*i.e.*, LQR) e do filtro de Kalman.
- Para sistemas não-lineares, o controlador usa o modelo linearizado em torno da referência enquanto que o estimador usa o modelo linearizado em torno da predição.

# **Bibliografia**

Para a elaboração deste documento, foram consultadas as seguintes referências: [1], [2], [3], [4] e [5].

#### Referências

- [1] A. H. Jazwinski. Stochastic Processes and Filtering Theory. Academic Press, 1970.
- [2] C.K. Chui and G. Chen. *Kalman filtering with real-time applications*. Springer-Verlag, 3rd edition, 1999.
- [3] P. Dyer and S.R. McReynolds. *The computation and theory of optimal control*. Academic Press, 1970.
- [4] K.J. Åström and B. Wittenmark. *Computer Controller Systems: theory and design*. Prentice-Hall, Inc., Englewood Cliffs, N.J., 2nd edition, 1990.
- [5] J.D. Powell G.F. Franklin and M.L. Workman. *Digital control of dynamic systems*. Addison Wesley Longman, Inc., 3rd edition, 1997.