

---

# SEM5875 - Controle de Sistemas Robóticos

Adriano A. G. Siqueira

Aula 6 - Manipuladores Subatuados

# Controle $\mathcal{H}_\infty$ via Representação quase-LPV

---

Divide-se o vetor das posições,  $q$ , em:

- $q_c \in \mathbb{R}^{n_a}$ , juntas controladas,
- $q_r \in \mathbb{R}^{n-n_a}$ , juntas restantes.

Há duas possibilidades:

1.  $q_c$  contém somente juntas passivas: quando  $n_p \geq n_a$  e todas as outras juntas passivas, se houver alguma, são mantidas freadas;
2.  $q_c$  contém juntas ativas e passivas: quando  $n_p < n_a$ .

# Controle $\mathcal{H}_\infty$ via Representação quase-LPV

Partição da equação de um manipulador totalmente atuado:

$$\begin{bmatrix} \tau_a \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \delta_a(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) \\ \delta_u(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} M_{ar}(q) & M_{ac}(q) \\ M_{ur}(q) & M_{uc}(q) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{q}_r \\ \ddot{q}_c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} C_{ar}(q, \dot{q}) & C_{ac}(q, \dot{q}) \\ C_{ur}(q, \dot{q}) & C_{uc}(q, \dot{q}) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{q}_r \\ \dot{q}_c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} F_a(\dot{q}) \\ F_u(\dot{q}) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} G_a(q) \\ G_u(q) \end{bmatrix}.$$

Isolando o vetor  $\ddot{q}_r$  na segunda linha e substituindo na primeira linha, obtém-se:

# Controle $\mathcal{H}_\infty$ via Representação quase-LPV

$$\tau_a + \bar{\delta}(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) = \bar{M}_0(q)\ddot{q}_c + \bar{C}_0(q, \dot{q})\dot{q}_c + \\ \bar{E}_0(q, \dot{q})\dot{q}_r + \bar{F}_0(q, \dot{q}) + \bar{G}_0(q),$$

com

$$\bar{M}_0(q) = M_{ac}(q) - M_{ar}(q)M_{ur}^{-1}(q)M_{uc}(q),$$

$$\bar{C}_0(q, \dot{q}) = C_{ac}(q, \dot{q}) - M_{ar}(q)M_{ur}^{-1}(q)C_{uc}(q, \dot{q}),$$

$$\bar{E}_0(q, \dot{q}) = C_{ar}(q, \dot{q}) - M_{ar}(q)M_{ur}^{-1}(q)C_{ur}(q, \dot{q}),$$

$$\bar{F}_0(q, \dot{q}) = F_a(\dot{q}) - M_{ar}(q)M_{ur}^{-1}(q)F_u(\dot{q}),$$

$$\bar{G}_0(q) = G_a(q) - M_{ar}(q)M_{ur}^{-1}(q)G_u(q),$$

$$\bar{\delta}(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) = \delta_a(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) - M_{ar}(q)M_{ur}^{-1}(q)\delta_u(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d).$$

# Controle $\mathcal{H}_\infty$ via Representação quase-LPV

Define-se o estado:

$$\tilde{x}_c = \begin{bmatrix} \dot{q}_c - \dot{q}_c^d \\ q_c - q_c^d \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{\tilde{q}}_c \\ \tilde{q}_c \end{bmatrix}.$$

Espaço de estados de manipuladores subatuados:

$$\dot{\tilde{x}}_c = \begin{bmatrix} -\overline{M}_0^{-1}(q)\overline{C}_0(q, \dot{q}) & 0 \\ I & 0 \end{bmatrix} \tilde{x}_c + \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} \bar{u} + \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} \bar{w},$$

com

$$\tau_a = \overline{M}_0(q)(\ddot{q}_c^d + \bar{u}) + \overline{C}_0(q, \dot{q})\dot{q}_c^d + \overline{E}_0(q, \dot{q})\dot{q}_r + \overline{F}_0(q, \dot{q}) + \overline{G}_0(q).$$

Partição da equação de um manipulador totalmente atuado:

$$\begin{bmatrix} \tau_r \\ \tau_c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \delta_r(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) \\ \delta_c(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} M_{rr}(q) & M_{rc}(q) \\ M_{cr}(q) & M_{cc}(q) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{q}_r \\ \ddot{q}_c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} C_{rr}(q, \dot{q}) & C_{rc}(q, \dot{q}) \\ C_{cr}(q, \dot{q}) & C_{cc}(q, \dot{q}) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{q}_r \\ \dot{q}_c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} F_r(\dot{q}) \\ F_c(\dot{q}) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} G_r(q) \\ G_c(q) \end{bmatrix} .$$

A equação no espaço de estados fica:

$$\dot{\tilde{x}}_c = \bar{A}_T(q, \dot{q}, t)\tilde{x}_c + T_0^{-1} \begin{bmatrix} M_{cc}^{-1}(q) \\ 0 \end{bmatrix} [T_{11}(-\bar{F}(x_e) + \bar{\tau}) + \bar{w}],$$

com

$$\bar{A}_T(q, \dot{q}, t) = T_0^{-1} \begin{bmatrix} -M_{cc}^{-1}(q)C_{cc}(q, \dot{q}) & 0 \\ T_{11}^{-1} & -T_{11}^{-1}T_{12} \end{bmatrix} T_0,$$

$$\begin{aligned} \bar{F}(x_e) = & M_{cc}(q)(\ddot{q}_c^d - T_{11}^{-1}T_{12}\dot{\tilde{q}}_c) + C_{cc}(q, \dot{q})(\dot{q}_c^d - T_{11}^{-1}T_{12}\tilde{q}_c) \\ & + F_c(\dot{q}) + G_c(q). \end{aligned}$$

O torque aplicado nas ativas é calculado por:

$$\tau_a = \left( M_{ac}(q) - M_{ar}(q)M_{ur}^{-1}(q)M_{uc}(q) \right) \ddot{q}_c + \\ b_a(q, \dot{q}) - M_{ar}(q)M_{ur}^{-1}(q)b_u(q, \dot{q}),$$

com

$$\ddot{q}_c = \ddot{q}_c^d - T_{11}^{-1}T_{12}\ddot{\tilde{q}}_c - T_{11}^{-1}M_{cc}^{-1}(q_c) \left( C_{cc}(q_c, \dot{q}_c)B^T T_0 \tilde{x}_c - \bar{u} \right).$$

e 
$$\bar{u} = -R^{-1}B^T T_0 \tilde{x}_c.$$



A matriz  $P(\tilde{x}_c, t)$  é escolhida como:

$$P(\tilde{x}_c, t) = T_0^T \begin{bmatrix} M_{cc}(\tilde{x}_c, t) & 0 \\ 0 & K \end{bmatrix} T_0.$$

- $M_{cc} \Rightarrow$  positiva definida,
- $(C_{cc}(q_c, \dot{q}_c) - \frac{1}{2}\dot{M}_{cc}(q_c, \dot{q}_c)) \Rightarrow$  anti-simétrica.

Parametrização linear:

$$\bar{F}(x_{e_c}) = \bar{Y}(q_c, \dot{q}_c, \dot{q}_c^d - T_{11}T_{12}\tilde{x}_{c_2}, \ddot{q}_c^d - T_{11}^{-1}T_{12}\dot{\tilde{x}}_{c_2})\bar{\theta}.$$

Lei de controle adaptativa:

$$\begin{aligned}\dot{\hat{\theta}} &= -\bar{S}^{-1}\bar{Y}^T(\cdot)T_{11}B^T T_0\tilde{x}_c, \\ \bar{\tau} &= \bar{Y}(\cdot)\hat{\theta} - T_{11}^{-1}R^{-1}B^T T_0\tilde{x}_c.\end{aligned}$$

Torque nas ativas:

$$\begin{aligned}\tau_a = & \left( \hat{M}_{ac}(q) - \hat{M}_{ar}(q) \hat{M}_{ur}^{-1}(q) \hat{M}_{uc}(q) \right) \ddot{q}_c \\ & + \hat{b}_a(q, \dot{q}) - \hat{M}_{ar}(q) \hat{M}_{ur}^{-1}(q) \hat{b}_u(q, \dot{q}),\end{aligned}$$

com

$$\ddot{q}_c = -\hat{M}_{cc}^{-1}(q) \left( \hat{C}_{cc}(q, \dot{q}) \dot{q}_c + \hat{F}_c(\dot{q}) + \hat{G}_c(q) - \bar{\tau} \right).$$

$\hat{M}, \hat{C} \Rightarrow$  valores estimados.

A equação de um manipulador pode ser reescrita por:

$$\tau + \delta(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) = M_0(q)\ddot{q} + D_0(q, \dot{q})\dot{q} + F_0(\dot{q}) + G_0(q),$$

com  $V(q, \dot{q}) = D_0(q, \dot{q})\dot{q} + \Delta D(q, \dot{q})\dot{q}$ .

Considera-se que apenas uma junta passiva,  $q_u$ , é controlada por uma junta ativa,  $q_a$ .

Após a partição tem-se:

$$\begin{aligned}\tau_a + \bar{\delta}(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) = & \bar{M}_0(q)\ddot{q}_u + \bar{D}_0(q, \dot{q})\dot{q}_u + \bar{E}_0(q, \dot{q})\dot{q}_a \\ & + \bar{F}_0(\dot{q}) + \bar{G}_0(q),\end{aligned}$$

com 
$$\bar{M}_0(q) = M_{au}(q) - M_{aa}(q)M_{ua}^{-1}(q)M_{uu}(q),$$

$$\bar{D}_0(q, \dot{q}) = D_{au}(q, \dot{q}) - M_{aa}(q)M_{ua}^{-1}(q)D_{uu}(q, \dot{q}),$$

$$\bar{E}_0(q, \dot{q}) = D_{aa}(q, \dot{q}) - M_{aa}(q)M_{ua}^{-1}(q)D_{ua}(q, \dot{q}),$$

$$\bar{F}_0(\dot{q}) = F_a(\dot{q}) - M_{aa}(q)M_{ua}^{-1}(q)F_u(\dot{q}),$$

$$\bar{G}_0(q) = G_a(q) - M_{aa}(q)M_{ua}^{-1}(q)G_u(q),$$

$$\bar{\delta}(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) = \delta_a(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d) - M_{aa}(q)M_{ua}^{-1}(q)\delta_u(q, \dot{q}, \ddot{q}, \tau_d).$$

A equação no espaço de estados fica:

$$\dot{\tilde{x}}_u = \bar{A}_T(\tilde{x}_u, t)\tilde{x}_u + T_0^{-1} \begin{bmatrix} \bar{M}_0^{-1}(q) \\ 0 \end{bmatrix} [T_{11}(-\bar{F}(x_e) + \tau_a) + \bar{w}],$$

com

$$\bar{A}_T(\tilde{x}_u, t) = T_0^{-1} \begin{bmatrix} -\bar{M}_0(q)^{-1}\bar{D}_0(q, \dot{q}) & 0 \\ T_{11}^{-1} & -T_{11}^{-1}T_{12} \end{bmatrix} T_0,$$

$$\begin{aligned} \bar{F}(x_e) = & \bar{M}_0(q)(\ddot{q}_u^d - T_{11}^{-1}T_{12}\dot{\tilde{q}}_u) + \bar{D}_0(q, \dot{q})(\dot{q}_u^d - T_{11}^{-1}T_{12}\tilde{q}_u) \\ & + \bar{E}_0(q, \dot{q})\dot{q}_a + \bar{F}_0(\dot{q}) + \bar{G}_0(q). \end{aligned}$$

Torque aplicado nas juntas ativas:

$$\tau_a = \bar{F}(x_{e_u}, \bar{\Theta}) + T_{11}^{-1} \bar{u}.$$

Uma junta passiva é controlada por uma junta ativa  $\Rightarrow \bar{M}_0(q)$  é escalar e sempre negativa.

$$P_u(\tilde{x}_u, t) = T_0^T \begin{bmatrix} -\bar{M}_0(\tilde{x}_u, t) & 0 \\ 0 & K_c \end{bmatrix} T_0 > 0.$$

Portanto:  $\bar{u} = +R^{-1} B^T T_0 \tilde{x}_u$ .

Definição de  $D_0(q, \dot{q})$ :

$$\overline{D}_0(q, \dot{q}) - \frac{1}{2}\dot{\overline{M}}_0(q, \dot{q}) \Rightarrow \text{anti-simétrica.}$$

Lei de controle dada por:

$$\begin{aligned}\dot{\overline{\Theta}} &= + \overline{Z}^{-T} \overline{\Xi}^T T_{11} B^T T_0 \tilde{x}_u, \\ \tau_a &= \overline{\Xi} \overline{\Theta} + T_{11}^{-1} R^{-1} B^T T_0 \tilde{x}_u.\end{aligned}$$