

EL5205

Laboratorio de Control Avanzado

TEMA: CONTROL ADAPTABLE DE SISTEMAS

Prof. Manuel A. Duarte Mermoud

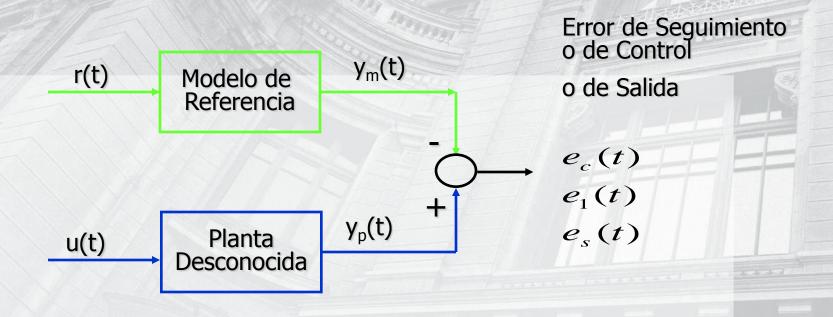
• ESCUELA DE INJENIERIA

Semestre Otoño 2014



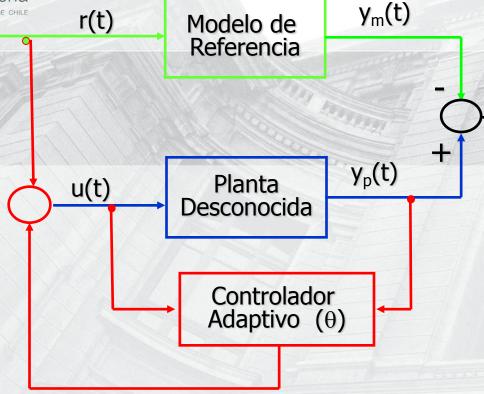
1.0 Sistemas Adaptivos Simples

CARM (MRAC)



OESCUELA DE INJENIERIA





Error de Seguimiento o de Control

 $e_1(t)$

 $e_C(t)$

 $e_{S}(t)$

- Formas de lograrlo:
- Indirecto

- Directo

- Combinado A

Objetivo de Control

$$\lim_{t\to\infty}e_c(t)=0$$

$$\theta(t) \rightarrow \theta^*$$



1.1 Control Adaptivo Directo

Planta de primer orden

(Narendra, Valavani 1977)

(Planta)
$$\dot{x}_p = -a_p x_p + k_p u$$

 $a_p, k_p \in \Re$ constantes desconocidas

OESCUELA DE ÎNJENIERIA

$$x_p(\cdot):[t_0,\infty)\to\Re,\quad u(\cdot):[t_0,\infty)\to\Re$$

(Modelo de Referencia)

$$\dot{x}_m = -a_m x_m + b_m r$$
, $a_m, b_m \in \Re$ constantes conocidas $a_m > 0$

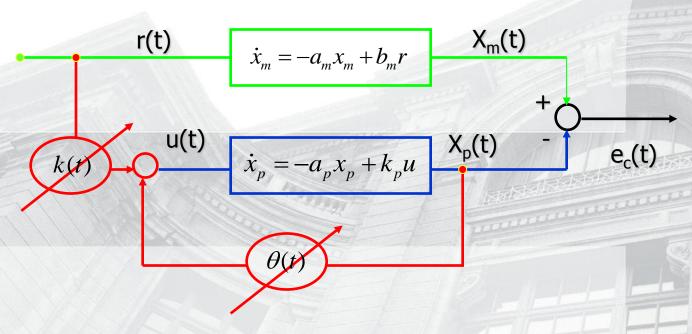
$$\dot{x}_m(\cdot):[t_0,\infty)\to\Re$$

 $r(\cdot):[t_0,\infty)\to\Re$ acotada, continua por tramos

(Ley de Control)

$$u(t) = \theta(t)x_p(t) + k(t)r(t)$$





$$\dot{x}_p(t) = \left[-a_p + k_p \theta(t) \right] x_p(t) + k_p k(t) r(t)$$

$$\dot{x}_m(t) = -a_m x_m(t) + b_m r(t)$$

$$-a_p + k_p \theta^* = -a_m$$
, θ^* parámetros deseados $k_p k^* = b_m$, k^* del controlador



$$\dot{e}_{c}(t) = \left[-a_{p} + k_{p}\theta \right] x_{p} + a_{m}x_{m} + \left(k_{p}k - b_{m}\right)r \qquad \pm a_{m}x_{p}$$

$$\dot{e}_{c}(t) = \left[-a_{p} + a_{m} + k_{p}\theta \right] x_{p} + a_{m} \underbrace{\left(x_{m} - x_{p}\right) + \left(k_{p}k - b_{m}\right)r}_{k_{p}k^{*}}$$

$$\dot{e}_{c}(t) = k_{p} \underbrace{\left(\theta - \theta^{*}\right)}_{\phi_{\theta}} x_{p} - a_{m}e_{c} + k_{p} \underbrace{\left(k - k^{*}\right)r}_{\phi_{k}}$$

$$\dot{e}_c(t) = -a_m e_c(t) + k_p \phi_\theta(t) x_p(t) + k_p \phi_k(t) r(t)$$
 Modelo de Error Nº 2



Ley de Ajuste de Parámetros:

$$\dot{\phi}_{\theta}(t) = \dot{\theta}(t) = -\operatorname{sgn}(k_p)e_c(t)x_p(t)$$

$$\dot{\phi}_{k}(t) = \dot{k}(t) = -\operatorname{sgn}(k_p)e_c(t)r(t)$$

Análisis de Estabilidad

$$V = \frac{1}{2} (e_c^2 + |k_p| \phi_\theta^2 + |k_p| \phi_k^2)$$

$$\dot{V} = e_c \dot{e}_c + \left| k_p \right| \phi_\theta \, \dot{\phi}_\theta + \left| k_p \right| \phi_k \dot{\phi}_k$$

$$\dot{V} = -a_m e_c^2 + k_p \phi_\theta \ x_p e_c + k_p \phi_k r e_c - \left| k_p \right| \operatorname{sgn}(k_p) \phi_\theta x_p e_c - \left| k_p \right| \operatorname{sgn}(k_p) \phi_k r e_c$$

$$= -a_m e_c^2 \le 0$$

$$\dot{V} = -a_m e_c^2 \le 0 \Longrightarrow e_c \in \mathcal{L}^2$$

$$V > 0$$
, $\dot{V} \leq 0$, $\Rightarrow e_c, \phi_\theta, \phi_k \in \mathcal{L}^\infty$

$$x_p, \theta, k \in \mathcal{L}^{\infty}$$

$$r \in \mathcal{L}^{\infty} \Rightarrow x_m \in \mathcal{L}^{\infty}, \quad \therefore \dot{e}_c \in \mathcal{L}^{\infty}, \quad \therefore u \in \mathcal{L}^{\infty}$$

Barbalat Lema

 e_c continua, $e_c \in \mathcal{L}^2$ y además $e_c \in \mathcal{L}^\infty$

entonces $\lim_{t\to\infty} e_c = 0$

Conclusión:

 $e_c \rightarrow 0, t \rightarrow \infty$

Hipótesis:

- signo de k_p conocido

- $r \in \mathcal{L}^{\infty}$
- Modelo de referencia a.e
- Planta lineal, invariable en el tiempo
- Planta C.C. $K_p \neq 0$
- Grado relativo conocido
- Orden de la planta (cota superior)
- Ceros en el s. p. i. c



2.0 Control Adaptivo por Referencia a Modelo (CARM) de Plantas de Grado Relativo Unitario(n*=1)

Modelo de Referencia

$$W_m(s) = k_m \frac{Z_m(s)}{R_m(s)} \qquad \xrightarrow{\mathbf{r(t)}} \qquad \mathbf{W_m(s)} \qquad \xrightarrow{\mathbf{Y_m(t)}}$$

Z_m(s) : mónico y Hurwitz grado n-1

R_m(s) : mónico y Hurwitz grado n

(F de T Wm(s) estrictamente real positiva, sin pérdida de generalidad)

r(·) : uniformemente acotada y continua por tramos

k_m: ganancia de alta frecuencia

$$Z_m(s) = s^{n-1} + b_{n-1}^m s^{n-2} + \dots + b_1^m s + b_0^m$$

$$R_m(s) = s^n + a_{n-1}^m s^{n-1} + \dots + a_1^m s + a_0^m$$





$$W_p(s) = k_p \frac{Z_p(s)}{R_p(s)}$$

Z_p(s) : mónico y Hurwitz grado n-1

R_p(s) : mónico y grado n

k_p : ganancia de alta frecuencia

$$Z_p(s) = s^{n-1} + b_{n-2}s^{n-2} + \dots + b_1s + b_0$$

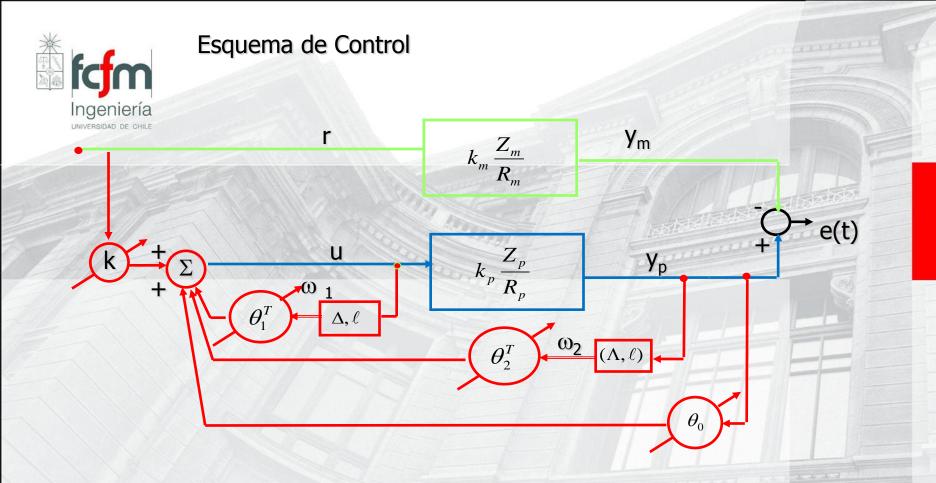
$$R_p(s) = s^n + a_{n-1}s^{n-1} + \dots + a_1s + a_0$$

Supuestos Clásicos

- i) Signo de k_p conocido
- ii) Cota superior de n conocida
- iii) grado relativo n* conocido
- iv) ceros de la planta en C

$$\dot{x}_p = A_p x_p + b_p u$$

$$y_p = h_p^T x_p$$



 $Z_m(s)$, $R_m(s)$: mónico y Hurwitz grado n-1 y n (conocidos) W_m (s) e.r.p. ESCUELA DE INJENIERIA

Z_p(s): mónico y grado n-1 (desconocido)

R_m(s): mónico y Hurwitz grado n (desconocido)

Objetivo de Control

$$\lim_{t\to\infty} \left(y_p(t) - y_m(t) \right) = 0$$



$$\dot{\omega}_1 = \Lambda \omega_1 + \ell u \qquad \Lambda \in \Re^{(n-1)\times(n-1)}$$

$$\dot{\omega}_2 = \Lambda \omega_2 + \ell y_p$$

$$\omega = \begin{bmatrix} r \ \omega_1^T \ y_p \ \omega_2^T \end{bmatrix}^T \quad \theta = \begin{bmatrix} k \ \theta_1^T \ \theta_0 \ \theta_2^T \end{bmatrix}^T \in \Re^{2n}$$

OESCUELA DE INJENIERIA

Se escoge
$$\Lambda(s) = Z_m(s)$$

Definimos

$$\phi(t) = \theta(t) - \theta^* = \left[k - k^* (\theta_1 - \theta_1^*)^T \theta_0 - \theta_0^* (\theta_2 - \theta_2^*)^T \right]^T$$

$$= \left[\psi(t) \phi_1^T(t) \phi_0(t) \phi_2^T(t) \right]^T$$



Leyes de ajuste:

$$\dot{\psi}(t) = \dot{k}(t) = -\operatorname{sgn}(k_p)e(t)r(t)$$

$$\dot{\phi}_0(t) = \dot{\theta}_0(t) = -\operatorname{sgn}(k_p)e(t)y_p(t)$$

$$\dot{\phi}_1(t) = \dot{\theta}_1(t) = -\operatorname{sgn}(k_p)e(t)\omega_1(t)$$

$$\dot{\phi}_2(t) = \dot{\theta}_2(t) = -\operatorname{sgn}(k_p)e(t)\omega_2(t)$$

$$\dot{\phi}(t) = \dot{\theta}(t) = -\operatorname{sgn}(k_p)e(t)\omega(t)$$

OESCUELA DE INJENIERIA



$$\lim_{t \to \infty} |y_p(t) - y_m(t)| = 0$$
 Estabilidad Lema (e.r.p.)

Consecuencia directa Lema:

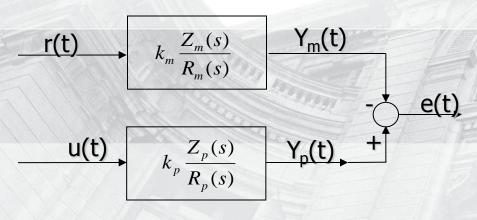
$$e'(t), \phi(t) \in \mathcal{L}^{\infty}, \quad e' \in \mathcal{L}^{2}$$
 $e'(t) \in \mathcal{L}^{\infty} \Rightarrow x_{p}, \omega_{1}, \omega_{2} \in \mathcal{L}^{\infty}$
 $\therefore \dot{e}'(t) \in \mathcal{L}^{\infty} \quad \therefore \quad e'(t) \to 0$
 $t \to \infty$

$$\lim_{t\to\infty} e(t) = 0$$

$$0ESCUELA DE INJENIERIA O$$



3.0 Control Adaptable Plantas de Orden n y Grado Relativo Arbritrario (n* arbitrario)



$$Z_m(s) = s^m + b_{m-1}^m s^{m-1} + \dots + b_1^m s + b_0^m$$

$$R_m(s) = s^n + a_{n-1}^m s^{n-1} + \dots + a_1^m s + a_0^m$$

$$Z_p(s) = s^m + b_{m-1}^m s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0$$

$$R_p(s) = s^n + a_{n-1}s^{n-1} + \dots + a_1s + b_0$$

Z_m(s), R_m(s): mónico y Hurwitz grado m y n (conocidos)

Z_p(s) : mónico y Hurwitz grado m (desconocido)

R_D(s) : mónico, grado n (desconocido)



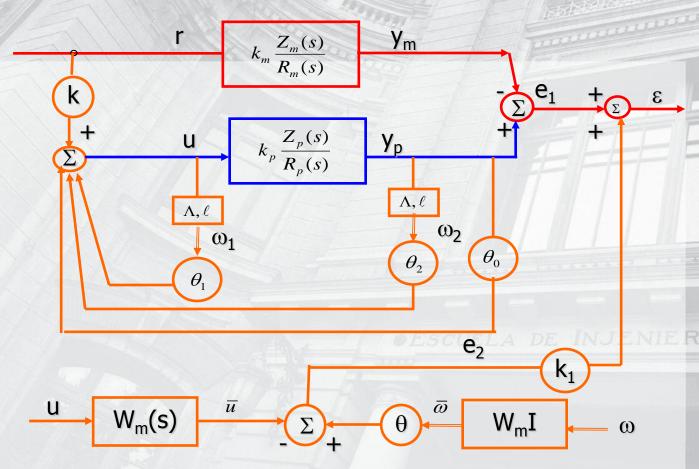
Signo de k_p conocido.

 $r(\cdot)$ uniformemente acotada y continua por tramos.

Grado relativo conocido $n^* = n - m$.

Cota superior de n conocida (se supone n).

Ceros de la planta en C-





Zm(s): mónico, Hurwitz grado m,

Rm(s): mónico, grado n , conocidos

Z_p(s): mónico, Hurwitz grado m,

n-m≥ 2

 $n-m \geq 2$

R_p(s): mónico, grado n

desconocidos

$$u = \theta^{T}(t)\omega(t)$$

$$\theta(t) = \left[k \ \theta_1^T \ \theta_0 \ \theta_2^T \right]^T$$

$$\omega(t) = \left[r \, \omega_1^T \, y_p \omega_2^T \right]^T$$

$$\varepsilon = e_1 + k_1(t)e_2$$
 error aumentado

$$e_2 = \theta^T \overline{\omega} - \overline{u}$$
 error auxiliar

Escogemos
$$\Lambda(s) = Z_m(s)\Lambda_1(s)$$

 $\Lambda_1(s)$: Hurtwitz, grado n-m-1



Ley de Ajuste

$$\dot{\theta} = \dot{\phi} = -sgn(k_p) \frac{\varepsilon \overline{\omega}}{1 + \overline{\omega}^T \overline{\omega}}$$

$$\dot{k}_1 = \dot{\psi}_1 = -\frac{\varepsilon e_2}{1 + \overline{\omega}^T \overline{\omega}}$$

Se demuestra (consultar bibliografía)

- Todas las señales uniformemente acotadas
- $\lim_{t\to\infty} e_1(t) = 0$ (también e_2 y ϵ)
- Si $\bar{\omega} \in \Omega_{2n}$ entonces $\lim_{t \to \infty} \phi = 0$ y $\lim_{t \to \infty} \psi_1 = 0$

ESCUELA DE INJENIERIA



Comentarios:

• Introducción de ganancias adaptivas constantes o incluso variantes en el tiempo.

OESCUELA DE INJENIERIA

- $n_m^* \geq n^*$
- $\overline{n} \ge n$