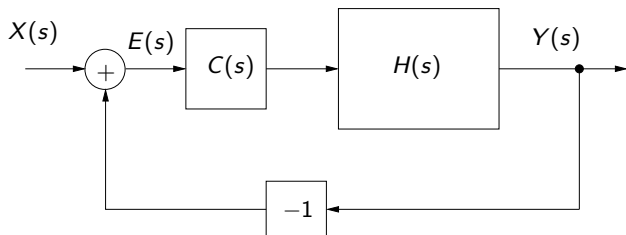


# EA616 — Análise Linear de Sistemas

Pedro L. D. Peres

Faculdade de Engenharia Elétrica e de Computação  
Universidade Estadual de Campinas

2º Semestre 2011: Aula 28 — Introdução à Realimentação



$$G(s) = \frac{Y(s)}{X(s)} = \frac{C(s)H(s)}{1 + C(s)H(s)}, \quad E(s) = X(s) - Y(s) = \frac{1}{1 + C(s)H(s)}X(s)$$

Se o sistema em malha fechada for estável, o erro em regime para uma entrada degrau  $x(t) = u(t)$  é dado por

$$\lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \left( \frac{1}{1 + C(s)H(s)} \right) \frac{1}{s} = \frac{1}{1 + k_p}, \quad k_p = \lim_{s \rightarrow 0} C(s)H(s)$$

Portanto, o erro de regime para entrada degrau é nulo se  $k_p$  tender a infinito, isto é, se a malha direta  $C(s)H(s)$  possuir pelo menos um pólo em  $s = 0$ . O parâmetro  $k_p$  é chamado de constante de posição, e uma função de transferência com um pólo na origem é chamada de função do tipo 1.

O erro de regime para entrada rampa  $x(t) = tu(t)$  é dado por

$$\lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \left( \frac{1}{1 + C(s)H(s)} \right) \frac{1}{s^2} = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{1}{s + sC(s)H(s)} = \frac{1}{k_v}$$

$$k_v = \lim_{s \rightarrow 0} sC(s)H(s)$$

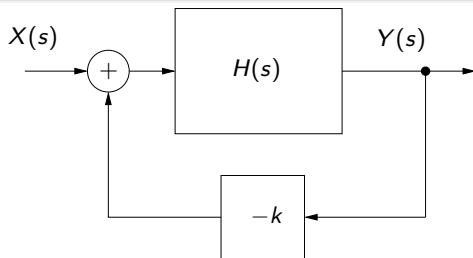
sendo  $k_v$  denominado constante de velocidade. Para que o erro de regime seja nulo, a função de transferência de malha direta deve possuir pelo menos dois pólos na origem, isto é, ser pelo menos do tipo 2.

O erro de regime para entrada parábola  $x(t) = 0.5t^2 u(t)$  é

$$\lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \left( \frac{1}{1 + C(s)H(s)} \right) \frac{1}{s^3} = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{1}{s^2 + s^2 C(s)H(s)} = \frac{1}{k_a}$$

$$k_a = \lim_{s \rightarrow 0} s^2 C(s)H(s)$$

e  $k_a$  é a constante de aceleração. Erros de regime nulos exigem pelo menos três pólos na origem, isto é, ser pelo menos do tipo 3.



$$G(s) = \frac{H(s)}{1 + kH(s)}$$

O ganho  $k$  pode ser usado para estabilizar o sistema em malha fechada, pois altera o posicionamento dos pólos.

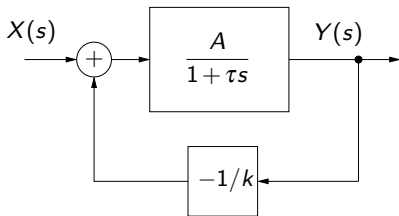
Note que, com  $C(s) = k$ , a realimentação unitária fornece

$$G(s) = \frac{kH(s)}{1 + kH(s)}$$

A sensibilidade de uma função  $f(x, y)$  em relação a uma de suas variáveis (ou parâmetros) é definida por

$$\frac{\partial f}{\partial x} \frac{x}{f} = \frac{\frac{\partial f}{\partial x} x}{f}$$

A figura mostra um modelo de primeira ordem para um amplificador operacional (seguidor de tensão de ganho  $k$ ) realimentado. O ganho DC é dado por  $A$  e a frequência de corte é  $1/\tau$ . O produto ganho-faixa  $BWG$  — *Bandwidth gain*, dado por  $BWG=A/\tau$ , caracteriza o amplificador operacional. Por exemplo, o OpAmp 741 tem  $BWG=1$  MHz.





A função de transferência em malha fechada é dada por

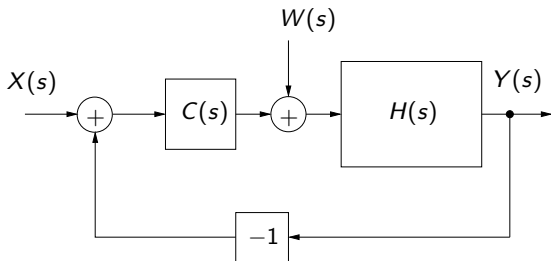
$$G(s) = \frac{H(s)}{1 + H(s)/k} = \frac{A}{1 + \tau s + A/k}$$

e, para  $A/k \gg 1$ , tem-se

$$G(s) \approx \frac{A}{\tau s + A/k} = \frac{k}{1 + (k\tau/A)s}$$

com ganho DC igual a  $k$  e frequência de corte  $A/(k\tau)$ . Portanto, o produto ganho-faixa permanece inalterado  $BWG=A/\tau$ . Note que  $k$  elevado implica em faixa pequena.

Considere o sistema realimentado abaixo, na qual  $C(s)$  é o controlador e  $W(s)$  é uma entrada de distúrbios.



A saída  $Y(s)$  pode ser modelada como a superposição dos efeitos das duas entradas

$$Y(s) = \underbrace{\frac{C(s)H(s)}{1 + C(s)H(s)}X(s)}_{Y_X(s)} + \underbrace{\frac{H(s)}{1 + C(s)H(s)}W(s)}_{Y_W(s)}$$

Com

$$C(s) = \frac{1}{s} \quad , \quad H(s) = \frac{1}{s + \rho} \quad , \quad \rho > 0$$

o sistema realimentado é estável e não apresenta erro de regime. Além disso, em regime, rejeita distúrbios na forma de degraus com amplitude desconhecida  $a$ , pois

$$\lim_{t \rightarrow +\infty} y_w(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sY_W(s) = \frac{sH(s)}{s + H(s)} a = 0$$

## E28 (data, RA, nome, EA616, Turma, Prof.)

Determine a sensibilidade do ganho DC ( $s = 0$ ) da função de transferência do sistema em malha fechada em função do parâmetro  $k$ , calculada para  $k = 10$

