

ELO270 – S2 2020 – Control #4

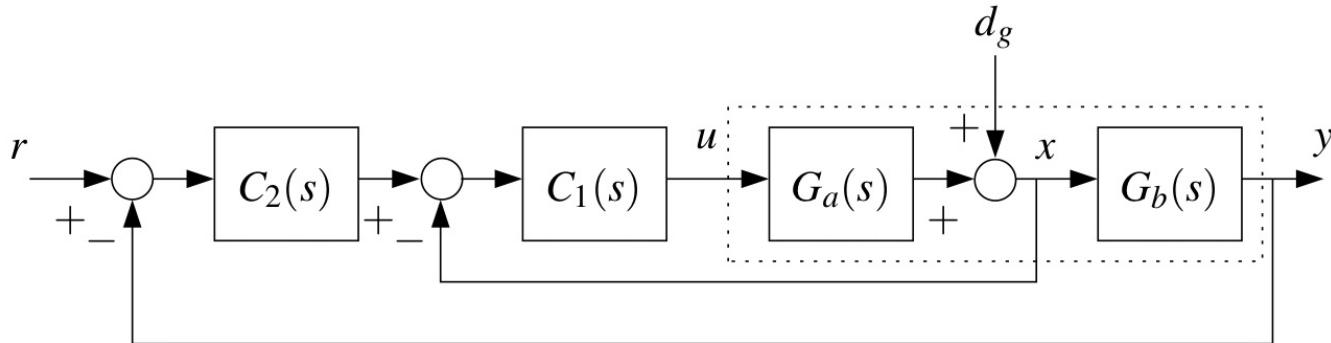
Problema 4.1 En el lazo de control en cascada de la figura, $K > 0$, $p > 0$ y

(10)

$$C_2(s) = \frac{K(s+p)}{s} \quad C_1(s) = 2p \quad G_a(s) = \frac{1}{s-p} \quad G_b(s) = \frac{1}{s}$$

(4) (a) Determine si el sistema de control es internamente estable.

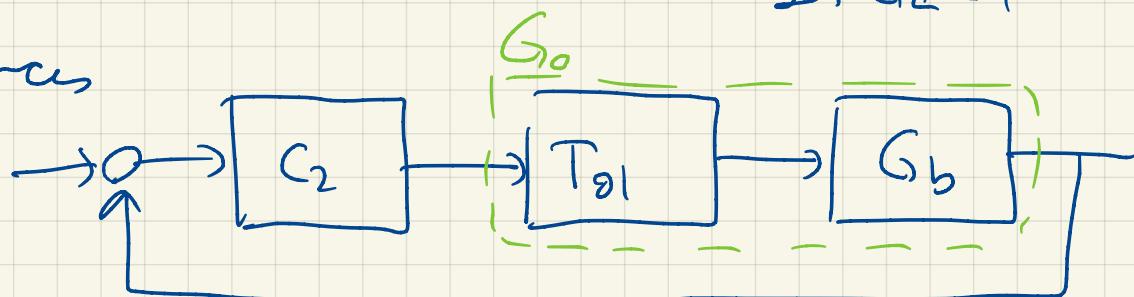
(b) Determine $u(0^+)$ cuando $d_g(t) = \mu(t)$.



(a) La función de sensibilidad complementaria del lazo interno es

$$T_{o1}(s) = \frac{G_o C_1}{1 + G_o C_1} = \frac{2p}{s+p} \quad \checkmark$$

Entonces



$$G_o = T_{o1} G_b = \frac{2p}{(s+p)s} = \frac{B_o}{A_o} \quad \checkmark$$

$$C_2 = \frac{(s+p)}{s} = \frac{P}{L}$$

$$\Rightarrow A_d = A_o L + B_o P$$

$$= (s+p) s \cdot s + 2p \cdot K(s+p) = \\ = (s+p) (s^2 + 2Kp) \quad \checkmark$$

$$\text{pdos: } s_1 = -p \text{ (estable)}$$

$$s_{2,3} = \pm j\sqrt{2Kp} \text{ (inestables!)} \quad \checkmark$$

Por tanto, el sistema de control es inestable.

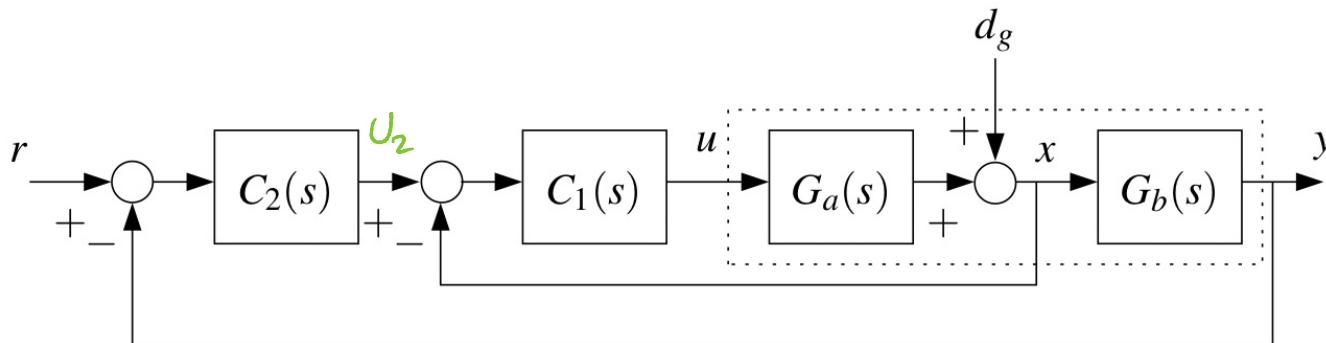
ELO270 – S2 2020 – Control #4

Problema 4.1 En el lazo de control en cascada de la figura, $K > 0$, $p > 0$ y

$$C_2(s) = \frac{K(s+p)}{s} \quad C_1(s) = 2p \quad G_a(s) = \frac{1}{s-p} \quad G_b(s) = \frac{1}{s}$$

(a) Determine si el sistema de control es internamente estable.

(b) Determine $u(0^+)$ cuando $d_g(t) = \mu(t)$.



→ Para ecs :

$$\dot{x} = Dg + G_a U \quad /$$

$$U = C_1 U_2 - X \quad /$$

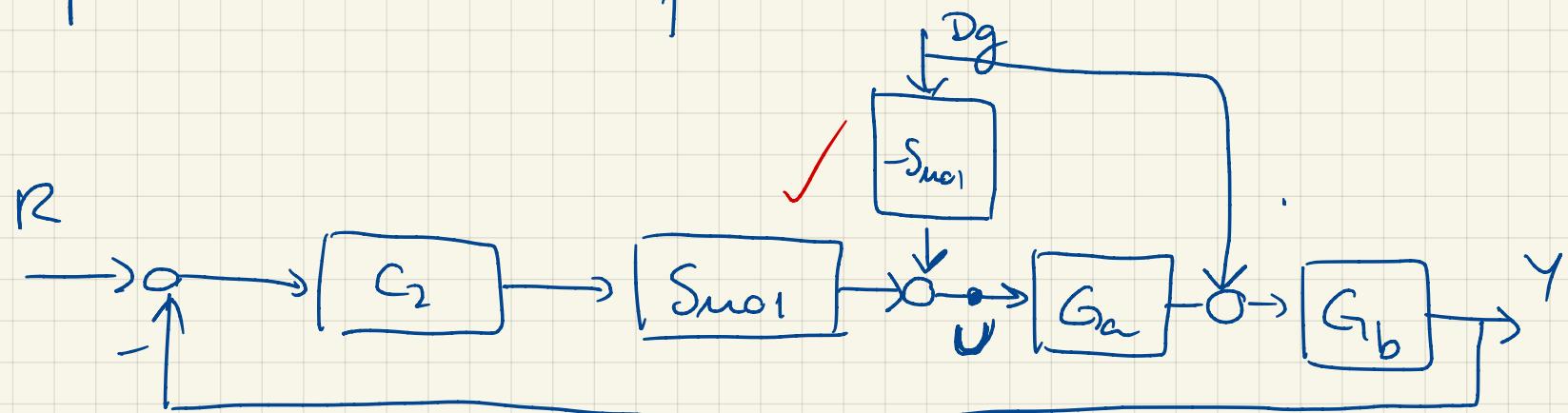
$$U_2 = C_2 (X - Y) \quad ?$$

$$Y = G_b X \quad ?$$

→ Obtener $\frac{U}{Dg}$
(eliminan X, Y, U_2)

(b) Para determinar $\frac{U}{Dg}$ es conveniente

usar las funciones de sensibilidad para representar el esquema en cascada:



$$\text{en que } S_{mu1} = \frac{C_1}{1 + G_a C_1} = \frac{2p(s-p)}{s+p} \quad \checkmark$$

$$\frac{U}{Dg} = \frac{-S_{mu1} + G_b C_2 S_{mu1}}{1 + G_a G_b C_2 S_{mu1}} \underset{H(s)}{=} \frac{\frac{2p(s-p)}{s+p} \left(-1 + \frac{1}{s} \frac{k(s+p)}{s} \right)}{1 + \frac{1}{(s-p)} \frac{1}{s} \frac{k(s+p)}{s} \frac{2p(s-p)}{s+p}} = \frac{2p(s-p)(-s^2 + ks + kp)}{(s+p)(s^2 + 2kp)} \quad \checkmark$$

$$d_g(t) = \mu(t) \Leftrightarrow Dg(s) = \frac{1}{s}$$

$$u(0^+) = \lim_{s \rightarrow \infty} s U(s) = \lim_{s \rightarrow \infty} s \left(\frac{H(s)}{s} \right) = H(\infty) = -2p \quad \checkmark$$

Tearno
Valor
Inicial

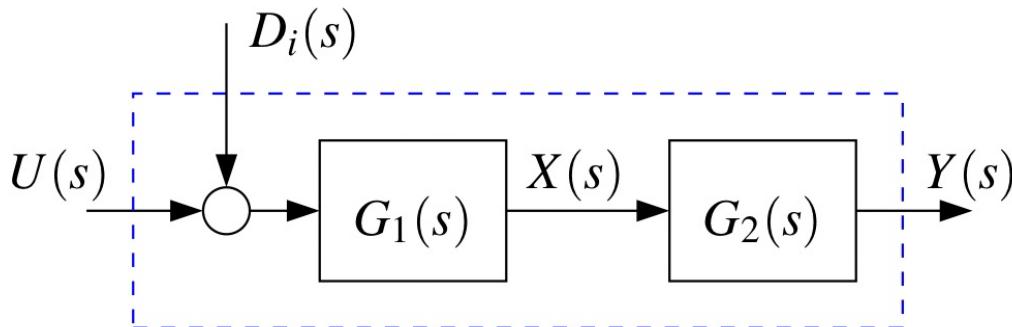
Problema 4.2 Considere una planta como en la figura en que

(10)

$$G_1(s) = G_2(s) = \frac{1}{s}$$

Se sabe que la perturbación $d_i(t)$ es de baja frecuencia y que se puede medir $y(t)$ con ruido no despreciable a contar de B [rad/s], pero $x(t)$ se puede medir con ruido no despreciable a contar de $2B$ [rad/s].

Indique cómo diseñaría cada bloque de un sistema de control adecuado en base a la información disponible.

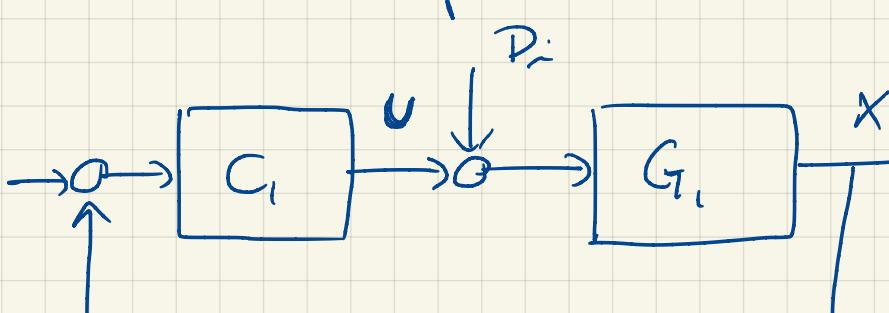


Requisitos de diseño:

- Perturbación de baja frecuencia: $G(s)$ con integración para garantizar $S_{\infty}(0) = 0$ y $S_0(0) = 0$ ✓
- Medición de $y(t)$ con ruido a contar de B [$\frac{\text{rad}}{\text{s}}$] entonces ancho de banda del loop debe ser MENOR que B [$\frac{\text{rad}}{\text{s}}$] ✓
- Medición de $x(t)$ con ruido a contar de $2B$ [$\frac{\text{rad}}{\text{s}}$] ✓ entonces puede usarse control en cascada para mejorar ancho de banda del loop ✓
- [• No se indica si $d_i(t)$ es medible, si lo fuera, puede usarse prealimentación de perturbación]

Diseño de bloques:

$C_1 \quad G_1(s) = \frac{1}{s} \quad (m=1)$



$C_1(s) \quad \text{y integración} \quad (r=1)$

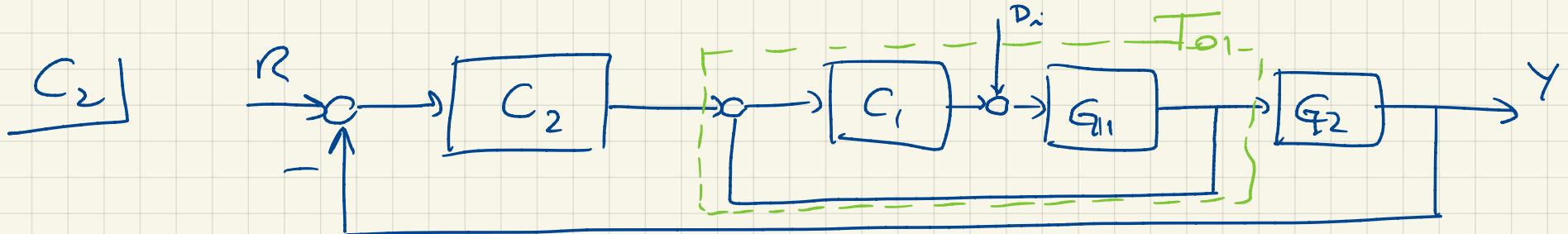
$$\Rightarrow m_p = m_e = m - 1 + r = 1 \Rightarrow C(s) = \frac{P_1 s + P_0}{s} \quad (\text{control PI})$$

Se resuelve la ec. diofántina:

$$A_{01} L_1 + B_{01} P_1 = A c l_1$$

$$S - S + 1(P_1 s + P_0) = S^2 + 2 \zeta w_m s + w_m^2$$

Para garantizar ancho de banda $\begin{cases} w_m = 2B \\ \zeta \approx 0.7 \end{cases}$ ✓



Se considera la planta : $G_o = T_{o1} \cdot G_2$

en gne

$$T_{o1} = \frac{G_1 C_1}{1 + G_1 C_1}$$

$$\Rightarrow G_o = \frac{P_1 s + P_0}{s^2 + 2\zeta_{w_m} s + w_m^2} \cdot \frac{1}{s} = \frac{B_{o2}}{A_{o2}}$$

$(n=3)$

Elegimos $C_2(s)$ con integración, para compensar perturbaciones y garantizar buen seguimiento. ($r=1$)

$$\Rightarrow M_p = m_e = n - l + r = 3 \Rightarrow C_2(s) = \frac{\bar{P}_3 s^3 + \bar{P}_2 s^2 + \bar{P}_1 s + \bar{P}_0}{s(s^2 + \bar{L}_1 s + \bar{L}_0)} = \frac{\bar{P}_2}{\bar{L}_2}$$

(Por simplicidad, se pueden cancelar polos de T_{o1})

$$\text{Ec. didantime: } A_{o2} L_2 + B_{o2} P_2 = A_{e2}$$

$$(s^2 + 2\zeta_{w_m} s + w_m^2) [s^2(s^2 + \bar{L}_1 s + \bar{L}_0) + (P_1 s + P_0)(\bar{P}_1 s + \bar{P}_0)]$$

$$= \underbrace{(s^2 + 2\zeta_2 w_{m2} s + w_{m2}^2)}_{\text{polos dominantes}} \underbrace{(s^2 + 2\zeta_{w_m} s + w_m^2)}_{\text{cancelaciones}} \underbrace{(s+a)^2}_{\text{polos rápidos}}$$

$w_{m2} = B$

$$\zeta \approx 0.7$$

(para garantizar ancho de banda)

Adicionalmente, si D_1 es medible, se puede usar prealimentación de perturbación ✓



Nota que puede elegirse $H_{ff}(s) = -1$

o bien, si hay ruido

$$H_{ff}(s) = \frac{-1}{\tau s + 1} \quad \tau \text{ pequeño}$$