

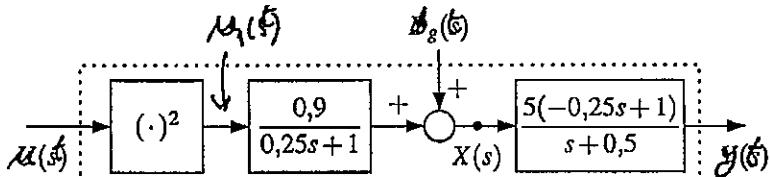
Solución

ELO270 – S2 2015 – Control #2 – 3 de noviembre de 2015

Problema 2.1 Un proceso tiene un modelo representado en diagramas de bloques en la figura. Se sabe que

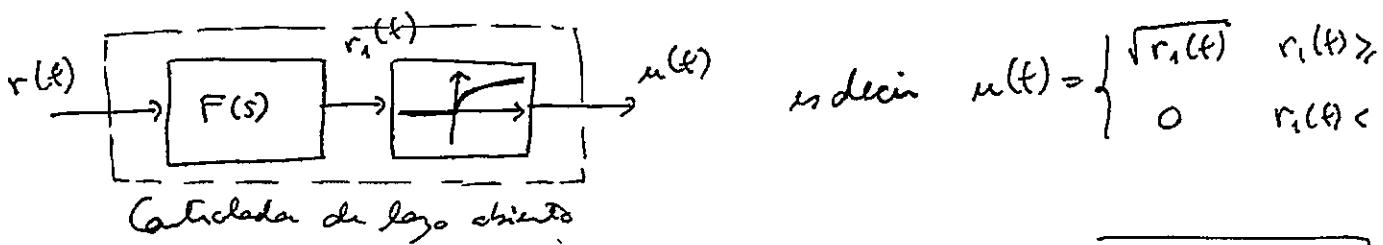
- (a) la perturbación $d_g(t)$ es medible y tiene energía concentrada en torno a 2 [rad/s],
- (b) la señal de referencia es positiva y de tipo escalón unitario.

Proponga un esquema de control en lazo abierto, diseñando cada uno de los bloques involucrados, tomando en cuenta toda la información disponible.



Para aplicar esquema de control en lazo abierto se utiliza la idea de implementar un inverso (aproximado) de la planta.

→ En primera lugar se busca invertir la no linearidad. Nota que $u_r(t) = (u(t))^2$ no es invertible en general, pero dado que se indica que la referencia es positiva, al menos en este establecimiento u e y deben ser positivos. Por tanto se propone un bloque no lineal "a la salida" del controlador:



De esta forma, al menos para $r_1(t) \geq 0$ se garantiza $r_1(t) = u(t)$

→ Para diseñar la "parte lineal" del controlador, se busca invertir la planta (su "parte lineal")

$$\text{F}(s) \approx \tilde{G}^{-1}(s) \quad \text{en que} \quad \tilde{G}(s) = \frac{4.5(-0.25s+1)}{(0.25s+1)(s+0.5)}$$

Se propone $F(s) = \frac{(0.25s+1)(s+0.5)}{4.5(\tau s+1)^2}$

JYE – 3 de noviembre de 2015

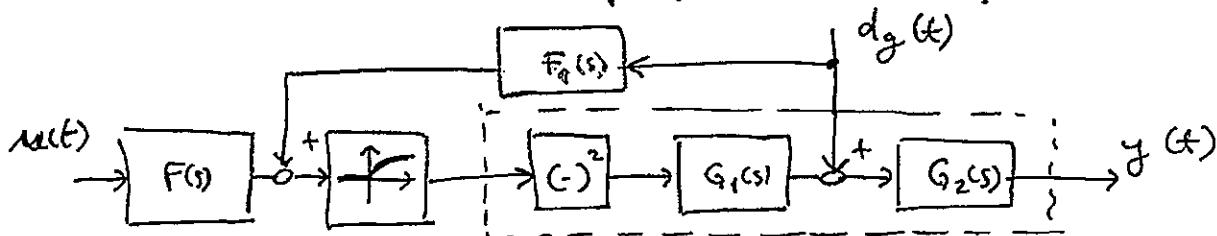
en que $\tau < \frac{1}{4}$ para que sea más rápido que el polo rápido de la planta

Nota que NO es posible invertir el término $(-0.25s+1)$ pues es un polo "inestable"

Además con esto se garantiza que, al menos a continuación se logra inverso perfecto:

$$F(s) = \frac{0.5}{4.5} = \tilde{G}(s)^{-1}$$

→ Finalmente, se busca ~~cancelar~~ compensar el efecto de las perturbación medible. Se propone un esquema:



Nota que las no linearidades "se cancelan" (suponiendo que $r_1(t) \geq 0$)

Por tanto, para compensar el efecto de $d_g(t)$

Se debe elegir $F_d(s) \approx -\tilde{G}_1(s)$ o al menos cuando $s=j\omega|_{\omega=2}$

Una opción es $F_d(s) = -\frac{(0.25s+1)}{0.9(\tau_1 s+1)}$ eligiendo $\tau_1 \ll \frac{1}{2}$

de manera que $\underbrace{F_d(j2) G_1(j2)}_{-1} \approx -1$ pues el efecto del polo en $-1/\tau_1$ aparecería bastante sobre la frecuencia de corte $\omega_c = \frac{1}{\tau_1} \gg 2$