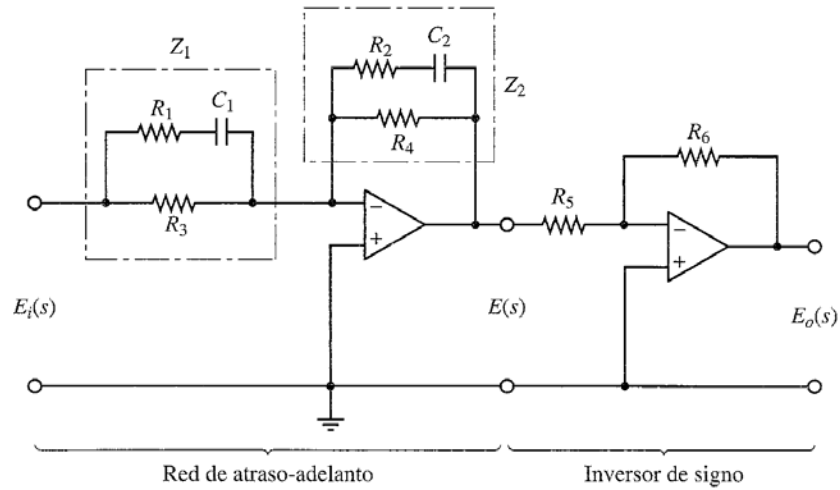


Compensador en atraso-adelanto por el método de respuesta en frecuencia

Compensador electrónico en atraso-adelanto con amplificadores operacionales



$$\frac{E_0(s)}{E_i(s)} = \frac{R_4 R_6}{R_3 R_5} \left[\frac{(R_1 + R_3)C_1 s + 1}{R_1 C_1} \right] \left[\frac{R_2 C_2 + 1}{(R_2 + R_4)C_2 s + 1} \right]$$

$$T_1 = (R_1 + R_3)C_1 \quad T_1 \alpha = R_1 C_1 \quad T_2 = R_2 C_2 \quad \beta T_2 = (R_2 + R_4)C_2$$

$$\frac{E_0(s)}{E_i(s)} = K_c \alpha \beta \left(\frac{T_1 s + 1}{\alpha T_1 s + 1} \right) \left(\frac{T_2 s + 1}{\beta T_2 s + 1} \right) = K_c \left(\frac{s + \frac{1}{T_1}}{s + \frac{1}{\alpha T_1}} \right) \left(\frac{s + \frac{1}{T_2}}{s + \frac{1}{\beta T_2}} \right)$$

$$\alpha = \frac{R_1}{R_1 + R_3} < 1 \quad \beta = \frac{R_2 + R_4}{R_2} > 1 \quad K_c = \frac{R_2 R_4 R_6 (R_1 + R_3)}{R_1 R_3 R_5 (R_2 + R_4)}$$

La compensación de atraso-adelanto combina las ventajas de las compensaciones de atraso y de adelanto.

La compensación de adelanto básicamente acelera la respuesta e incrementa la estabilidad del sistema. La compensación de atraso mejora la precisión en estado estable del sistema, pero reduce la velocidad de la respuesta.

Procedimiento

Determine el valor de K para que cumpla con el coeficiente estático de error.

Grafique el diagrama de Bode.

Obtenga el Margen de fase y el Margen de ganancia con sus respectivas frecuencias.

Escoja la nueva frecuencia de transición de ganancia ω_n

Calcule el ángulo necesario ϕ_m que deberá proporcionar el compensador en adelanto, este es

$$\phi_m = -180^\circ - \angle G(j\omega_m) + MF_{esp} + \phi_{adic}$$

(los grados adicionales ϕ_{adic} son aproximadamente 5° , debido a la caída de ángulo proporcionada por el compensador en atraso).

Si el compensador en adelanto no puede proporcionar este ángulo, porque $\phi_m > 65^\circ$ deberemos escoger otra frecuencia (disminuir la frecuencia) de transición de ganancia. Calcule el factor α y $10 \log \alpha$.

$$\alpha = \left(\frac{1 - \text{sen} \phi_m}{1 + \text{sen} \phi_m} \right)$$

El compensador en atraso deberá proporcionar suficiente atenuación para que la magnitud en ω_n sea de $10 \log \alpha$.

La atenuación total que deberá proporcionar el compensador en atraso, es la magnitud $|G(j\omega_m)|$ más los $10 \log \alpha$.

$$20 \log \beta = |G(j\omega_m)| - 10 \log \alpha$$

(Recuerde que el factor β debe ser menor a 17).

Ubique al cero del compensador en atraso una década por debajo de la nueva frecuencia de transición de ganancia ω_n .

$$\frac{1}{T_2} = \frac{\omega_m}{10}$$

Y al polo como.

$$\frac{1}{\beta T_2}$$

El compensador en adelanto tendrá el cero ubicado en

$$\frac{1}{T_1} = \omega_m \sqrt{\alpha}$$

y el polo en

$$\frac{1}{\alpha T_1}$$

El compensador en atraso-adelanto sería:

$$G_c(S) = \left(\left(\frac{1}{\alpha} \right) \left(\frac{S + \frac{1}{T_1}}{S + \frac{1}{\alpha T_1}} \right) \right) \left(\left(\frac{1}{\beta} \right) \left(\frac{S + \frac{1}{T_2}}{S + \frac{1}{\beta T_2}} \right) \right)$$

Ejemplo 1

La función de transferencia de lazo abierto de un sistema de control es

$$G(s) = \frac{24K}{s(s+2)(s+6)}$$

Se desea que el sistema cumpla con las siguientes especificaciones:

El error en estado estable para una entrada rampa con pendiente 2π debe ser menor o iguala $\frac{\pi}{10}$

Un margen de fase $MF \geq 45^\circ$

La frecuencia de cruce de ganancia $\omega_c \geq 1 \text{ rad/seg}$

Solución

El coeficiente estático de error de velocidad del sistema original

$$K_v = \lim_{s \rightarrow 0} sG(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{24K}{s(s+2)(s+6)} = 2K$$

Como se desea que $e_{ss} = \frac{\pi}{10}$ entonces

$$e_{ss} = \frac{R_1}{K_v} = \frac{2\pi}{2K} = \frac{\pi}{K} \text{ por lo que } \frac{\pi}{K} = \frac{\pi}{10} \text{ entonces } K = 10$$

El sistema sería

$$G(s) = \frac{240}{s(s+2)(s+6)}$$

El margen de fase para este sistema es

$$MF = -20.78^\circ \quad \omega_c = 5.3 \text{ rad / seg}$$

$$MG = -7.93 \text{ dB} \quad \omega = 3.47 \text{ rad / seg}$$

Se escoge como frecuencia de transición de ganancia la misma que la original o la que se encuentre más cercana a ella

$$\omega_m = 4.7 \quad \angle G(j\omega_m) = -195^\circ \quad |G(j\omega_m)| = 2.356 \text{ dB}$$

$$\phi_m = -180^\circ - \angle G(j\omega_m) + MF_{esp} + \phi_{adic}$$

[los grados adicionales ϕ_{adic} son aproximadamente 5° , debido a la caída de ángulo proporcionada por el compensador en atraso, no se proporcionan grados adicionales debido al compensador en adelante ya que no existe corrimiento de frecuencia].

$$\phi_m = -180^\circ - (-195^\circ) + 45^\circ + 5^\circ = 65^\circ$$

Si el compensador en adelante no puede proporcionar este ángulo [porque $\phi_m > 65^\circ$] deberemos escoger otra frecuencia (disminuir la frecuencia) de transición de ganancia.

Entonces

$$\alpha = \left(\frac{1 - \operatorname{sen} \phi_m}{1 + \operatorname{sen} \phi_m} \right) = \left(\frac{1 - \operatorname{sen} 65^\circ}{1 + \operatorname{sen} 65^\circ} \right) = 0.049$$

$$10 \log \alpha = -13.098 \text{ dB}$$

Para determinar la ganancia que deberá proporcionar el compensador en atraso, recuerde que en la frecuencia de transición de ganancia ω_m se debe de tener una magnitud de $10 \log \alpha$, entonces debemos de bajar la magnitud de $|G(j\omega_m)|$ hasta los $10 \log \alpha$ (Recuerde que el factor β debe ser menor a 17)

$$20 \log \beta = |G(j\omega_m)| - 10 \log \alpha$$

$$\beta = 5.925$$

Con los términos de ω_m , α y β , podemos determinar la ubicación de los polos y ceros del compensador

El cero del compensador en adelante sería

$$\frac{1}{T_1} = \omega_m \sqrt{\alpha} = 4.7 \sqrt{0.049} = 1.04$$

El polo

$$\frac{1}{\alpha T_1} = \frac{1.04}{0.049} = 21.232$$

El cero del compensador en atraso sería

$$\frac{1}{T_2} = \frac{\omega_m}{10} = 0.47$$

El polo

$$\frac{1}{\beta T_2} = \frac{0.47}{5.925} = 0.079$$

El compensador en atraso-adelanto sería

$$G_c(s) = \left(\frac{(s+1.04)}{(s+21.232)} \frac{1}{0.049} \right) \left(\frac{(s+0.47)}{(s+0.079)} \frac{1}{5.925} \right)$$

El ángulo que aporta el compensador en atraso en la nueva frecuencia de transición de ganancia ω_m

$$\angle G_c(j\omega_m) = \tan^{-1} \frac{\omega_m}{0.47} - \tan^{-1} \frac{\omega_m}{0.079} = 84.289^\circ - 89.037^\circ = -4.75^\circ$$

El sistema compensado en atraso-adelanto

$$G(s)G_c(s) = \left(\frac{240}{s(s+2)(s+6)} \right) \left(\frac{(s+1.04)}{(s+21.232)} \frac{1}{0.049} \right) \left(\frac{(s+0.47)}{(s+0.079)} \frac{1}{5.925} \right)$$

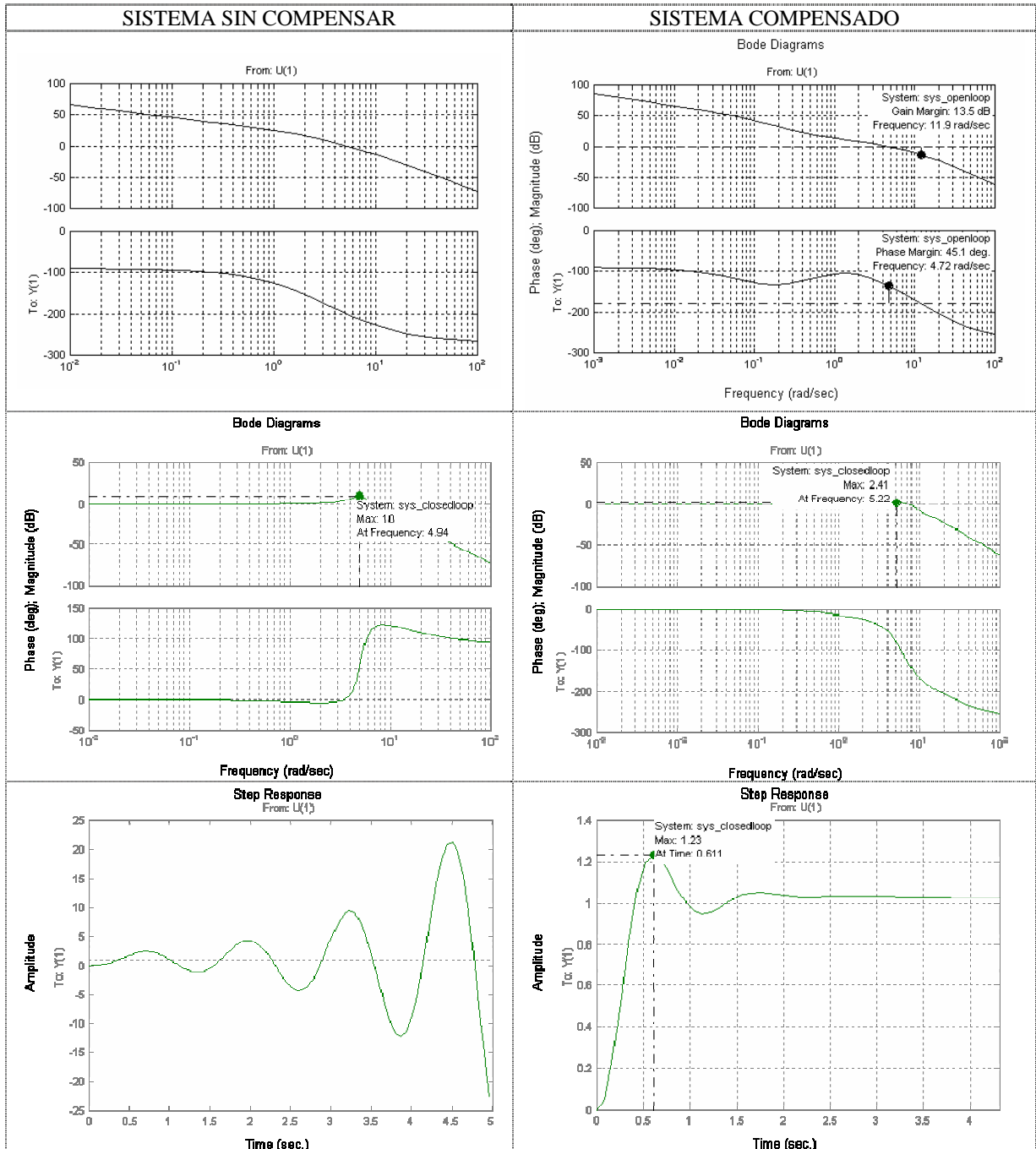
$$K_v = \lim_{s \rightarrow 0} sG(s)G_c(s) = 19.91 \text{ seg}^{-1}$$

En $\omega_m = 4.7$

$$\begin{aligned} |G(j\omega_m)G_c(j\omega_m)| &= 0.043 \text{ dB} \\ \angle G(j\omega_m)G_c(j\omega_m) &= -134.73^\circ \end{aligned}$$

Para el sistema compensado

$$\begin{aligned} MF &= 45.1^\circ & \omega_m &= 4.72 \text{ rad / seg} \\ MG &= 13.5 \text{ dB} & \omega_f &= 11.9 \text{ rad / seg} \end{aligned}$$



Ejemplo 2

Si seleccionamos una nueva frecuencia de transición de ganancia $\omega_m = 2$

$$\omega_m = 2 \quad \angle G(j\omega_m) = -153.43^\circ \quad |G(j\omega_m)| = 16.532 \text{ dB}$$

$$\phi_m = -180^\circ - \angle G(j\omega_m) + MF_{esp} + \phi_{adic}$$

$$\phi_m = -180^\circ - (-153.43^\circ) + 45^\circ + 5^\circ = 23.43^\circ$$

Entonces

$$\alpha = \left(\frac{1 - \text{sen} \phi_m}{1 + \text{sen} \phi_m} \right) = \left(\frac{1 - \text{sen} 23.43^\circ}{1 + \text{sen} 23.43^\circ} \right) = 0.431$$

$$10 \log \alpha = -3.655 \text{ dB}$$

Para determinar la ganancia que deberá proporcionar el compensador en atraso, recuerde que en la frecuencia de transición de ganancia ω_m se debe de tener una magnitud de $10 \log \alpha$, entonces debemos de bajar la magnitud de $|G(j\omega_m)|$ hasta los $10 \log \alpha$ (Recuerde que el factor β debe ser menor a 17)

$$20 \log \beta = |G(j\omega_m)| - 10 \log \alpha = 16.532 + 3.655 = 20.187$$

$$\beta = 10.218$$

Con los términos de ω_m , α y β , podemos determinar la ubicación de los polos y ceros del compensador

El cero del compensador en adelante sería

$$\frac{1}{T_1} = \omega_m \sqrt{\alpha} = 2\sqrt{0.431} = 1.313$$

El polo

$$\frac{1}{\alpha T_1} = \frac{1.313}{0.431} = 3.046$$

El cero del compensador en atraso sería

$$\frac{1}{T_2} = \frac{\omega_m}{10} = 0.2$$

El polo

$$\frac{1}{\beta T_2} = \frac{0.2}{10.218} = 0.019$$

El compensador en atraso-adelanto sería

$$G_c(s) = \left(\frac{(s+1.313)}{(s+3.046)} \frac{1}{0.431} \right) \left(\frac{(s+0.2)}{(s+0.019)} \frac{1}{10.218} \right)$$

El ángulo que aporta el compensador en atraso en la nueva frecuencia de transición de ganancia ω_m

$$\angle G_c(j\omega_m) = \tan^{-1} \frac{\omega_m}{0.2} - \tan^{-1} \frac{\omega_m}{0.019} = 84.289^\circ - 89.456^\circ = -5.167^\circ$$

El sistema compensado en atraso-adelanto

$$G(s)G_c(s) = \left(\frac{240}{s(s+2)(s+6)} \right) \left(\frac{(s+1.313)}{(s+3.046)} \frac{1}{0.431} \right) \left(\frac{(s+0.2)}{(s+0.019)} \frac{1}{10.218} \right)$$

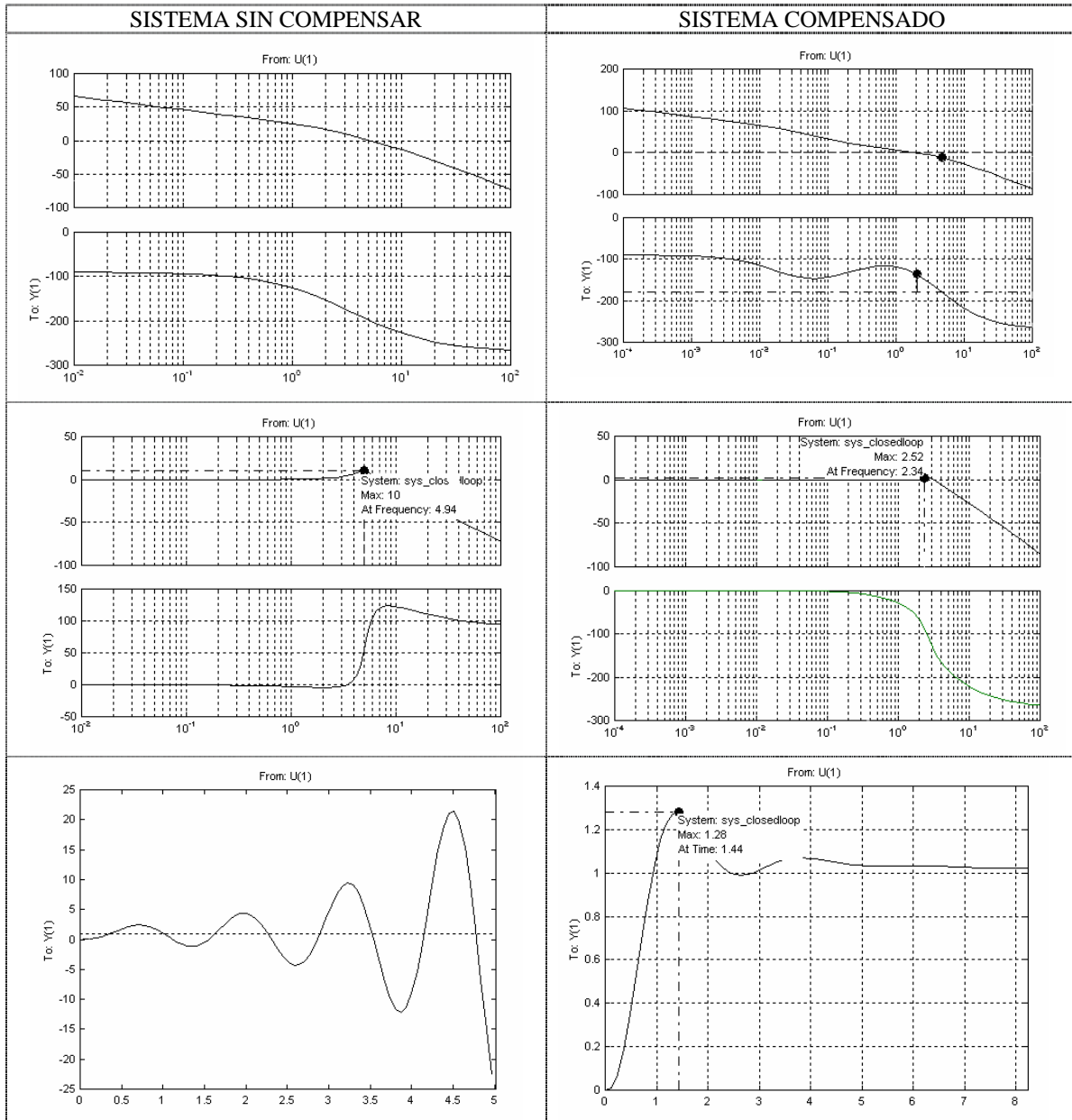
$$K_v = 20.606 \text{ seg}^{-1}$$

En $\omega_m = 2$

$$\begin{aligned} |G(j\omega_m)G_c(j\omega_m)| &= 0.043 \text{ dB} \\ \angle G(j\omega_m)G_c(j\omega_m) &= -135.17^\circ \end{aligned}$$

Para el sistema compensado

$$\begin{aligned} MF &= 44.82^\circ & \omega_m &= 2 \text{ rad / seg} \\ MG &= 11.746 \text{ dB} & \omega_f &= 4.71 \text{ rad / seg} \end{aligned}$$



Ejemplo 3

La función de transferencia de lazo abierto de un sistema de control es

$$G(s) = \frac{K}{s(s+1)(s+2)}$$

Se desea que el sistema cumpla con las siguientes especificaciones:

El coeficiente estático de error de velocidad $K_v = 10 \text{ seg}^{-1}$

Un margen de fase $MF = 50^\circ$

Un margen de ganancia de $MG \geq 10 \text{ dB}$

Solución

El coeficiente estático de error de velocidad del sistema original

$$K_v = \lim_{s \rightarrow 0} sG(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{K}{s(s+1)(s+2)} = \frac{K}{2}$$

Como se desea que $K_v = 10$ entonces

$$\frac{K}{2} = 10 \text{ por lo que } K = 20$$

El sistema sería

$$G(s) = \frac{20}{s(s+1)(s+2)}$$

El margen de fase para este sistema es

$$MF = -28.17^\circ \quad \omega_c = 2.43 \text{ rad / seg}$$

$$MG = -10.51 \text{ dB} \quad \omega_f = 1.41 \text{ rad / seg}$$

Se escoge como frecuencia de transición de ganancia

$$\omega_m = 0.5$$

$$\omega_m = 0.5 \quad \angle G(j\omega_m) = -130.601^\circ \quad |G(j\omega_m)| = 24.788 \text{ dB}$$

$$\phi_m = -180^\circ - \angle G(j\omega_m) + MF_{esp} + \phi_{adic}$$

$$\phi_m = -180^\circ - (-130.601^\circ) + 50^\circ + 5^\circ = 5.601^\circ$$

Entonces

$$\alpha = \left(\frac{1 - \text{sen} \phi_m}{1 + \text{sen} \phi_m} \right) = \left(\frac{1 - \text{sen } 5.601^\circ}{1 + \text{sen } 5.601^\circ} \right) = 0.822$$

$$10 \log \alpha = -0.8507 \text{ dB}$$

Para determinar la ganancia que deberá proporcionar el compensador en atraso, recuerde que en la frecuencia de transición de ganancia ω_m se debe de tener una magnitud de $10\log \alpha$, entonces debemos de bajar la magnitud de $|G(j\omega_m)|$ hasta los $10\log \alpha$ (Recuerde que el factor β debe ser menor a 17)

$$20\log \beta = |G(j\omega_m)| - 10\log \alpha = 24.788 + 0.8507 = 25.639$$

$$\beta = 19.14$$

Como la β es mayor a 17 será necesario aumentar la frecuencia de transición de ganancia ω_m elegida para que aumente el ángulo ϕ_m y disminuya la β .

Seleccionamos una nueva frecuencia de transición de ganancia $\omega_m = 1$

$$\omega_m = 1 \quad \angle G(j\omega_m) = -161.565^\circ \quad |G(j\omega_m)| = 16.02 \text{ dB}$$

$$\phi_m = -180^\circ - \angle G(j\omega_m) + MF_{esp} + \phi_{adic}$$

$$\phi_m = -180^\circ - (-161.565^\circ) + 50^\circ + 5^\circ = 36.565^\circ$$

Entonces

$$\alpha = \left(\frac{1 - \text{sen} \phi_m}{1 + \text{sen} \phi_m} \right) = \left(\frac{1 - \text{sen} 36.565^\circ}{1 + \text{sen} 36.565^\circ} \right) = 0.253$$

$$10\log \alpha = -5.969 \text{ dB}$$

Para determinar la ganancia que deberá proporcionar el compensador en atraso.

$$20\log \beta = |G(j\omega_m)| - 10\log \alpha = 16.02 + 5.969 = 21.989$$

$$\beta = 12.573$$

Con los términos de ω_m , α y β , podemos determinar la ubicación de los polos y ceros del compensador

El cero del compensador en adelante sería

$$\frac{1}{T_1} = \omega_m \sqrt{\alpha} = \sqrt{0.253} = 0.503$$

El polo

$$\frac{1}{\alpha T_1} = \frac{0.503}{0.253} = 1.988$$

El cero del compensador en atraso sería

$$\frac{1}{T_2} = \frac{\omega_m}{10} = 0.1$$

El polo

$$\frac{1}{\beta T_2} = \frac{0.1}{12.573} = 0.0079$$

El compensador en atraso-adelanto sería

$$G_c(s) = \left(\frac{(s+0.503)}{(s+1.988)} \frac{1}{0.253} \right) \left(\frac{(s+0.1)}{(s+0.0079)} \frac{1}{12.573} \right)$$

El ángulo que aporta el compensador en atraso en la nueva frecuencia de transición de ganancia ω_m

$$\angle G_c(j\omega_m) = \tan^{-1} \frac{\omega_m}{0.1} - \tan^{-1} \frac{\omega_m}{0.0079} = 84.289^\circ - 89.547^\circ = -5.258^\circ$$

El sistema compensado en atraso-adelanto

$$G(s)G_c(s) = \left(\frac{20}{s(s+1)(s+2)} \right) \left(\frac{(s+0.503)}{(s+1.988)} \frac{1}{0.253} \right) \left(\frac{(s+0.1)}{(s+0.0079)} \frac{1}{12.573} \right)$$

$$K_v = 10.068 \text{ seg}^{-1}$$

En $\omega_m = 1$

$$\begin{aligned} |G(j\omega_m)G_c(j\omega_m)| &= 0.044 \text{ dB} \\ \angle G(j\omega_m)G_c(j\omega_m) &= -130.23^\circ \end{aligned}$$

Para el sistema compensado

$$\begin{aligned} MF &= 49.77^\circ & \omega_m &= 1 \text{ rad / seg} \\ MG &= 11.37 \text{ dB} & \omega_f &= 2.33 \text{ rad / seg} \end{aligned}$$

