

Pontificia Universidad Javeriana

Facultad de Ingeniería Departamento de Electrónica

Controles

Clase 8: Respuesta en Frecuencia - Compensadores en Atraso, Atraso-Adelanto

Gerardo Becerra, Ph.D.

gbecerra@javeriana.edu.co

Agenda

Compensación en Atraso Usando la Respuesta en Frecuencia

Compensador en Atraso

Procedimiento de Diseño

Ejemplo

Compensación en Adelanto-Atraso Usando la Respuesta en Frecuencia

Compensador en Atraso-Adelanto

Procedimiento de Diseño

Ejemplo

Compensadores - Características de los Diferentes Esquemas de Compensación

- Compensación en adelanto:
 - Ofrece una mejora notable en la respuesta transitoria con un pequeño cambio en la exactitud de estado estacionario.
 - Puede acentuar efectos de ruido de alta frecuencia.
 - Aumenta el orden del sistema en 1 (a menos que exista cancelación polo-cero).
- Compensación en atraso:
 - Ofrece una mejora notable en la exactitud de estado estacionario, pero aumentando el tiempo de la respuesta transitoria.
 - Elimina los efectos de señales de ruido de alta frecuencia.
 - Aumenta el orden del sistema en 1 (a menos que exista cancelación polo-cero).
- Compensación adelanto-atraso:
 - Combina las características de los dos tipos de compensación.
 - Aumenta el orden del sistema en 2 (a menos que exista cancelación polo-cero).
 - El sistema se hace más complejo y es más difícil controlar la respuesta transitoria

Compensación en Atraso Usando la Respuesta en Frecuencia

Compensador en Atraso

$$G_c(s) = K_c \beta \frac{Ts+1}{\beta Ts+1} = K_c \frac{s+\frac{1}{T}}{s+\frac{1}{\beta T}} \qquad (\beta > 1)$$

- El compensador tiene un cero en s=-1/T y un polo en $s=-1/(\beta T)$.
- Dado que $\beta > 1 \Rightarrow$ el polo se ubica a la derecha del cero.

Compensador en Atraso

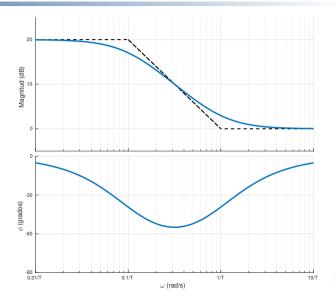
Diagrama de Bode del compensador para $K_{\rm C}=$ 1, $\beta=$ 10.

Frecuencias de quiebre: $\omega = 1/T$, $\omega = 1/(\beta T)$.

Frecuencias bajas: $|G_c(s)| = 20$ dB.

Frecuencias altas: $|G_c(s)| = 0$ dB.

Compensador en atraso \Leftrightarrow Filtro pasabajos.



Compensador en Atraso: Procedimiento de Diseño

1. Se asume la siguiente forma para el compensador en atraso:

$$G_c(s) = K_c \beta \frac{Ts+1}{\beta Ts+1} = K_c \frac{s+\frac{1}{T}}{s+\frac{1}{\beta T}}, \quad (\beta > 1)$$

Definiendo $K_c\beta = K$, se tiene

$$G_c(s) = K \frac{Ts+1}{\beta Ts+1}$$

La F.T. de lazo abierto del sistema compensado es:

$$G_c(s)G(s) = K\frac{Ts+1}{\beta Ts+1}G(s) = \frac{Ts+1}{\beta Ts+1}KG(s) = \frac{Ts+1}{\beta Ts+1}G_1(s)$$

donde $G_1(s) = KG(s)$. Determinar K para satisfacer el requerimiento dado por la constante de error estático de velocidad.

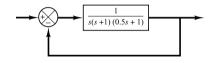
Compensador en Atraso: Procedimiento de Diseño

- 2. Determine el margen de fase del sistema $G_1(s)$, y si es insuficiente continúe con los siguientes pasos.
- 3. Determine la frecuencia ω_c' donde el requerimiento de margen de fase sería satisfecho si la curva de magnitud cruzara por 0 dB en ésta frecuencia. Incluya un márgen adicional de seguridad de 5°.
- 4. Ubique el cero del compensador una década por debajo de la nueva frecuencia de cruce de ganancia: $\omega_z = \omega_c'/10$.

Compensador en Atraso: Procedimiento de Diseño

- 5. Calcule la atenuación necesaria en ω_c' para asegurar que la curva de magnitud cruza por cero.
- 6. Calcule el valor de β notando que la atenuación introducida por el compensador en ω_c' es igual a $20 \log \left(\frac{1}{\beta}\right)$.
- 7. Calcule la ubicación del polo como $\omega_p = \frac{1}{\beta T} = \frac{\omega_z}{\beta}$.
- 8. Verifique si el sistema de control diseñado satisface los requerimientos. En caso contrario realizar nuevamente la ubicación del polo y cero hasta lograr un resultado satisfactorio.

Considere el sistema $G(s) = \frac{1}{s(s+1)(0.5s+1)}$ con retroalimentación unitaria:



Se desea diseñar un compensador para que el sistema tenga una constante de error estático de velocidad $K_{\rm v}=5$, margen de fase de al menos 40° y margen de ganancia de al menos 10 dB.

9

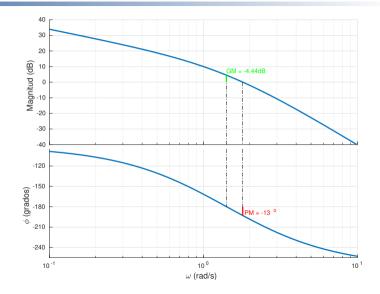
En primer lugar se calcula K para satisfacer el requerimiento de $K_V = 5$:

$$K_{V} = 5 = \lim_{s \to 0} sG_{c}(s)G(s) = \lim_{s \to 0} \sharp K_{c}\beta \frac{1s+1}{\beta Ts+1} \frac{1}{\sharp (s+1)(0.5s+1)} = K_{c}\beta$$
Asumiendo $K_{c}\beta = K \Longrightarrow K = 5$

Con K=5, el sistema satisface el requerimiento de desempeño. Entonces, la función de transferencia de lazo abierto del sistema no compensado con ganancia ajustada queda:

$$G_1(j\omega) = \frac{5}{j\omega(j\omega+1)(0.5j\omega+1)}$$

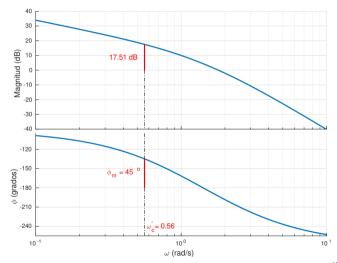
Usando la función margin de Matlab para $G_1(s)$ se obtiene: $PM = -13^{\circ} \text{ en } 1.8 \text{ rad/s}$ GM = -4.44 dB en 1.41 rad/sNote que el sistema no compensado con ganancia ajustada en lazo cerrado es inestable!



Para satisfacer el margen de fase deseado de 40° se identifica la frecuencia ω_c' para la cual la fase faltante ϕ_m para alcanzar -180° es igual a 40° más un pequeño margen de 5°.

Del diagrama de Bode se observa que en $\omega_c'=0.56$ rad/s la fase es -135°, es decir $-135^\circ-\phi_m=-180^\circ.$

 ω_c' se toma como la nueva frecuencia de cruce de ganancia para el sistema compensado.

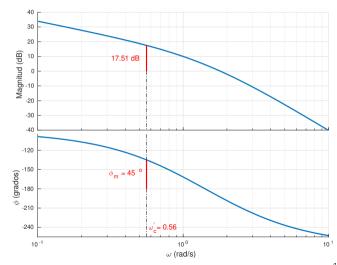


Ubicando el cero del compensador una década por debajo de la frecuencia de cruce de ganancia ω_c' se obtiene $\omega_z=0.056$ rad/s.

Calculando la atenuación necesaria en ω_c' para garantizar el cruce por cero de la ganancia se tiene que:

$$20 \log \left(\frac{1}{\beta}\right) = -17.51$$

$$\implies \beta = 7.5076$$



La ubicación del polo se obtiene como

$$\omega_p = \frac{\omega_z}{\beta} = 0.0075$$

El parámetro *T* se obtiene como:

$$T = \frac{1}{\beta \omega_D} = 17.8571$$

Finalmente, se calcula K_c como:

$$K_c = \frac{K}{\beta} = 0.666$$

Entonces, el compensador obtenido es:

$$G_c(s) = 5 \frac{1 + 17.8571s}{1 + 134.0639s}$$

Compensador en Atraso: Ejemplo - Diagrama de Bode

Los márgenes obtenidos para el sistema compensado son:

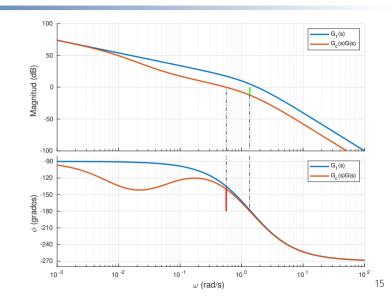
PM = 40.1° en 0.562 rad/s.

GM = 12.4 dB en 1.36 rad/s.

Se redujo el ancho de banda del sistema → filtro pasabajos.

El compensador modifica la respuesta para bajas frecuencias.

La atenuación en altas frecuencias mejora el margen de fase.

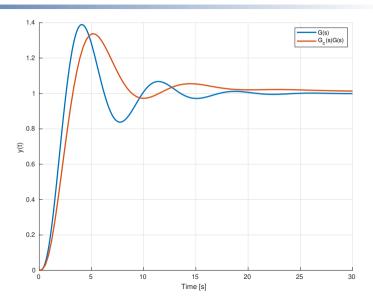


Compensador en Atraso: Ejemplo - Respuesta Paso Sistema Compensado

El sistema compensado en lazo cerrado presenta una respuesta más lenta ← menor ancho de banda.

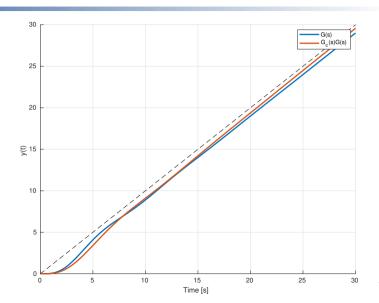
Polos de lazo cerrado: $\{-0.2776 \pm 0.6629j, -2.3919, -0.0604\}$.

Polo dominante muy cercano al eje $j\omega \Rightarrow$ cola de baja amplitud y lenta caída.



Compensador en Atraso: Ejemplo - Respuesta Rampa Sistema Compensado

El sistema compensado en lazo cerrado presenta un mejor seguimiento de la referencia rampa.



Compensación en Adelanto-Atraso Usando la Respuesta en Frecuencia

Compensador en Adelanto - Atraso

$$G_{c}(s) = K_{c} \underbrace{\left(\frac{S + \frac{1}{T_{1}}}{S + \frac{\gamma}{T_{1}}}\right)}_{\text{Red de Adelanto Red de Atraso}} \underbrace{\left(\frac{S + \frac{1}{T_{2}}}{S + \frac{1}{\beta T_{2}}}\right)}_{\text{Red de Atraso}}, \quad (\gamma > 1, \beta > 1)$$

El compensador se forma por una red de adelanto en cascada con una red de atraso.

Ceros del compensador: $s = -1/T_1$, $s = -1/T_2$.

Polos del compensador: $s = -\gamma/T_1$, $s = -1/\beta T_2$.

Con frecuencia se asume $\gamma = \beta$.

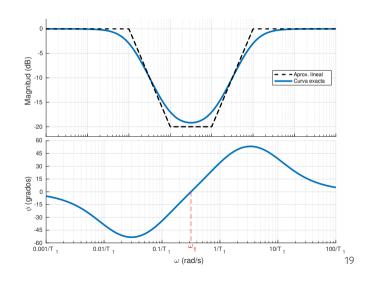
Compensador en Adelanto - Atraso

Diagrama de Bode del compensador para $K_c = 1$, $\gamma = \beta = 10$, $T_2 = 10T_1$.

Frecuencia central (Fase igual a cero): $\omega_1 = \frac{1}{\sqrt{T_1 T_2}}$.

 $0<\omega<\omega_1$: Compensador de atraso.

 $\omega_1 < \omega < \infty$: Compensador de adelanto.



1. Asumir la forma del compensador en adelanto - atraso como:

$$G_c(s) = K_c \frac{\left(s + \frac{1}{T_1}\right)\left(s + \frac{1}{T_2}\right)}{\left(s + \frac{\beta}{T_1}\right)\left(s + \frac{1}{\beta T_2}\right)}, \quad \beta > 1$$

2. Calcular el valor de K_c necesario para satisfacer el requerimiento de la constante de error estático de velocidad.

- 3. Obtener el diagrama de bode del sistema no compensado con ganancia ajustada y determinar el márgen de fase. Si es insuficiente continuar con el procedimiento.
- 4. Seleccionar una frecuencia de cruce de ganancia deseada ω_c' .
- 5. Ubicar la frecuencia de quiebre del cero de la red de atraso $\omega_{z2}=1/T_2$ una década por debajo de la nueva frecuencia de cruce de ganancia ω'_c .

6. Recordando la relación entre el ángulo de adelanto de fase ϕ_m y el parámetro α :

$$\sin \phi_m = \frac{1-\alpha}{1+\alpha}$$

se sustituye $\alpha = 1/\beta$ obteniendo:

$$\sin \phi_m = \frac{\beta - 1}{\beta + 1}$$

A partir del requerimiento de márgen de fase, calcular el valor correspondiente de β .

7. Calcular la frecuencia de quiebre del polo de la red de atraso como $\omega_{p2}=1/(\beta T_2)$.

- 8. Calcular la magnitud del sistema no compensado con ganancia ajustada en la frecuencia de cruce de ganancia deseada.
- 9. Asumiendo que el compensador introduce una atenuación del mismo valor, identificar la recta con pendiente 20 db/década que pasa por éste punto. Calcular las frecuencias de cruce con los niveles 0 db y -20 dB. Dichas frecuencias (ω_{z1}, ω_{p1}) corresponden a los puntos de quiebre (cero y polo) del compensador en adelanto.
- 10. Verificar si el sistema de control diseñado satisface los requerimientos. En caso contrario realizar nuevamente la ubicación de los polos y ceros hasta lograr un resultado satisfactorio.

Considere el sistema cuya función de transferencia de lazo abierto es:

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

Se desea que el error estático de velocidad sea 10 seg⁻¹, el márgen de fase sea 50°, y que el márgen de ganancia sea mayor o igual a 10 dB.

A partir del requerimiento dado por la constante de error estático de velocidad se tiene:

$$K_{V} = \lim_{s \to 0} sG_{c}(s)G(s) = \lim_{s \to 0} sK_{c} \frac{(T_{1}s + 1)(T_{2}s + 1)}{(\frac{T_{1}}{\beta}s + 1)(\beta T_{2}s + 1)} \frac{1}{s(s + 1)(s + 2)} = \frac{K_{c}}{2} = 10$$

$$\Rightarrow K_{c} = 20$$

Se obtiene el diagrama de Bode para el sistema no compensado con ganancia ajustada:

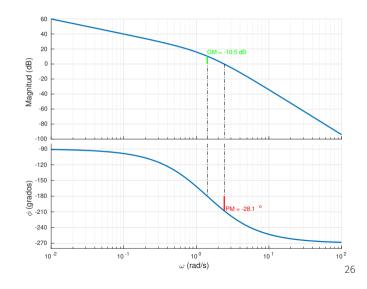
$$G_1(j\omega) = \frac{20}{j\omega(1+j\omega)(2+j\omega)}$$

Se obtienen los siguientes márgenes:

 $PM = -28.1^{\circ} \text{ en } 2.43 \text{ rad/s}$

GM = -10.5 dB en 1.41 rad/s

El sistema $G_1(s)$ es inestable!



Para seleccionar ω_c' se utiliza la frecuencia donde la fase es igual a -180°:

$$\omega_{\rm c}'=$$
 1.41 rad/s

La frecuencia de quiebre correspondiente al cero de la red de atraso correponde a:

$$\omega_{\rm Z2} = \omega_{\rm C}'/10 = 0.141 {\rm rad/s}$$

Por lo tanto $T_2 = 1/\omega_{z2} = 7.0922$.

Dado que el margen de fase deseado es 50°, se calcula el valor de β como:

$$\sin \phi_m = \frac{\beta - 1}{\beta + 1} \quad \Rightarrow \quad \beta = 7.5486$$

Entonces, la frecuencia de quiebre correspondiente al polo de la red de atraso es:

$$\omega_{p2} = \frac{1}{\beta T_2} = 0.0187 \text{ rad/s}$$

Para obtener los parámetros de la red de adelanto, se observa en el diagrama de Bode que la magnitud del sistema $G_1(s)$ en la frecuencia ω'_c es igual a 10.5 dB.

Por lo tanto el compensador debe generar una atenuación igual a -10.5 dB en esa misma frecuencia para garantizar el cruce por cero.

Entonces, la curva de magnitud puede aproximarse a una recta con pendiente igual a 20 dB/década que pasa por el punto $(\omega_c', |G_1(j\omega_c')|) = (1.41,-10.5)$.

Para calcular las frecuencias de quiebre de la red de adelanto, se calculan los puntos de corte de la recta mencionada con los niveles 0 dB y -20 dB.

Para calcular el punto de corte de la recta con el nivel 0 dB, se escribe la pendiente como:

$$20 = \frac{0 \text{ dB} - (-10.5 \text{dB})}{\log_{10} \omega_{p1} - \log_{10} 1.41 \text{ rad/s}}$$
$$\Rightarrow \omega_{p1} = 4.7 \text{ rad/s}$$

Para calcular el punto de corte de la recta con el nivel -20 dB, se escribe la pendiente como:

$$20 = \frac{-10.5 \text{dB} - (-20 \text{ dB})}{\log_{10} 1.41 \text{ rad/s} - \log_{10} \omega_{z1}}$$
$$\Rightarrow \omega_{z1} = 0.47 \text{ rad/s}$$

Por lo tanto, el compensador obtenido es:

$$G_c(s) = K_c \frac{\left(s + \frac{1}{T_1}\right)\left(s + \frac{1}{T_2}\right)}{\left(s + \frac{\beta}{T_1}\right)\left(s + \frac{1}{\beta T_2}\right)}$$
$$= 20 \frac{(s + 0.47)(s + 0.141)}{(s + 4.7)(s + 0.0187)}$$

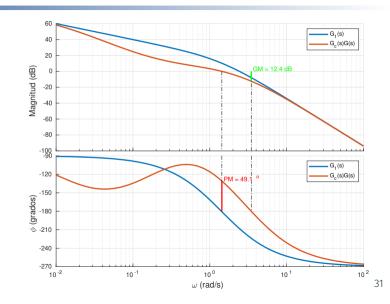
Compensador en Atraso: Ejemplo - Diagrama de Bode

Los márgenes obtenidos para el sistema compensado son:

 $PM = 49.3^{\circ} \text{ en } 1.43 \text{ rad/s}.$

GM = 12.4 dB en 3.46 rad/s.

Se satisfacen los márgenes especificados en los requerimientos!

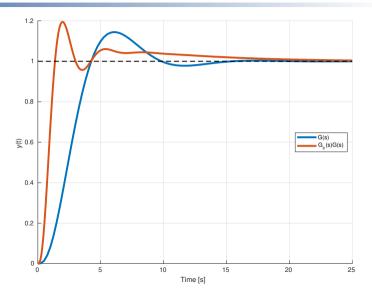


Compensador en Atraso: Ejemplo - Respuesta Paso Sistema Compensado

El sistema compensado en lazo cerrado presenta un tiempo de respuesta más rápido, con un sobrepico ligeramente mayor.

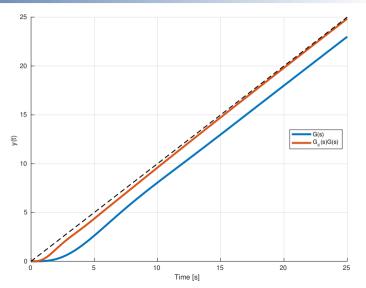
Polos de lazo cerrado: $\{-5.7221, -0.3386, -0.1708, -0.7436 \pm 1.8576j\}$.

Polo dominante muy cercano al eje $j\omega \Rightarrow$ cola de baja amplitud y lenta caída.



Compensador en Atraso: Ejemplo - Respuesta Rampa Sistema Compensado

El sistema compensado en lazo cerrado presenta un mejor seguimiento de la referencia rampa.



- Compensación en adelanto: usada para mejorar los márgenes de estabilidad. Se logra gracias a la contribución de ángulo de fase en adelanto.
- Compensación en atraso: usada para mejorar el desempeño de estado estacionario. Se logra debido a su atenuación en altas frecuencias.
- Es posible que en algunos casos tanto el compensador en adelanto como el de atraso satisfagan los requerimientos.
- Con la compensación en adelanto se puede lograr una frecuencia de cruce de ganancia mayor que la que es posible con la compensación en atraso.
- El ancho de banda de un sistema con compensación en adelanto siempre es mayor que el de un sistema con compensación en atraso.

- Si se requiere gran ancho de banda o respuesta rápida ⇒ utilizar un compensador en adelanto.
- Si hay presencia de ruido un gran ancho de banda no es deseable ⇒ utilizar un compensador en atraso.
- \bullet La compensación en adelanto puede generar señales grandes \to no es deseable, puede haber saturación.
- Compensación en atraso → introduce un polo-cero cerca al origen lo cual genera una cola lenta de baja amplitud en la respuesta de tiempo.
- Compensador adelanto-atraso → permite incrementar la ganancia en baja frecuencia (mejora el desempeño de estado estacionario) a la vez que se aumenta el ancho de banda o los márgenes de estabilidad.