

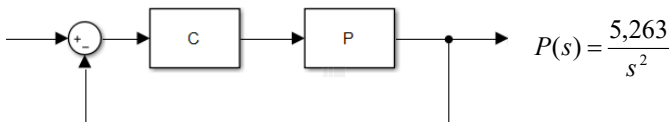
Escuela de Ingeniería Industrial. Universidad de Vigo. Curso 2021-2022.
Grado en Ingeniería en Electrónica Industrial y Automática
LABORATORIO de INGENIERÍA de CONTROL
Práctica 10. (10-13/Mayo/2022)

Diseño de Reguladores en el Dominio de la Frecuencia.

El objetivo de esta práctica es el diseño en frecuencia de controladores con la herramienta sisotool de Matlab.

Ejercicio previo (1)

$P(s)$ representa un modelo linealizado en función de transferencia para control del ángulo de balanceo de un avión de empuje vectorial, según el esquema:

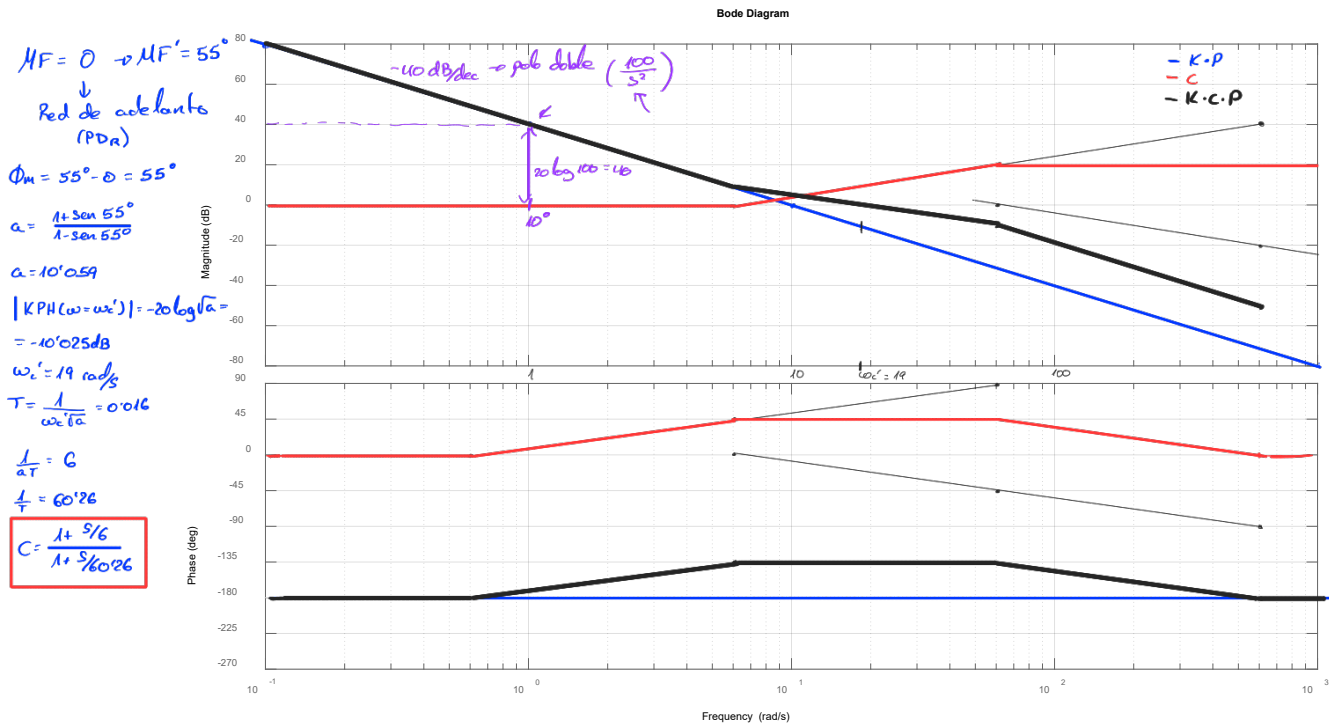


Diseñar en frecuencia y representar ($K_P, C, K_P \cdot C$) en la plantilla de Bode que se adjunta, el controlador implementable más sencillo $C(s)$ para regular el ángulo de balanceo de forma que el lazo de control con realimentación unitaria, cumpla:

i) $K_a = 100$

ii) $MF = 50^\circ$

$$K_a = \lim_{s \rightarrow 0} s^2 \frac{K \cdot 5.263}{s^2} = K \cdot 5.263 = 100 \rightarrow \boxed{K = 19} \rightarrow K \cdot P = \frac{19 \cdot 5.263}{s^2} \approx \frac{100}{s^2}$$



Ejercicio previo (2)

A partir de la dinámica simple de una maqueta de tren con movimiento longitudinal (unidimensional) en llano, que considera la fuerza aplicada, la fuerza de fricción por rodadura y la fuerza elástica del acoplamiento, se modela la función de transferencia del sistema con entrada la fuerza aplicada y salida la velocidad de la máquina:

$$P(s) = \frac{(s^2 + 0.2s + 2)}{(s + 0.2)(s^2 + 0.2s + 3)}$$

Cuyo diagrama de Bode se da en la figura.

a) Se pide diseñar el controlador $C(s)$ más simple que permita cumplir las siguientes especificaciones

- i) $e_{\infty} = 0$ (escalón) \rightarrow PI ideal
- ii) $\omega_c' \cong 0.2 \cong$ Frecuencia de cruce de ganancia de $C \cdot P$

NOTA: Dado el rango de valores de la curva de fase de la planta, situar el cero del controlador de forma que aporte 45° en la frecuencia de cruce $\omega_c' \cong 0.2$ (en vez de una década antes, regla general menos adecuada en este caso).

b) ¿Cuál sería el MF que se obtendría con el sistema controlado?.

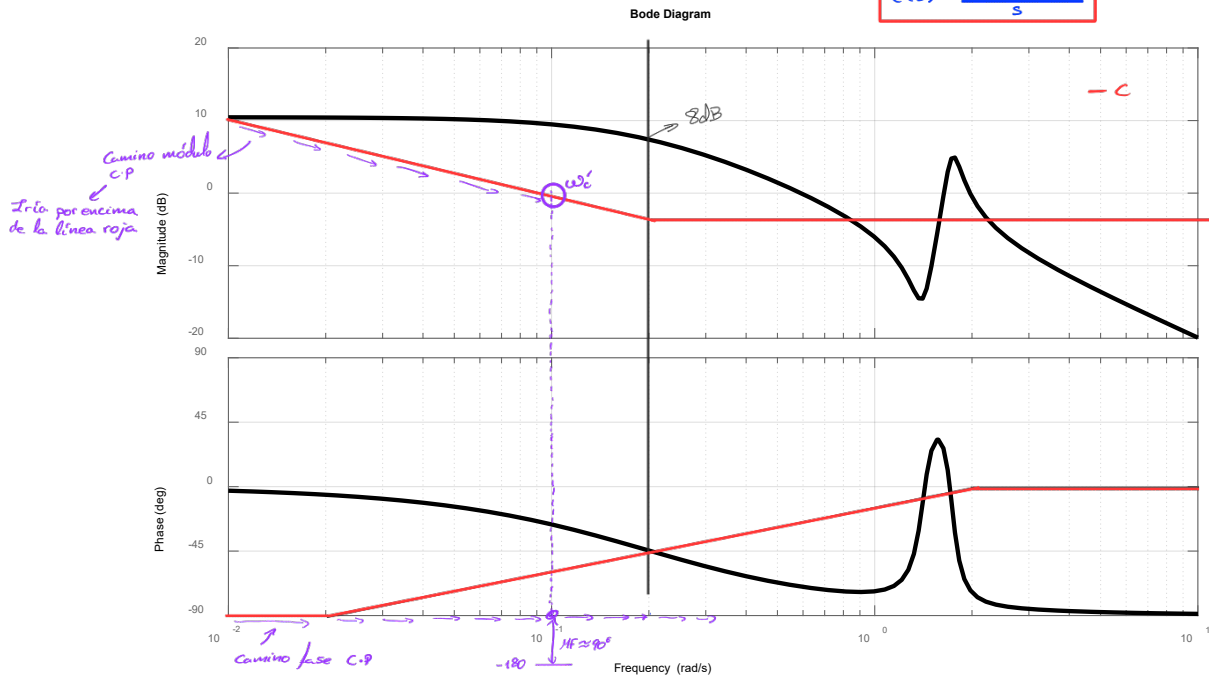
$$q = 8 \text{ dB} \rightarrow K_P = 10^{-q/20} = 0.3981$$

$$\omega_{PI} = 0.2 \text{ rad/s (DATO)}$$

$$K_{PI} = K_{Planta} \cdot \omega_{PI} = 0.2$$

$$C(s) = \frac{0.2 \cdot (1 + \frac{s}{0.2})}{s}$$

$$MF = 90^\circ$$



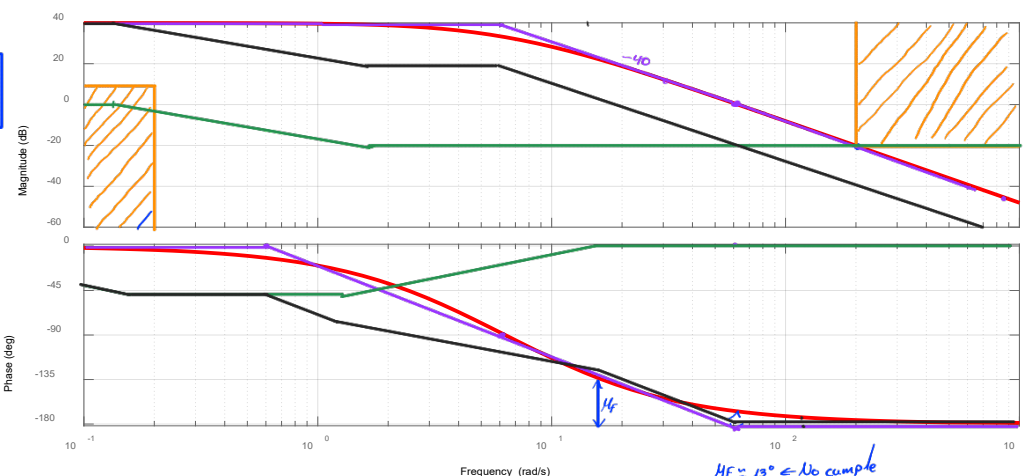
Ejercicio previo (3)

En la figura adjunta se representa el diagrama de Bode de LA de un modelo de motor de continua para control de velocidad, $P(s)$. Diseñar el controlador implementable más sencillo que verifique las condiciones especificadas:

Nota: El ejercicio debe resolverse por los métodos basados en Bode LA aproximados explicados, a partir de la gráfica y algunos datos numéricos proporcionados en la tabla correspondiente.

Cálculos y resultados con cuatro decimales.

$$C(s) = \frac{1 + \frac{s}{1.6435}}{1 + \frac{s}{0.1349}}$$



$$\begin{aligned} & -P \\ & -C \\ & -P.C \end{aligned}$$

ω_i	Módulo dB	Fase(°)
0.0010	39.9127	-0.0200
16.4350	21.7100	-135.0002
21.8280	17.4271	-145.0007
46.1260	5.1685	-162.8113
62.4799	0.0000	-167.2437
84.4140	-5.1686	-170.5310

- a) Cálculo de MF, MG y e_∞ (escalón) de P
b) Especificaciones diseño controlador implementable más sencillo:
i) $e_\infty \approx 0.01$ (escalón)
ii) MF $\approx 40^\circ$
iii) $20 \log |KG(j\omega)| \geq 10$ dB para $\omega \leq 2 \cdot 10^{-1}$ rad/seg
 $20 \log |KG(j\omega)| \leq -20$ dB para $\omega \geq 200$ rad/seg \rightarrow Problema

$$MG_P = \infty$$

$$a.) \quad \begin{cases} MG_P = \infty \\ MF_P = 12.7563 \end{cases}$$

$$K_P = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{99}{(1 + s/624.799)^2} \rightarrow K_P = 99 \rightarrow e_\infty = 0.01$$

$$K_P = \lim_{s \rightarrow 0} K \cdot \frac{99}{(1 + s/624.799)^2} = 99K \rightarrow K=1$$

b)

PI REAL $K=1$

$$MF_{REAL} < MF_{des} + 5^\circ_{seg} \rightarrow SI \text{ en } \omega_c'$$

$$\Phi_M = MF_{des} + 5^\circ_{seg} - MF_{REAL} = 45 - 12.7563 = 32.2437^\circ$$

$$\rightarrow \text{Determinamos } \omega_c' = 16.435 \text{ rad/s} \rightarrow q = 21.71 \text{ dB} \rightarrow 20 \log a = 21.71 \rightarrow a = 0.0821$$

$$\frac{1}{aT} = \frac{\omega_c'}{10} \rightarrow \frac{1}{aT} = 1.6435 \quad \left\{ \begin{array}{l} C(s) = \frac{1 + s/16.435}{1 + s/0.4349} \\ \frac{1}{T} = 0.1349 \end{array} \right.$$

ω_i	Módulo dB	Fase(°)
0.0010	39.9127	-0.0200
16.4350	21.7100	-135.0002
21.8280	17.4271	-145.0007
46.1260	5.1685	-162.8113
62.4799	0.0000	-167.2437
84.4140	-5.1686	-170.5310

a) Cálculo de MF, MG y e_∞ (escalón) de P

b) Especificaciones diseño controlador implementable más sencillo:

i) $e_\infty \approx 0.01$ (escalón)

ii) MF $\approx 40^\circ$

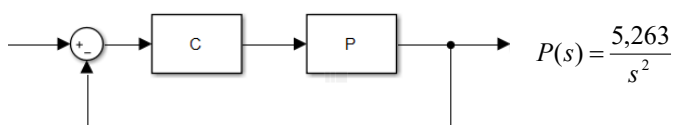
iii) $20 \log |KG(j\omega)| \geq 10 \text{ dB}$ para $\omega \leq 2 \cdot 10^{-1} \text{ rad/seg}$

$20 \log |KG(j\omega)| \leq -20 \text{ dB}$ para $\omega \geq 200 \text{ rad/seg}$

Trabajo del alumno en laboratorio:

Ejercicio 1 en laboratorio:

$P(s)$ representa un modelo linealizado en función de transferencia para control del ángulo de balanceo de un avión de empuje vectorial, según el esquema:



Diseñar analíticamente en frecuencia la red más sencilla $C(s)$ para regular el ángulo de balanceo, de forma que el lazo de control con realimentación unitaria, cumpla:

i) $e(\infty) = 0.02 + 0.02 \cdot (\text{rand} - 0.5)$

ii) MF = $[50 + 20 \cdot (\text{rand} - 0.5)]^\circ$

iii) $\omega_c = 100 \text{ rad/seg}$

Se realizará el diseño analítico en un *script* de **Matlab** aplicando el método Diseño analítico de redes simples que se explicó en clase. Deben programarse las fórmulas indicadas para obtener C, comprobar con la instrucción *margin* que se obtienen las especificaciones ii), iii), y obtener a partir de la respuesta a entrada parábola unitaria del sistema en lazo cerrado, la condición i) de error estacionario. Las instrucciones al inicio de dicho *script* deben ser:

```
clear all;
DNI=          ; % números DNI alumno
rng(DNI);
einf=0.02+0.02*(rand-0.5)
MFd=(50+20*(rand-0.5))*pi/180 % MF deseado en radianes
wc=100;
%continuar código
```

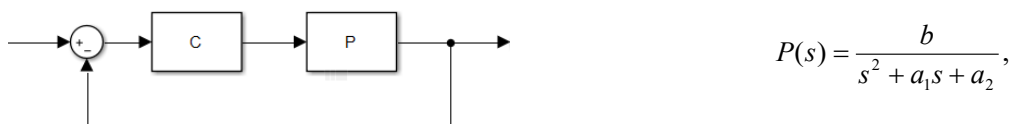
Notas:

1. Funciones de Matlab para la programación: evalfr, real, imag, margin
2. Los ángulos en las funciones trigonométricas de Matlab deben darse en radianes

Una vez programado el ejercicio, anotar los resultados obtenidos de: einf, MFd, K, a b, ω_z , ω_p , C, tipo de red (adelanto o atraso) obtenida y mostrar las figuras generadas al Profesor/a.

Ejercicio 2 en laboratorio:

$P(s)$ representa un modelo de un motor de CC y una carga (p.ej., una antena, de inercia J) en función de transferencia para control de velocidad, según el esquema:



Diseñar en frecuencia con la herramienta *sisotool* una red de atraso de forma que el lazo de control con realimentación unitaria, cumpla:

i) $e_{\infty} \approx 0.03 + 0.04 * (\text{rand} - 0.5)$ (escalón)

ii) $MF \approx 40^\circ$

Para ello, programar primero el código siguiente en un *script* de *Matlab* que genere la planta aleatoria $P(s)$, formada por el motor de CC y la carga (p.ej., una antena, de inercia J) y la condición aleatoria de error estacionario. Ejecutar el *script* para tener en la memoria de trabajo de Matlab la función KP , que será la función que se debe importar como G en la *sisotool* para realizar el diseño.

```
clear all

s = tf('s');
dni=          ; % Incluir números DNI alumno
rng(dni);
dv = 0.05;

R = 2.0;
L = 0.5;
Km = 0.1;
Kb = 0.1+2*dv*(rand-0.5);
Kf = 0.2;
J = 0.02;
b = Km/L/J;
a1 = (L*Kf+R*J)/L/J;
a2 = (R*Kf+Km*Kb)/L/J;

P = b/(s^2+a1*s+a2)

einf = 0.03+0.04*(1-0.5)

Kp = -1+1/einf;
K = Kp/dcgain(P);
KP = K*P;
```

Nota *sisotool*: Para diseño en frecuencia conviene modificar en (Preferences-Options) el formato de C seleccionando “natural frequency”.

Una vez terminado el ejercicio, anotar los resultados obtenidos de: P , e_{inf} , MF y frecuencia de cruce de ganancia de KP , q , a , C , MF y frecuencia de cruce de ganancia de $KP*C$ y mostrar al Profesor/a las gráficas de la *sisotool* que permiten comprobar el cumplimiento de las especificaciones: el Editor de Bode y la respuesta a escalón en LC.