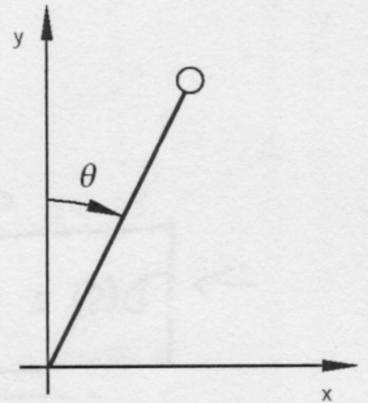


El control de un péndulo invertido es una interesante ilustración de la capacidad de la realimentación para estabilizar un sistema inestable. Suponiendo la siguiente ecuación del movimiento

$$J \frac{d^2\theta}{dt^2} = mgl \sin(\theta) + ml u \cos(\theta)$$

donde  $u$  es la aceleración del pivote (en la dirección  $x$ ), y los parámetros son:

$$J = ml^2, m = 1, g = 10, l = 10$$



Se pide:

1. Obtener un modelo lineal válido en torno a  $\theta=0$

$\theta_0 = 0$ : Equilibrio  $\frac{d}{dt} \approx 0 \rightarrow 0 = mgl \cdot \sin \theta_0 + ml u_0 \cdot \cos(\theta_0) \rightarrow u_0 = 0$

$ml^2 \frac{d^2\theta}{dt^2} = f(\theta, u)$   $\left. \frac{\partial f}{\partial \theta} \right|_0 = mgl \cos \theta_0 - ml u_0 \sin \theta_0$ ,  $\left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_0 = ml \cos \theta_0$

$ml^2 \frac{d^2\Delta\theta}{dt^2} = f(\theta_0, u_0) + \left. \frac{\partial f}{\partial \theta} \right|_0 \Delta\theta + \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_0 \Delta u \rightarrow ml^2 \frac{d^2\Delta\theta}{dt^2} = mgl \cdot \Delta\theta + ml \Delta u$

$\mathcal{L} \rightarrow J \cdot s^2 \theta(s) = mgl \theta(s) + ml u(s) \rightarrow \theta(s) = \frac{ml}{ml^2 s^2 - mgl} \cdot u(s) \Rightarrow \theta(s) = \frac{1/l}{s^2 - g/l} u(s)$

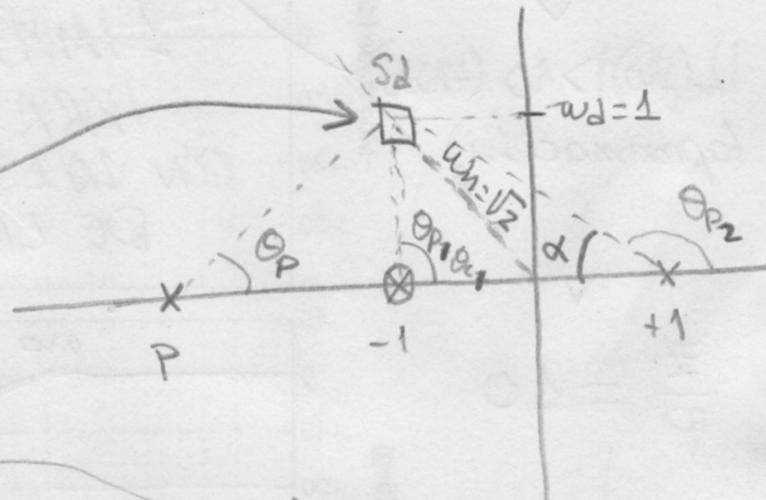
2. Diseñar un regulador del tipo:

$D(s) = K \cdot \frac{s+1}{s+p}$   $\theta(s) = \frac{0.1}{s^2 - 1} u(s)$

que consiga estabilizar el sistema con un tiempo de pico 3.14 segundos y un ancho de banda 1.414 rads/s. Hacerlo empleando la técnica del lugar de las raíces y representando también la situación en frecuencia.

$G(s) = \frac{0.1}{s^2 - 1}$ ,  $D(s) = K \frac{s+1}{s+p}$

ESPECIFICACIONES  
 tpo pico:  $t_p = \frac{\pi}{\omega_d} = 3.14 \rightarrow \omega_d = 1$   
 Ancho B:  $\omega_n = \sqrt{2}$



Lugar de las raíces:

$1 + K_{LR} \cdot L'(s) = 0 \rightarrow L' = \text{expresión racional normalizada}$

$L(s) = K \cdot \frac{s+1}{s+p} \cdot \frac{0.1}{s^2-1}$   $1 + K \cdot 0.1 \cdot \frac{s+1}{(s+p)(s^2-1)} = 0$

Hallamos p. Gt. argumento sobre  $s_2$ :

$\sum \theta_{p_i} - \sum \theta_{z_i} = 180^\circ (2q+1) \rightarrow \theta_p + \theta_{p_2} + \theta_{z_1} - \theta_{z_2} = 180^\circ \rightarrow \theta_p = 180^\circ - \theta_{p_2}$

$\rightarrow \theta_p = 180^\circ - \theta_{p_2} \rightarrow \theta_p = \alpha \rightarrow p \text{ en situación simétrica con } +1 \text{ respecto a } -1 \Rightarrow p = 3$

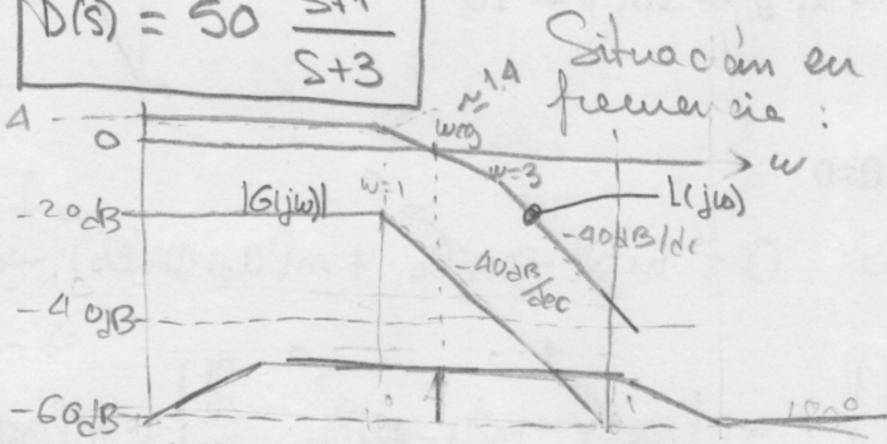
Para hallar K: Criterio del módulo

$$K \cdot 0.1 = \frac{\prod d p_i}{\prod d c_i} = \frac{d p_2 \cdot d p_1}{d c_1} = \frac{\sqrt{5} \times \sqrt{5}}{1} = 5$$

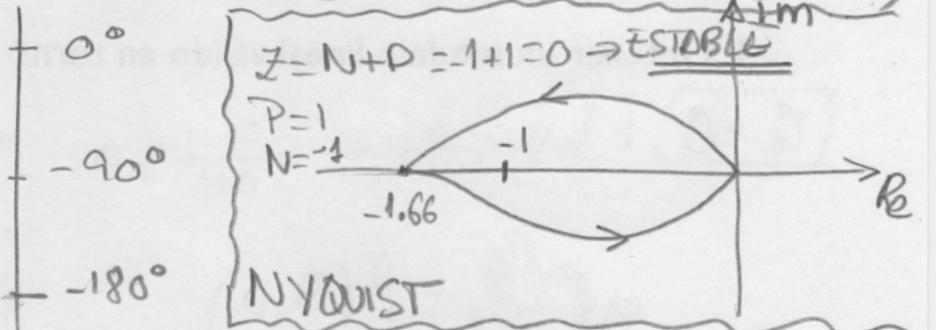
$$d p_2 = d p_1 = \sqrt{2^2 + 1^2} = \sqrt{5}$$

$$\Rightarrow K = \frac{5}{0.1} = 50 \rightarrow$$

$$D(s) = 50 \frac{s+1}{s+3}$$



$$L(s) = 50 \frac{s+1}{s+3} \cdot 0.1 \frac{1}{s^2-1} = 5 \frac{s+1}{(s+3)(s^2-1)}$$

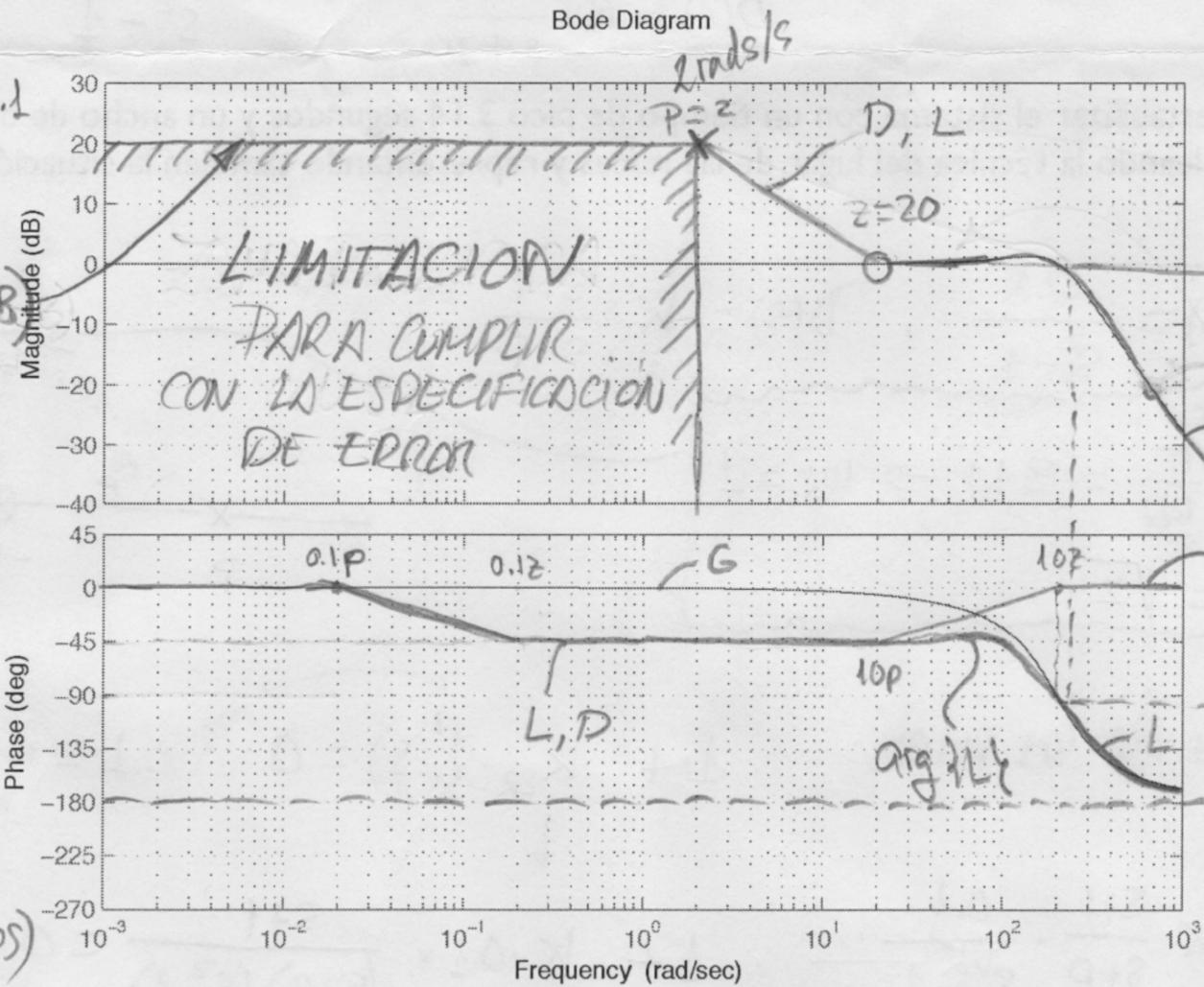


Para un sistema cuya función de lazo  $L(s)$  es la que se muestra en el diagrama de Bode de la figura de abajo, proponer un controlador del tipo

$$D(s) = K \cdot \frac{s+z}{s+p}$$

que asegure un error de seguimiento de referencias menor del 10% hasta 2 rads/s. Trazar sobre la figura la restricción anterior y el diagrama del Bode del sistema compensado con el controlador propuesto. ¿es aceptable en cuanto a sobreoscilación y estabilidad relativa?

$|S| = \frac{1}{1+L(j\omega)} < 0.1$   
 $\Downarrow$   
 $|L(j\omega)| > 10$  (+20dB)  
 (aproximación)  
 $\Downarrow$   
 $\frac{z}{p} = 10$   
 $\Downarrow$   
 (ganancia en BF debe ser 10 al menos)



$$p=2 \rightarrow z=20, k=1 \rightarrow D = 1 \times \frac{s+20}{s+2}$$

BUENA ESTABILIDAD

Eligiendo  $p=2$  el controlador aporta la ganancia  $\frac{z}{p}$  hasta  $\omega=2$  rads/s

Poco oscilatorio

$$\zeta \approx \frac{MF}{100} = 0.9$$