

Margen de fase y margen de ganancia

Usando MatLab

```
num=[0 0 0 8];  
den=[1 7 6 0];  
g=tf(num,den)
```

Transfer function:

8

 $s^3 + 7s^2 + 6s$

bode(g)

Visualizacion de los margenes de Fase y Ganancia en los diagramas de Bode y Nyquist.

Diagrama de BODE

Margen de Fase = $180 + \text{argumento de } G(s) \text{ cuando el módulo de } G(s) \text{ es unitario } |G(s)|=1$. [Cruce de la gráfica de Bode del módulo $|G(s)|$ con el eje de frecuencias ω de cero dB.]

Margen de Ganancia = $1/|G(s)|$ en el punto donde la fase de $G(s)$ en la gráfica de Bode = -180°

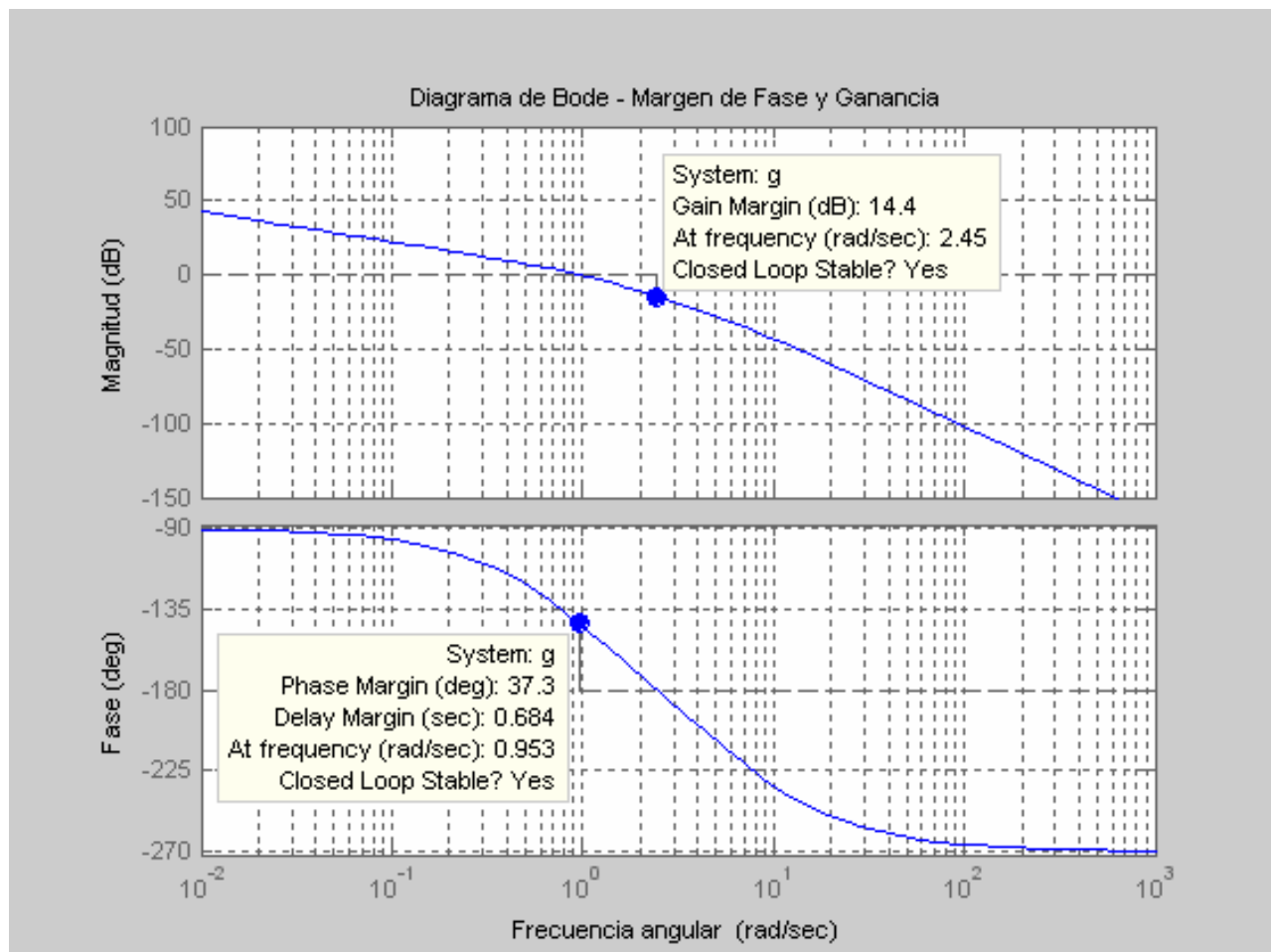
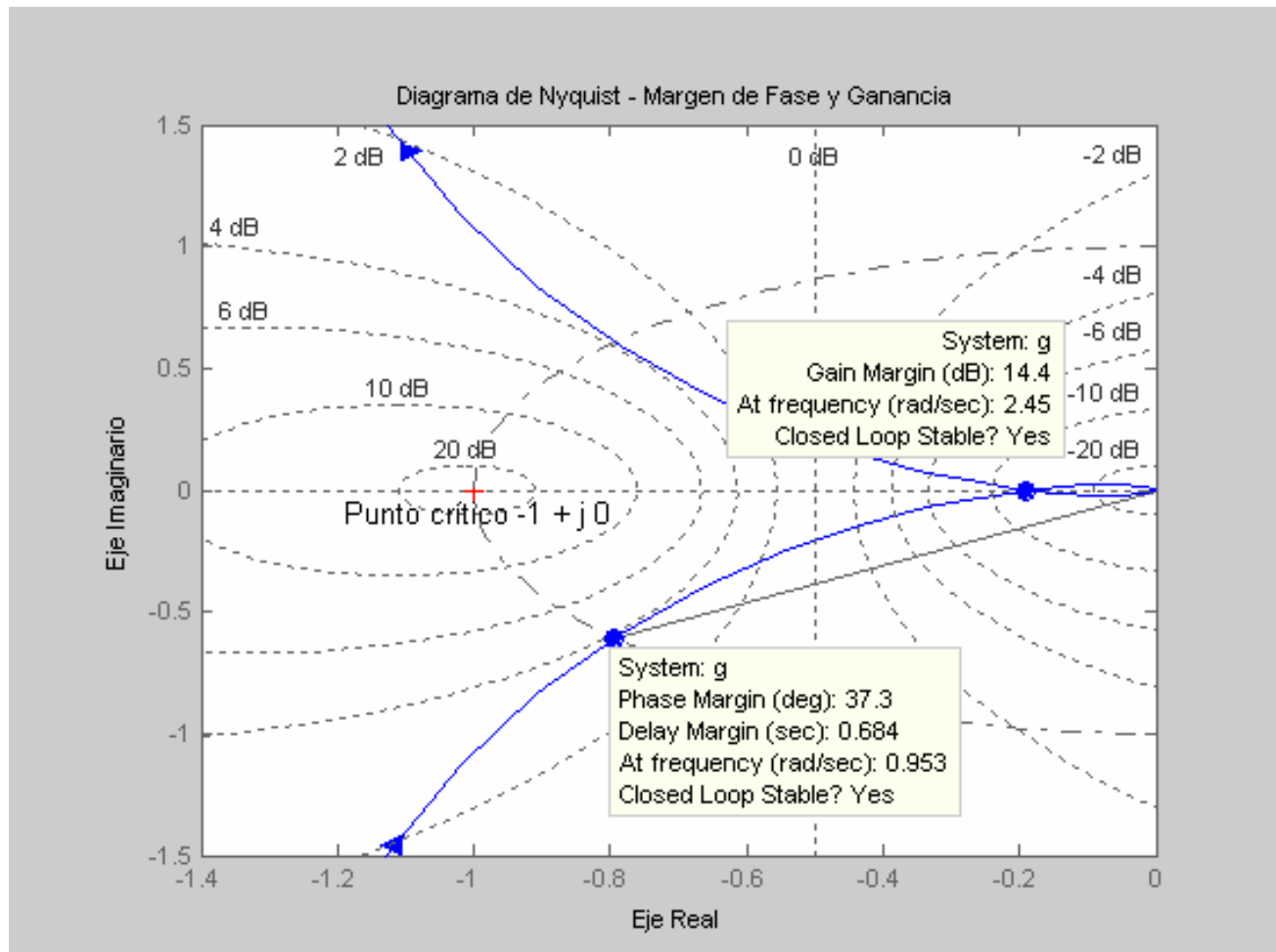


Diagrama de Nyquist

Margen de Fase = $180 + \text{argumento de } G(s)$ cuando el módulo de $G(s)$ es unitario $|G(s)|=1$.

Margen de Ganancia = $1/|G(s)|$ en el punto donde la fase de $G(s)$ en la gráfica de Bode = -180°



En el límite de estabilidad, el sistema con una ganancia $K = 42$, se desarrolla en MatLab con los siguientes comandos:

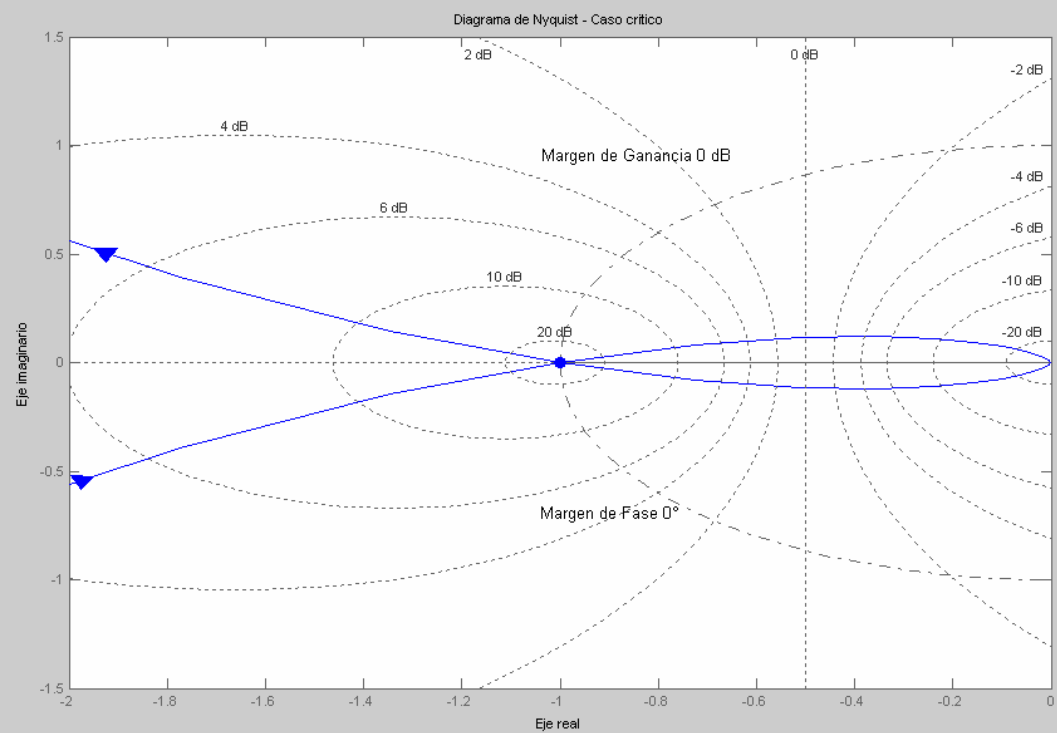
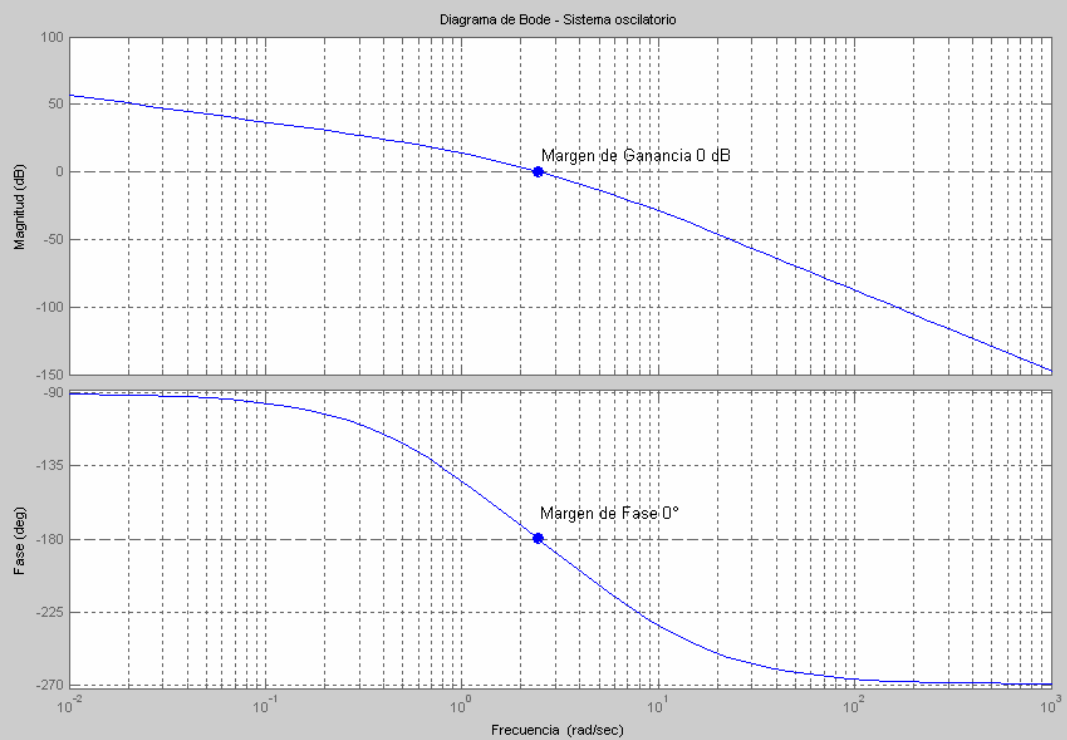
```
num=[0 0 0 42];  
den=[1 7 6 0];  
g=tf(num,den)
```

Transfer function:

$$\frac{42}{s^3 + 7s^2 + 6s}$$

```
bode(g)
```

Para el punto en donde el módulo de $|G(s)| = 1$ y simultáneamente la fase (argumento de $G(s)$ es igual a -180°) en el diagrama se ubica sobre el punto $s = -1 + j0$ que es el punto donde el sistema se torna oscilatorio.



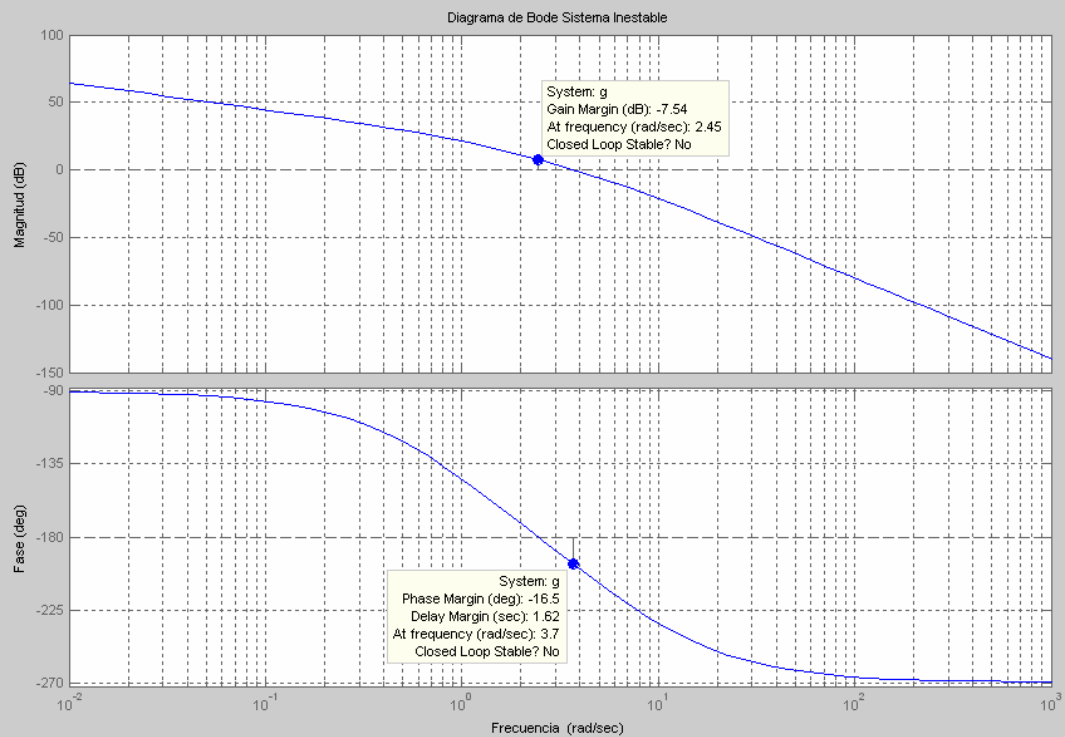
Para un sistema inestable, con $K > 42$, los márgenes de fase y ganancia son negativos

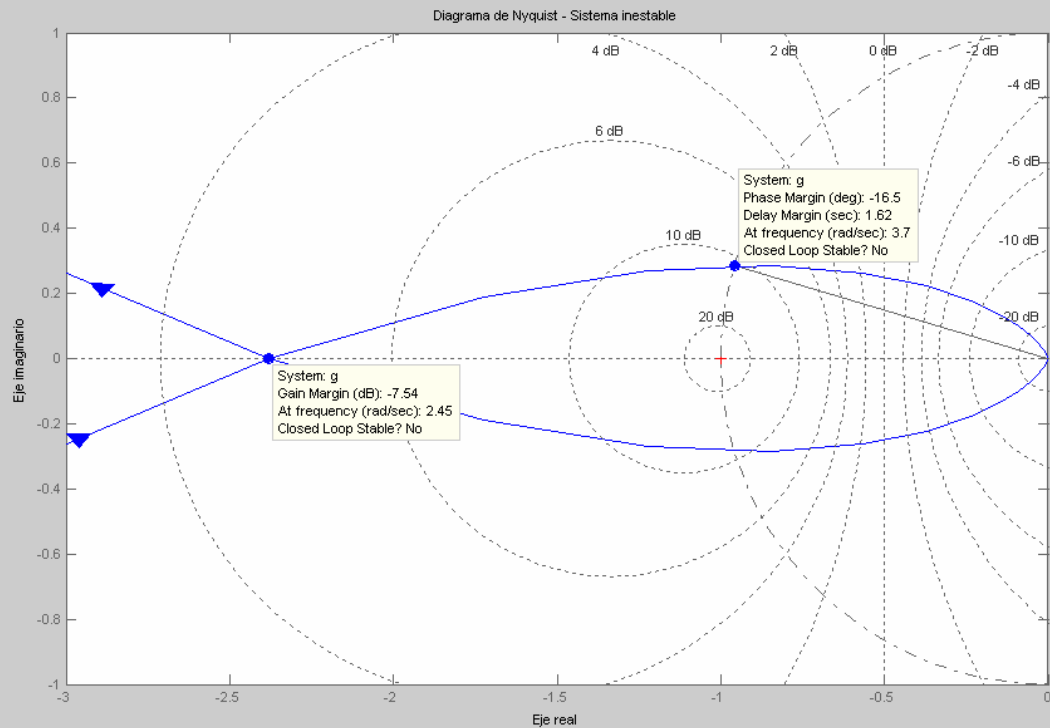
```
num=[0 0 0 100];  
den=[1 7 6 0];  
g = tf(num,den)
```

Transfer function:

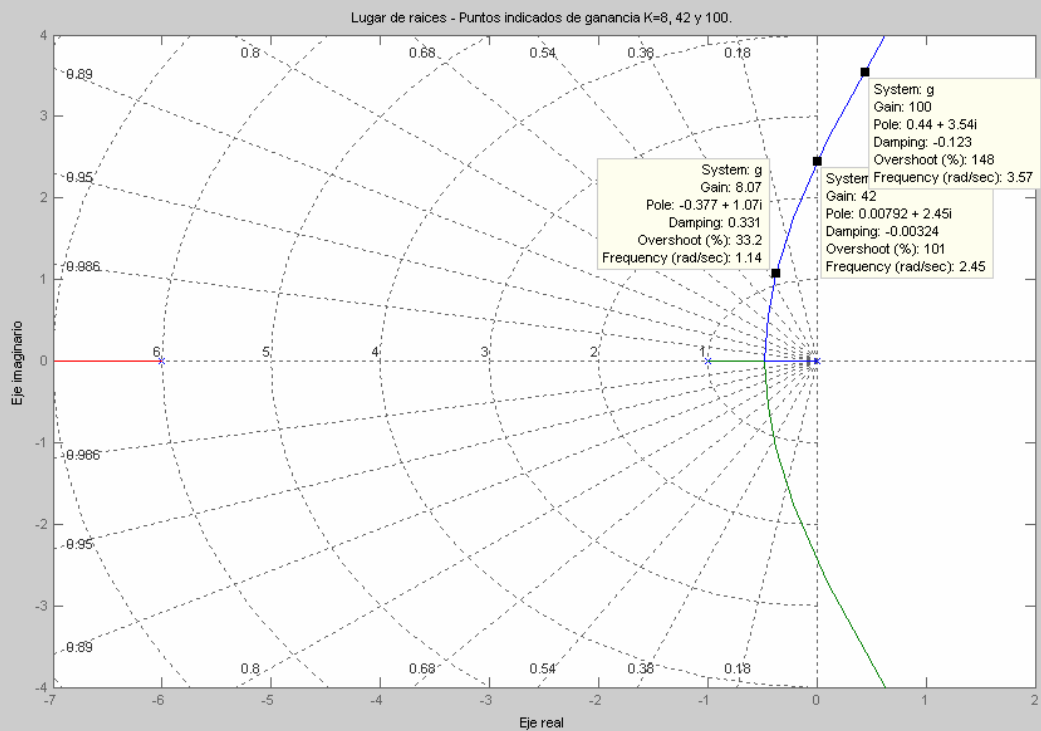
$$\frac{100}{s^3 + 7s^2 + 6s}$$

bode(g)





Los graficos realizados en la respuesta en frecuencia se corresponden con los puntos de ganancias 8, 42 y 100 dados en el siguiente lugar de raíces



SINTONIA CLASICA DE CONTROLADORES – METODO DE ZIEGLER-NICHOLS

Primer método de Ziegler Nichols

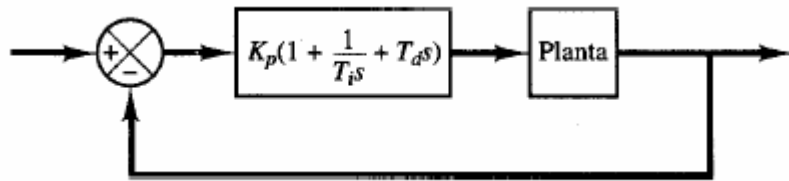


Figura 1

Sistema compensado con un controlador PID

El metodo pretende obtener una respuesta similar a la de un sistema de 2do orden con un sobrepaso no mayor al 25%.

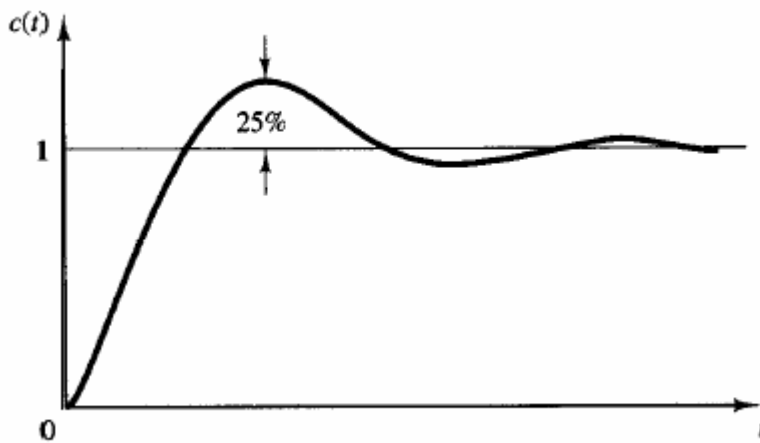


Figura 2

Si la respuesta en lazo abierto de la planta (sin integradores) tiene la forma de la figura 3

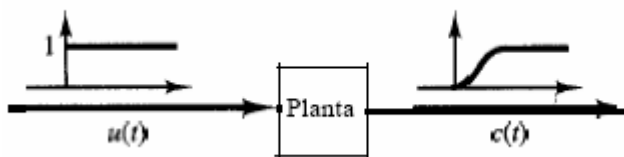
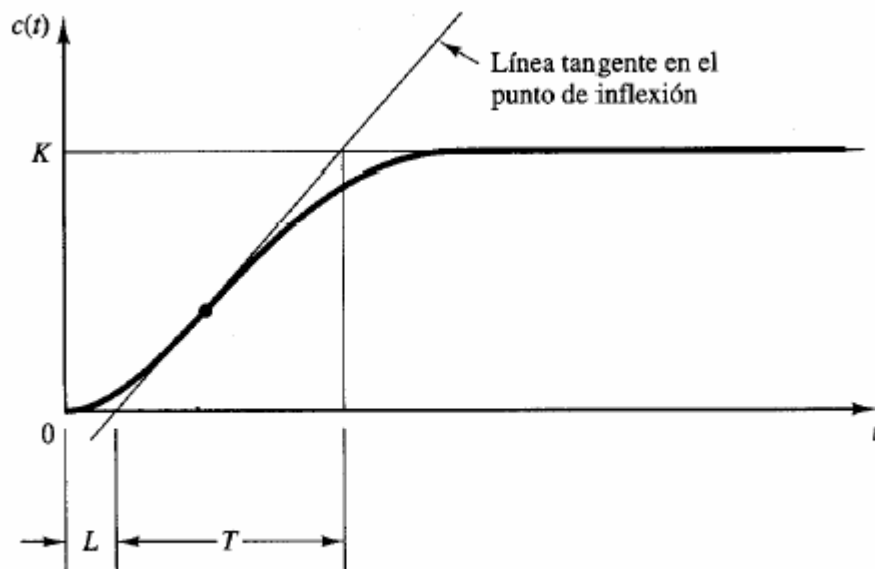


Figura 3

(forma sigmoidal), se aproxima mediante un sistema de primer orden y un retardo

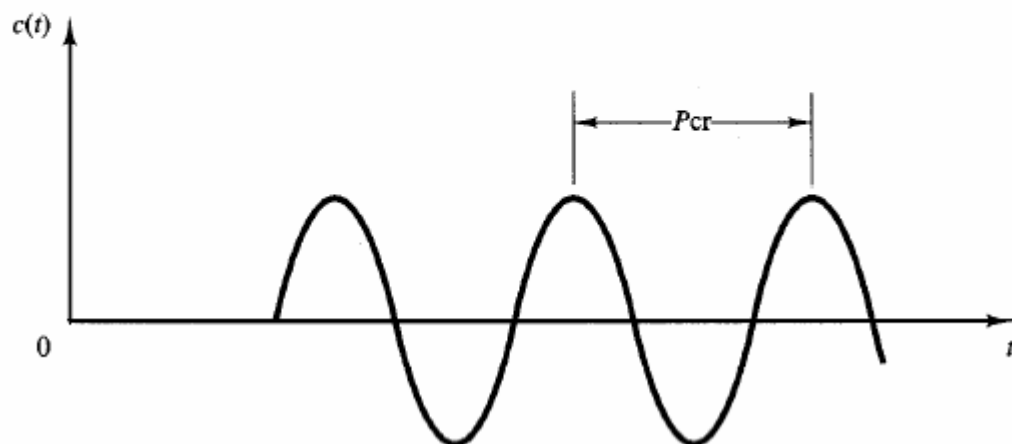
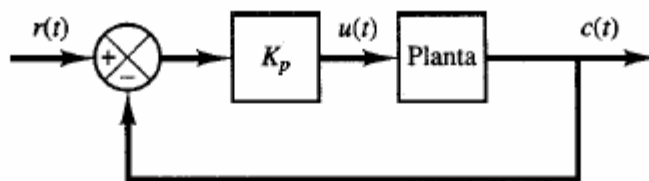
$$\frac{C(s)}{U(s)} = \frac{Ke^{-Ls}}{Ts + 1}$$



Tipo de controlador	K_p	T_i	T_d
P	$\frac{T}{L}$	∞	0
PI	$0.9 \frac{T}{L}$	$\frac{L}{0.3}$	0
PID	$1.2 \frac{T}{L}$	$2L$	$0.5L$

$$G_c(s) = K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s} + T_d s \right)$$

Segundo metodo



Tipo de controlador	K_p	τ_i	T_d
P	$0.5K_{cr}$	∞	0
PI	$0.45K_{cr}$	$\frac{1}{1.2}P_{cr}$	0
PID	$0.6K_{cr}$	$0.5P_{cr}$	$0.125P_{cr}$

$$\begin{aligned}
 G_c(s) &= K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s} + T_d s \right) \\
 &= 0.6K_{cr} \left(1 + \frac{1}{0.5P_{cr}s} + 0.125 P_{cr}s \right) \\
 &= 0.075K_{cr}P_{cr} \frac{\left(s + \frac{4}{P_{cr}} \right)^2}{s}
 \end{aligned}$$