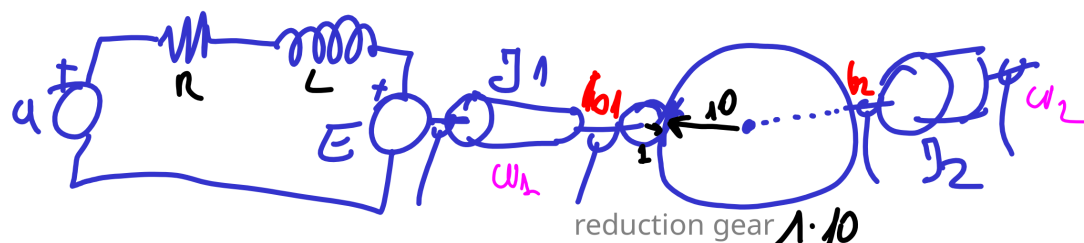


# Control velocidad de motor DC via $\mathcal{H}_\infty$

## 4) Control bucle cerrado $\mathcal{H}_\infty$ (hinfsyn) [seguimiento de referencias]



© 2026, Antonio Sala Piqueras, Universitat Politècnica de València. Todos los derechos reservados.

Este código ejecutó en Matlab R2024b.

Presentación en vídeo:

<https://personales.upv.es/asala/YT/V/mothin4.html>

### Tabla de Contenidos

Control velocidad de motor DC via .....	1
4) Control bucle cerrado (hinfsyn) [seguimiento de referencias].....	1
1. Modelado.....	1
Respuesta temporal y en frecuencia en bucle abierto.....	2
Análisis en equilibrio (CC).....	3
2. Especificaciones.....	3
Límites de tensión y corriente.....	3
Amplitud de incrementos de referencia deseados.....	3
El control bucle abierto "naive" 1/ganancia, no funciona.....	3
Control óptimo H-infinito.....	6

## 1. Modelado

```
R=.3; L=20e-3; %electric circuit parameters
k=0.36; %Motor constant
J1=.45; b1=0.13; %motor (fast) side mechanical parameters
N=10; %gear ratio
J2=5; b2=0.6; %slow side mechanical parameters
```

El momento de inercia "equivalente" en el eje del motor es:

```
J=(J1+J2/N^2);
b=b1+b2/N^2; %Equivalent inertia and friction coefficients on motor
(fast) side
```

**Física:**  $L \frac{dI}{dt} = U - R \cdot I - k \cdot \omega, \quad J \frac{d\omega}{dt} = k \cdot I - b \cdot \omega + T_{carga}$

**Ecuación de estado (matricial):**  $\dot{x} = Ax + Bu$

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} I \\ \omega \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\frac{R}{L} & -\frac{K}{L} \\ \frac{k}{J} & -\frac{b}{J} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} I \\ \omega \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{L} & 0 \\ 0 & \frac{1}{J} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} U \\ T_{carga} \end{pmatrix}$$

```
A=[-R/L -k/L; +k/J -b/J]; B=[1/L 0; 0 1/J];
```

**Ecuación de salida:**  $y = Cx + Du$ ; escogemos corriente y velocidad de giro.

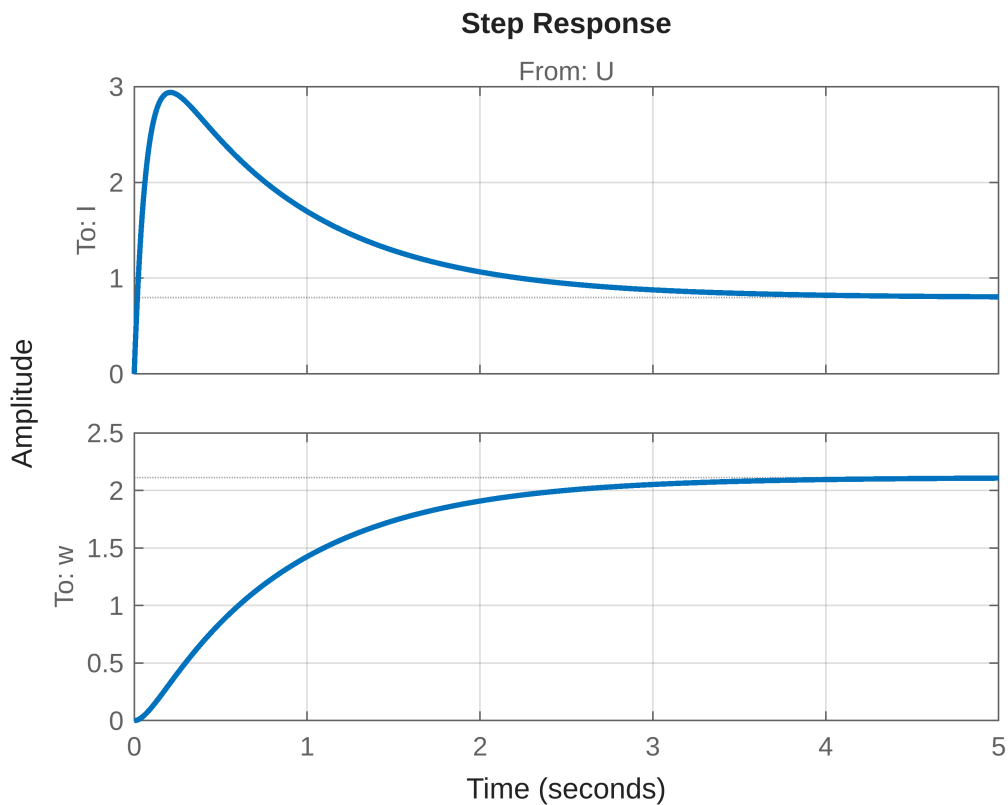
```
C=[1 0; 0 1]; D=zeros(2,2);
sysFull=ss(A,B,C,D); %state-space object
sysFull.OutputName={'I','w'};
sysFull.InputName={'U','Tload'};
```

\*Por el momento, no consideramos perturbación de carga (sólo "seguimiento de referencia").

```
G=sysFull(:,1);
%zpk(G) %factorized fractions (zeros, poles, gains)
```

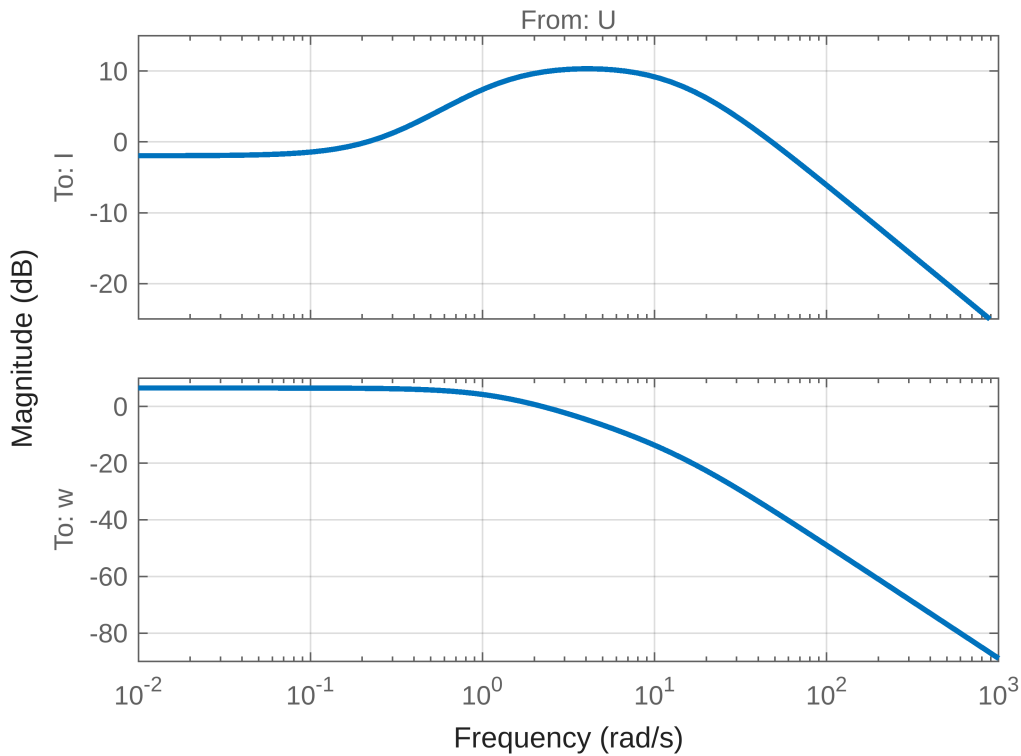
## Respuesta temporal y en frecuencia en bucle abierto

```
step(G), grid on; h=gca; h.Responses(1).LineWidth=2;
```



```
bodemag(G), grid on; h=gca; h.Responses(1).LineWidth=2;
```

## Bode Diagram



## Análisis en equilibrio (CC)

```
DCG=dcgain(G);  
gainUtoI=DCG(1) %Amperios por Voltio
```

```
gainUtoI =  
0.7981
```

```
gainUtoW=DCG(2) %rad/s por Voltio
```

```
gainUtoW =  
2.1127
```

## 2. Especificaciones

### Límites de tensión y corriente

```
MaxI=75; %A  
MaxU=120; %V
```

### Amplitud de incrementos de referencia deseados

Mantenerse por debajo de MaxI, MaxU en el transitorio ante referencia máxima

```
Wref=90;
```

\*Bueno,  $\mathcal{H}_\infty$  se referirá a límites "en frecuencia", no en "tiempo", como discutiremos enseguida.

## El control bucle abierto "naive" 1/ganancia, no funciona

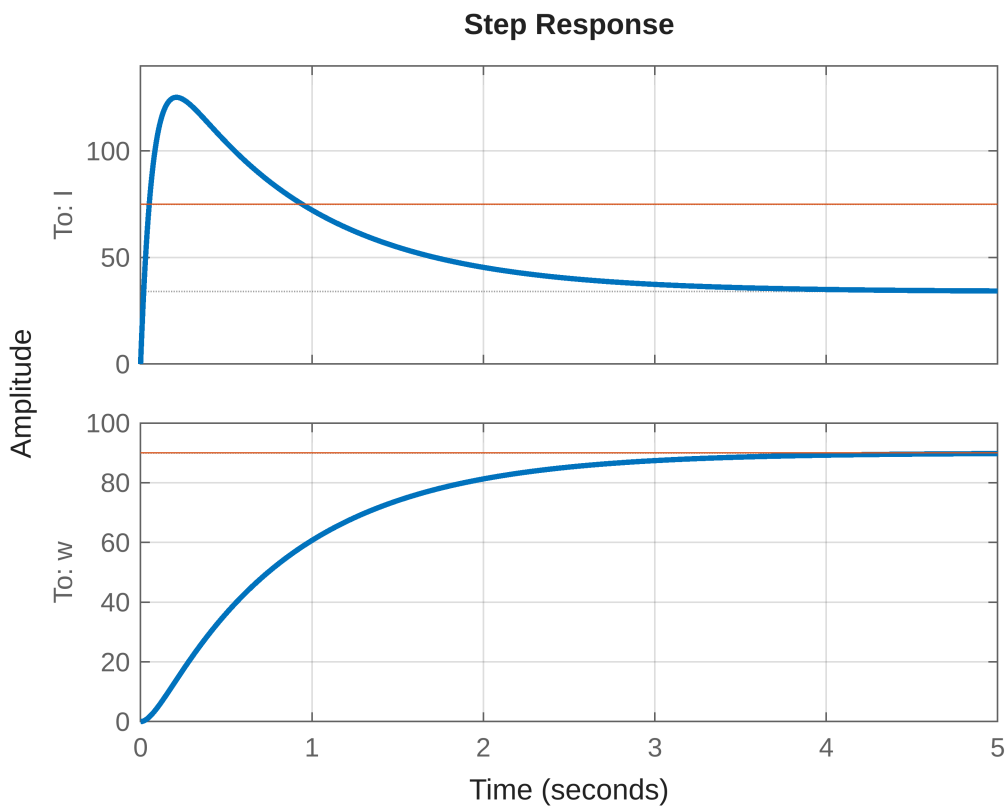
```
K_OL_gain=1/dcgain(G(2))
```

```
K_OL_gain =  
0.4733
```

```
errScaled_naive=1-G(2)*K_OL_gain;
```

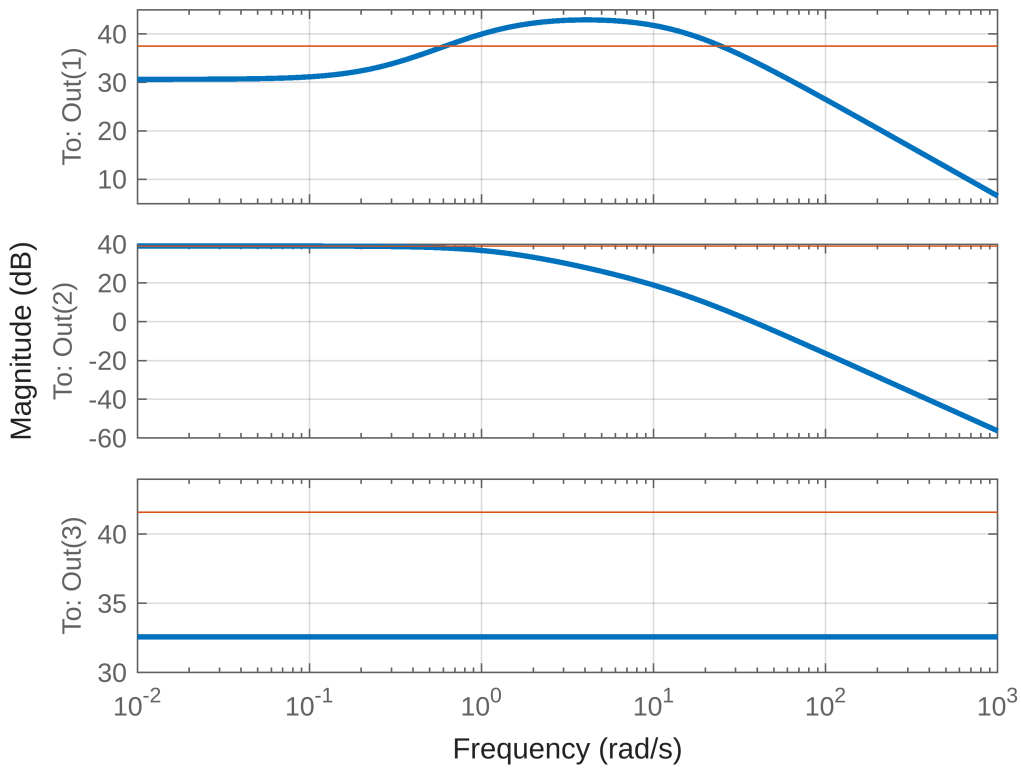
No funciona, pico de intensidad no admisible:

```
step(G*K_OL_gain*Wref,tf([MaxI;Wref])), grid on  
h=gca;h.Responses(1).LineWidth=2;
```



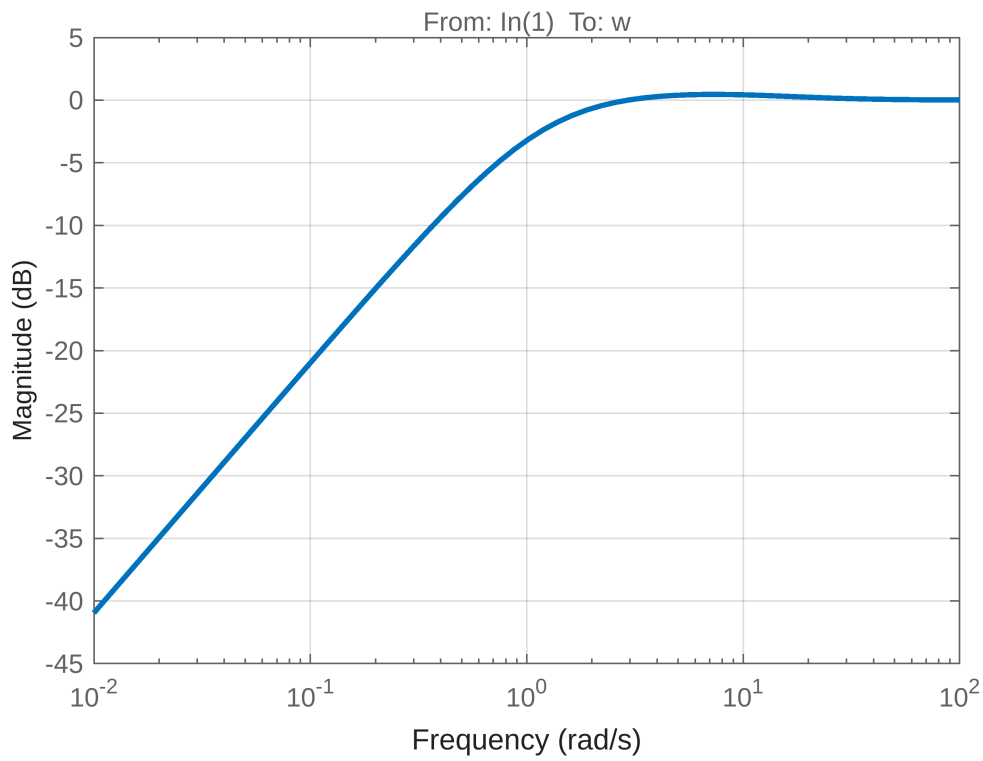
```
bodemag([G;1]*K_OL_gain*Wref,tf([MaxI;Wref;MaxU])), grid on  
h=gca;h.Responses(1).LineWidth=2;
```

**Bode Diagram**



```
bodemag(errScaled_naive), grid on  
h=gca;h.Responses(1).LineWidth=2;
```

**Bode Diagram**



## Control óptimo H-infinito

El escalado lo haremos directamente con pesos en planta generalizada ponderada.

```
%GP=[[0;-1] G;0 1;1 0]; %Open loop
%GP.InputName={'ref','U'};
%GP.OutputName={'I','err','U','r'};
GP=minreal(ss([0;-1] G;0 1;1 -G(2))); %closed loop
```

2 states removed.

```
GP.InputName={'ref','U'};
GP.OutputName={'I','err','U','err_copy'};
```

**Nota:** la línea 34 que define GP en bucle cerrado tiene "multi-incidencia" de G, porque sale dos veces; ello duplica estados y necesita "minreal"; en sistemas inestables o sobre todo inciertos (mu-síntesis) ello puede dar problemas numéricos, por ello se recomienda codificarlo SIN multiincidencia (no mencionado en el vídeo por brevedad y sencillez). Esto sería mejor:

```
GP2=[ [0;-1;0;1] [1 0;0 1;0 0;0 -1]*G+[0;0;1;0] ];
size(GP2)
```

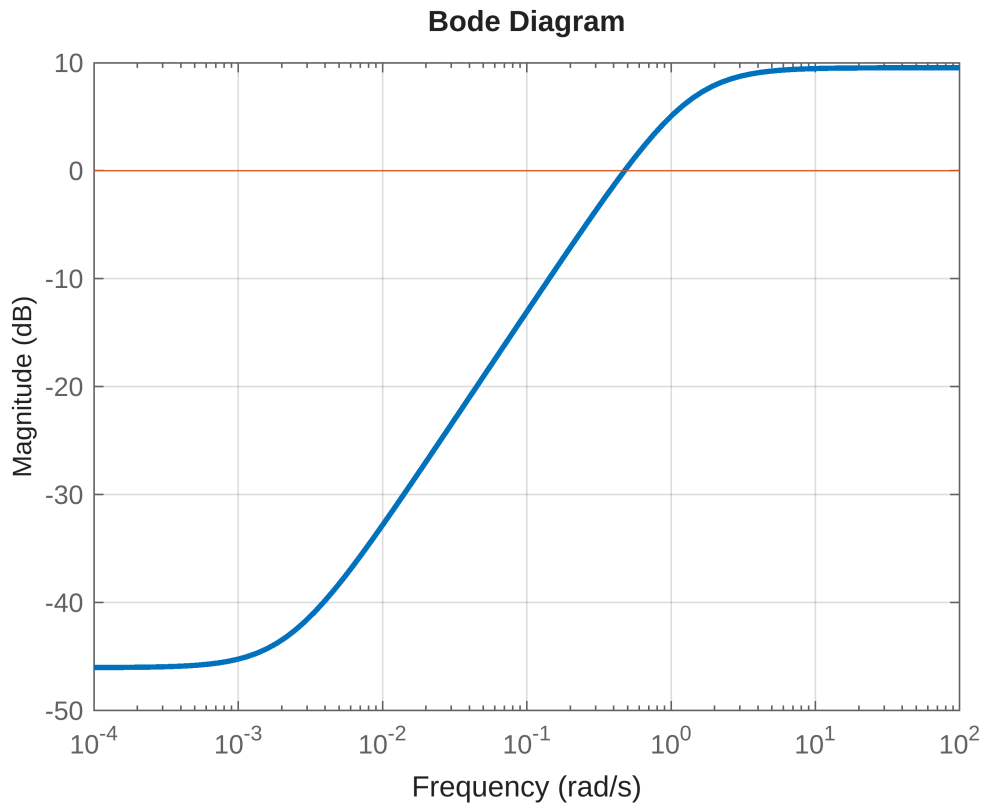
State-space model with 4 outputs, 2 inputs, and 2 states.

```
norm(GP2-GP) %son el mismo, pero sin necesitar hacer "minreal" en GP2.
```

```
ans =
5.1045e-15
```

```
Win1=Wref;
```

```
bw=0.476; %ancho de banda, bandwidth
PlantillaMaxErr=makeweight(0.005,bw,3); %Para ref UNITARIA
bodemag(PlantillaMaxErr,tf(1)), grid on
h=gca;h.Responses(1).LineWidth=2;
```



```
Wout1=minreal(blkdiag(1/MaxI, 1/(PlantillaMaxErr*Win1), 1/MaxU));
```

```
1 state removed.
```

```
GPWeighed=minreal(blkdiag(Wout1,1)*GP*blkdiag(Win1,1));
[Khinf,CL,GAM]=hinfsyn(GPWeighed,1,1); GAM
```

```
GAM =
0.9996
```

```
zpk(Khinf)
```

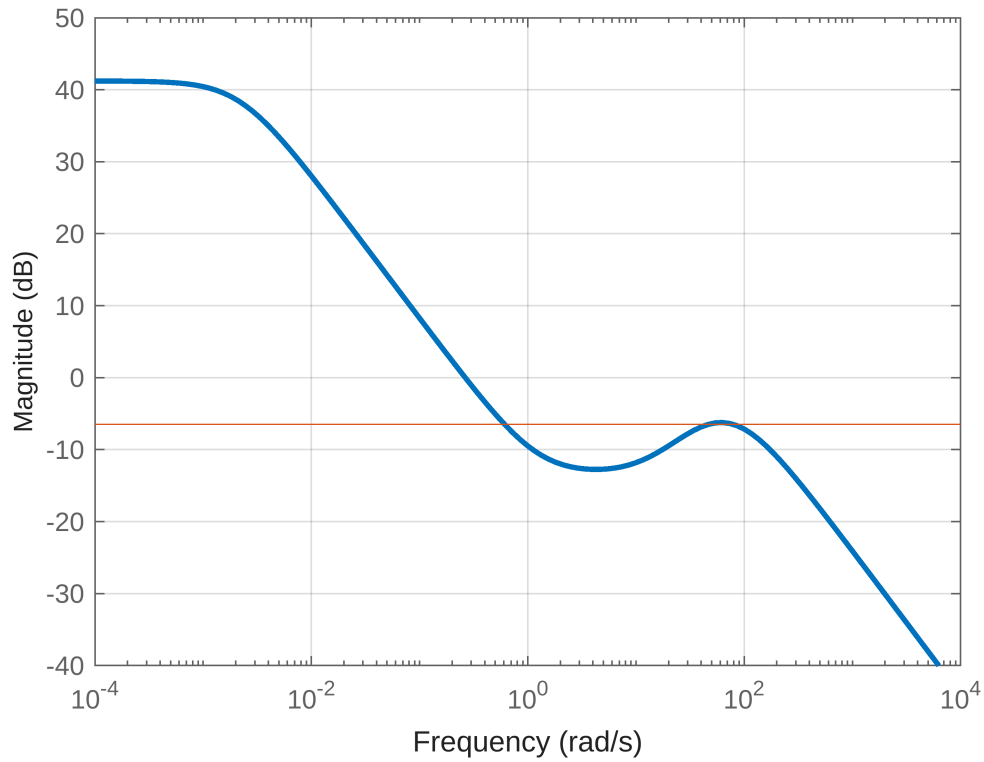
```
ans =
```

$$\frac{62.774 (s+14.06) (s+1.212)}{(s+0.002244) (s+51.64) (s+80.18)}$$

```
Continuous-time zero/pole/gain model.
Model Properties
```

```
bodemag(Khinf,tf(K_OL_gain)), grid on
h=gca;h.Responses(1).LineWidth=2;
```

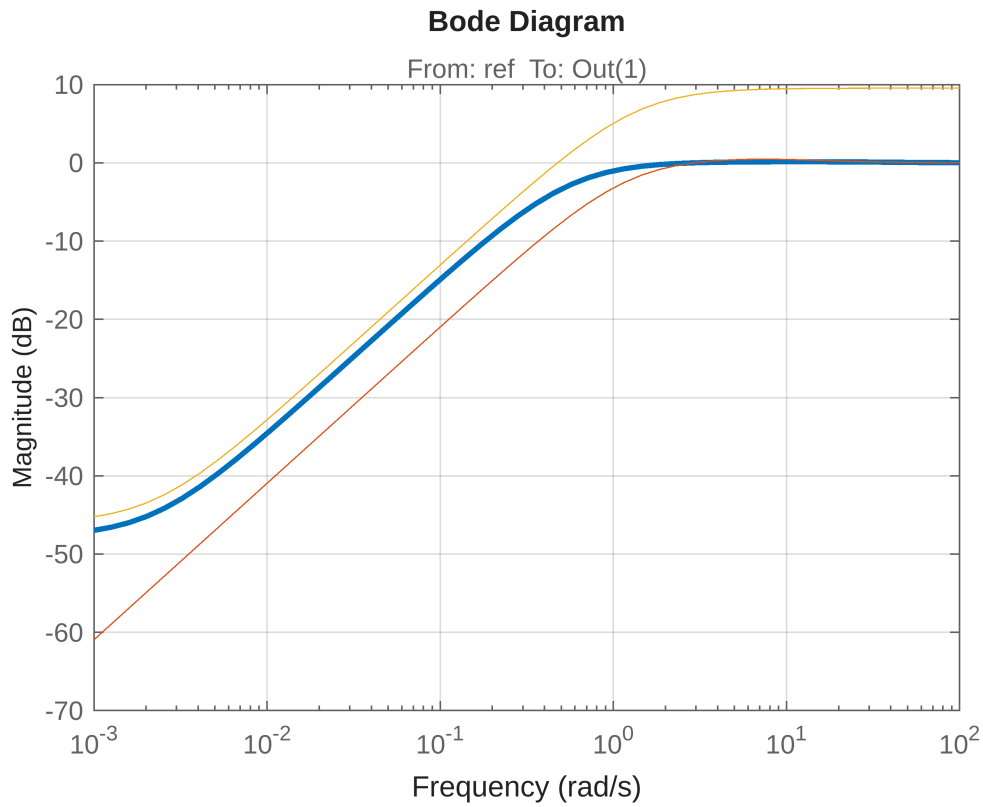
## Bode Diagram



```
norm(lft(GPWeighed,Khinf),inf) %GAM, within tolerances
```

```
ans =  
0.9996
```

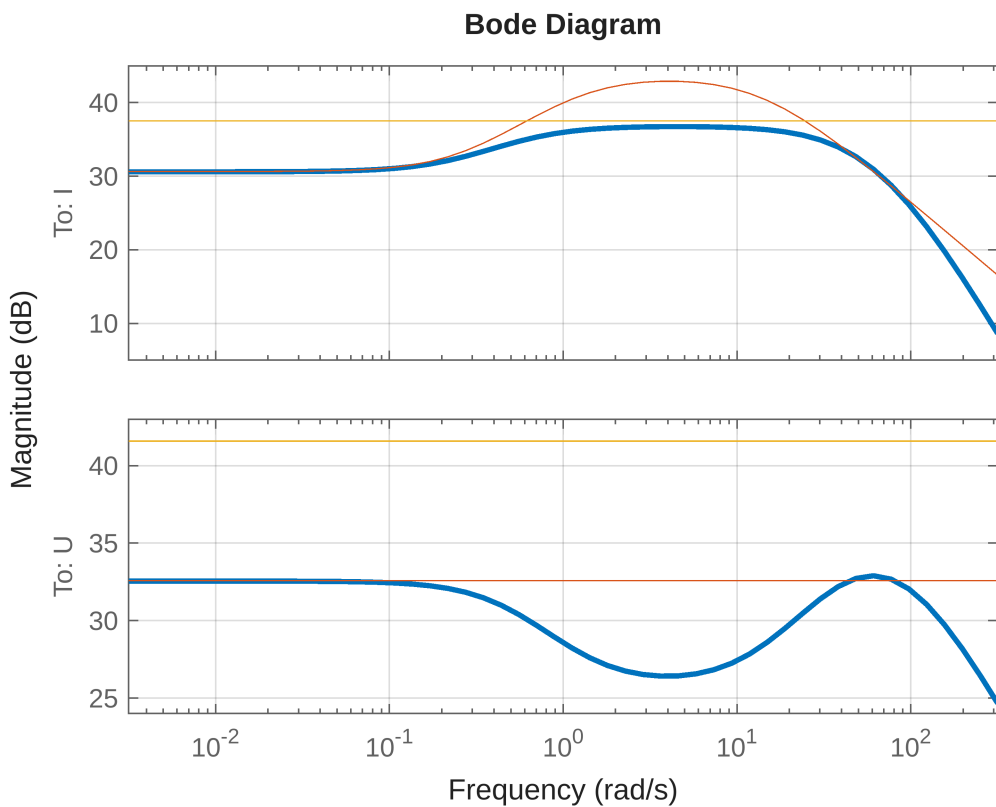
```
CLnotWeighed=lft(GP,Khinf);  
CLInputWeighed=CLnotWeighed*Win1;  
bodemag(CLnotWeighed(2),errScaled_naive,PlantillaMaxErr,logspace(-3,2)),  
grid on  
h=gca;h.Responses(1).LineWidth=2;  
legend("Hinf","naive (no válido)","TemplateMaxErr",Location="best")
```



```

bodemag(CLInputWeighed([1 3]),
[G(1);1]*K_OL_gain*Wref,tf([MaxI;MaxU]),logspace(-2.5,2.5)), grid on
legend("Hinf","naive (no válido)","bounds",Location="best")
h=gca;h.Responses(1).LineWidth=2;

```



```

step(CLInputWeighed+[0;Wref;0],tf([MaxI;Wref;MaxU])), grid on

```

```
legend("Hinf", "bounds")  
h=gca;h.Responses(1).LineWidth=2;
```

