



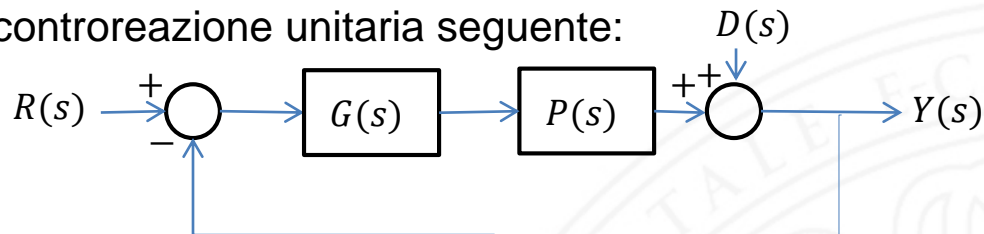
## Sommario

- Esercitazione sull'utilizzo congiunto di reti anticipatrici e attenuatrici.



## Esercizio (1/12)

Dato il sistema a controreazione unitaria seguente:



con funzione di trasferimento del processo  $P(s)$  pari a:

$$P(s) = \frac{10}{(1 + 0.1s)(1 + 0.01s)}$$

e controllore  $G(s)$  della forma

$$G(s) = \frac{K_G}{s^r} R(s)$$

con  $R(s)$  prodotto di due o più funzioni compensatrici elementari a guadagno unitario (del

tipo  $R_{ant}(s) = \frac{1+\tau s}{1+\frac{\tau s}{m}}$  oppure  $R_{att}(s) = \frac{1+\frac{\tau s}{m}}{1+\tau s}$ . Specifiche:

1. L'errore a regime permanente  $\tilde{E}(t) = 0$  per ingressi a gradino.
2. Il modulo dell'errore a regime permanente  $|\tilde{E}(t)| \leq 0.01$  per ingressi a rampa unitaria ( $R(t) = t$ ).
3. La risposta a regime permanente in corrispondenza di un disturbo a gradino sia nulla.
4. Il margine di fase sia maggiore di  $55^\circ$  e la pulsazione di attraversamento di circa  $30 \text{ rad/s}$ .



## Esercizio (2/12)

Iniziamo col soddisfare le specifiche di regime permanente, ovvero le 1,2,3.

### Specifica 1

Calcoliamo innanzitutto la funzione di trasferimento d'errore, ovvero  $W_e(s) = \frac{E(s)}{R(s)}$  (pongo il disturbo pari a zero, poiché il sistema è lineare e vale la sovrapposizione degli effetti).

$$\begin{aligned} Y &= FE \\ E &= R - Y = R - FE \\ (1 + F)E &= R \\ W_e(s) &= \frac{1}{1 + F(s)} = \frac{D_G D_P}{N_G N_P + D_G D_P} \end{aligned}$$

Affinché l'errore sia nullo per ingressi a gradino è necessario introdurre uno zero in  $s = 0$  di molteplicità 1 nella  $W_e(s)$ . Introduco quindi un polo in  $s = 0$  nella  $G(s)$ .



## Esercizio (3/12)

### Specifica 3

Calcoliamo la funzione di trasferimento disturbo-uscita, ovvero  $W_d(s) = \frac{Y(s)}{D(s)}$  (ora pongo l'ingresso pari a zero, poiché il sistema è lineare e vale la sovrapposizione degli effetti).

$$\begin{aligned} Y &= FE + D \\ E &= -Y \\ (1 + F)Y &= D \\ W_d(s) &= \frac{1}{1 + F(s)} = \frac{D_G D_P}{N_G N_P + D_G D_P} = W_e(s) \end{aligned}$$

Affinché il disturbo sia nullo per ingressi a gradino è necessario che la  $W_d(s)$  abbia uno zero in  $s = 0$  di molteplicità 1. Poiché tale zero è stato introdotto per soddisfare la specifica 1, la specifica 3 è già soddisfatta.



## Esercizio (4/12)

### Specifica 2

Il controllore  $G(s)$  finora ottenuto è pari a:  $G(s) = \frac{K_G}{s} R(s)$ . Considerando soltanto la parte  $\frac{K_G}{s}$  (il resto è un insieme di compensatrici a guadagno unitario che non vanno a influire sul comportamento a regime), il modulo dell'errore a regime in corrispondenza di ingressi a rampa unitaria è pari a:

$$W_e(s) = \frac{s(1 + 0.1s)(1 + 0.01s)}{10K_G + s(1 + 0.1s)(1 + 0.01s)}$$
$$|\tilde{E}(t)|_{r(t)=t} = \left| \frac{1}{s} W_e(s) \right|_{s=0} = \frac{1}{10K_G} \leq 0.01$$

Ciò implica che il guadagno debba essere  $K_G \geq 10$ . Poiché, analizzando il diagramma di Bode della slide successiva, se aumento il guadagno la fase diminuisce, mi conviene, per avere un margine di fase elevato, scegliere il guadagno più piccolo possibile  $K_G = 10$ .



## Esercizio (5/12)

### Specifica 4

Tracciamo i diagrammi di Bode della funzione ad anello aperto finora ottenuta, ovvero:

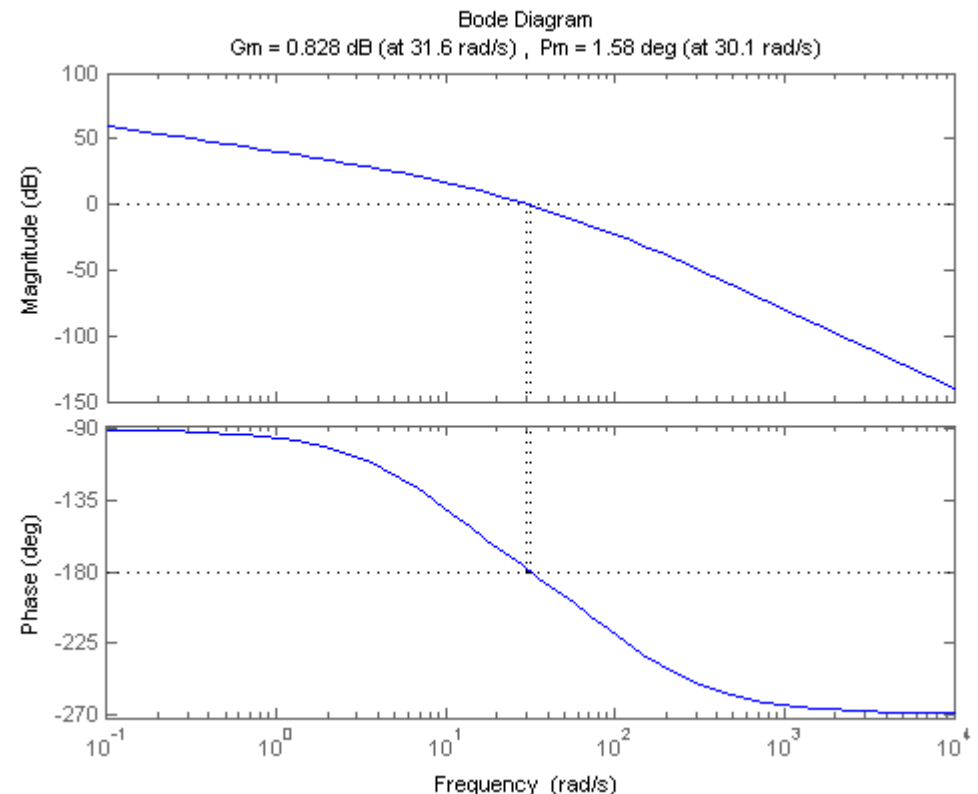
$$\frac{10}{s(1 + 0.1s)(1 + 0.01s)}$$

E valutiamo margine di fase e pulsazione di attraversamento (attraverso la funzione MATLAB margin).

$$m_{\varphi} = 1.58^{\circ} < 55^{\circ}$$

$$\omega_t \cong 30 \text{ rad/s}$$

Dobbiamo inserire una o più compensatrici per rispettare la specifica 4, in particolare aumentare il margine di fase.







## Esercizio (6/12)

### Specifica 4 (cont.)

Poiché il margine di fase corrente è molto basso, è necessario introdurre una funzione ANTICIPATRICE che aumenti la fase in corrispondenza della pulsazione 30rad/s, di almeno  $55^\circ - 1.58^\circ = 53.42^\circ$ .

Come effetto, però, avrò un aumento di modulo che mi farà spostare in avanti la pulsazione di attraversamento. Poiché il guadagno è già stato fissato, dovrò introdurre una funzione ATTENUATRICE che mi diminuisca il modulo.

Inizio dalla funzione ANTICIPATRICE. Analizzando i diagrammi universali della fase (slide seguente), posso scegliere  $m_{ant} = 12$  e  $\omega\tau_{ant} = 3$ . Scelgo di avere un aumento di fase maggiore di quello richiesto (circa  $57.5^\circ > 53.42^\circ$ ) poiché so già che dovrò introdurre una funzione attenuatrice che mi ridurrà la fase di qualche grado. Centrando la funzione in  $\omega_t = 30rad/s$  otteniamo:

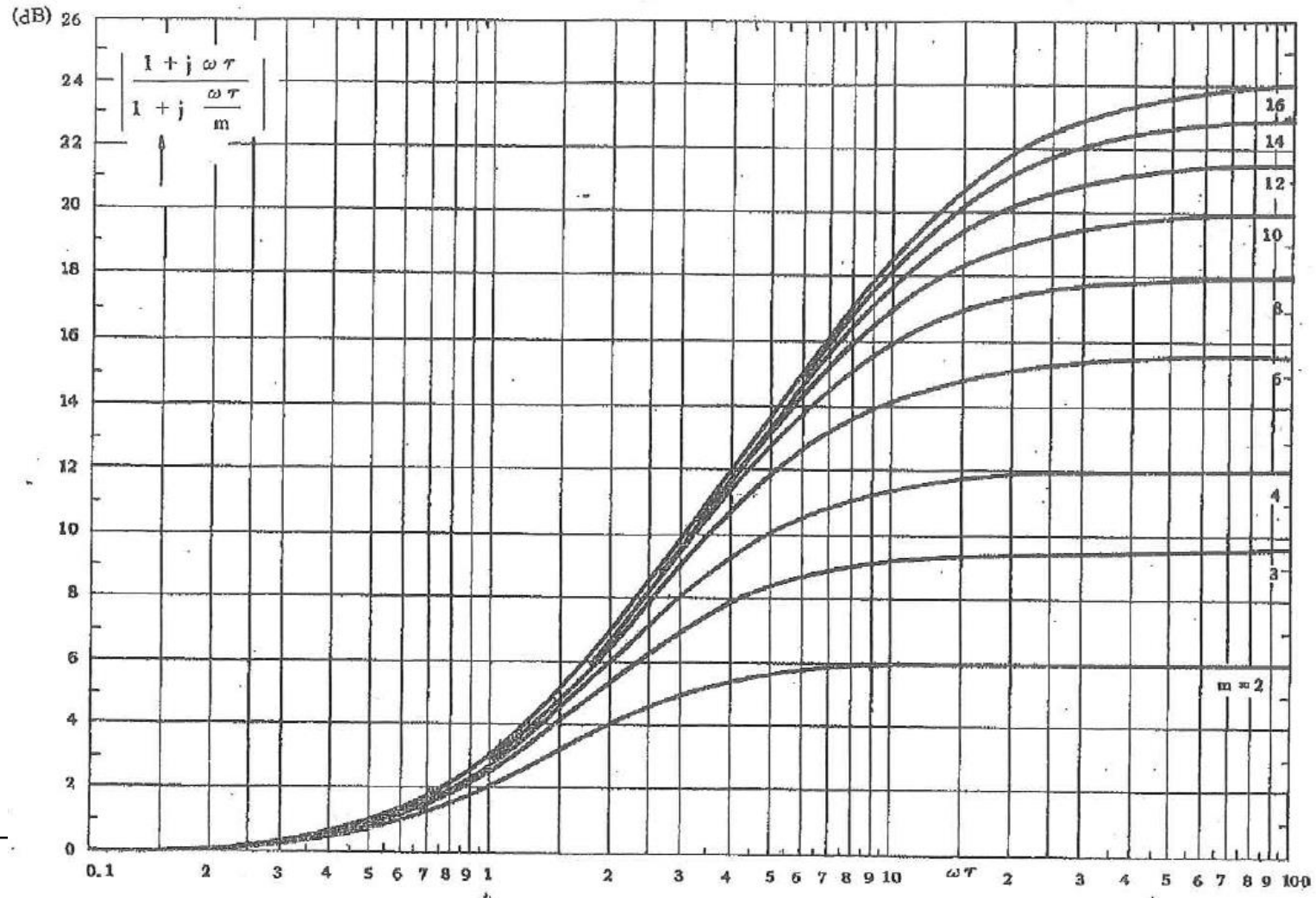
$$\tau_{ant} = \frac{3}{30} = 0.1s.$$

Analizzando i diagrammi universali del modulo, noto che ho un aumento di modulo di circa 9dB.



# Diagrammi Bode universali di una rete anticipatrice, MODULO

## *Funzione anticipatrice - Modulo*

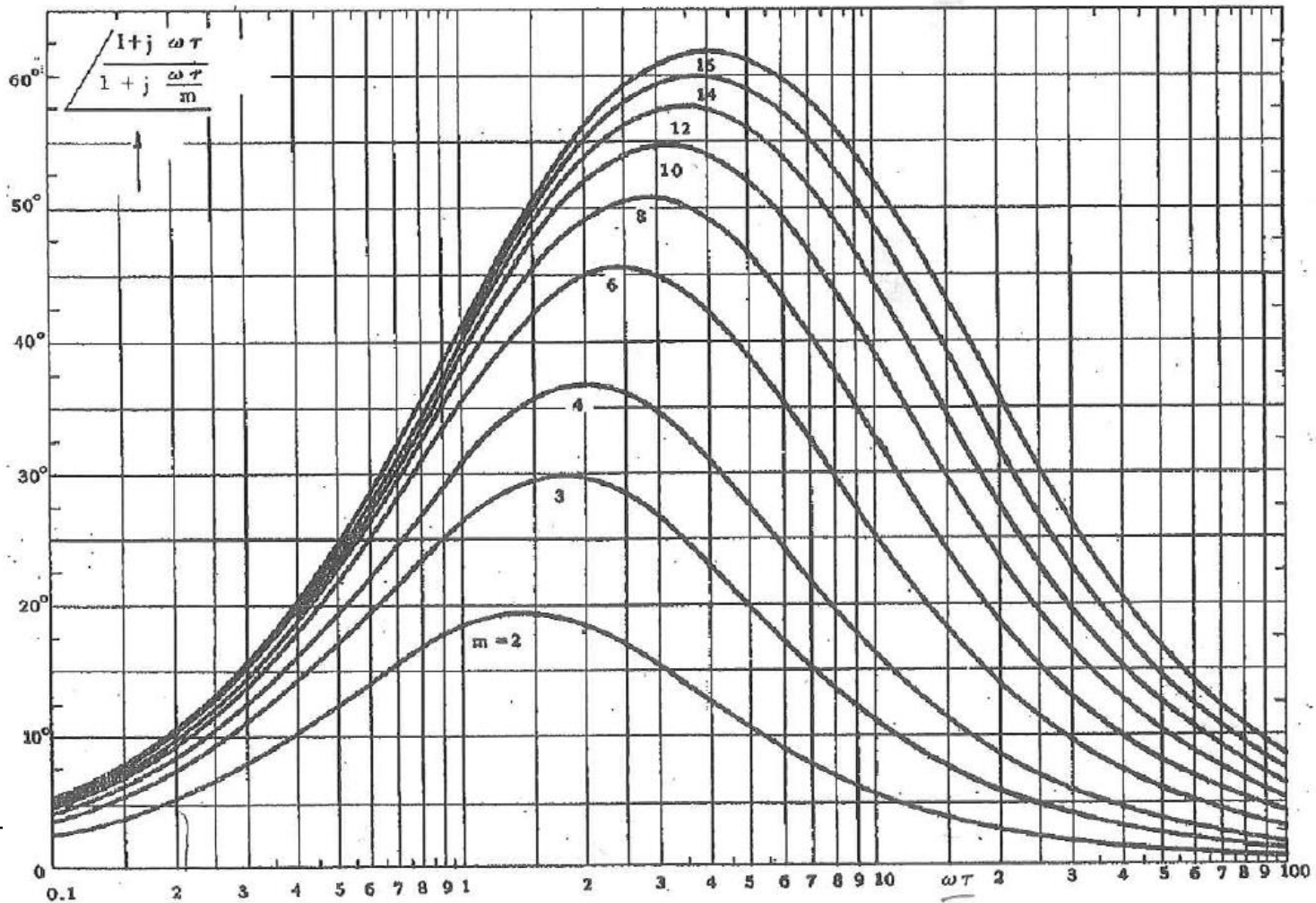






# Diagrammi Bode universali di una rete anticipatrice, FASE

## *Funzione anticipatrice - Fase*





## Esercizio (7/12)

### Specifica 4 (cont.)

Introduco ora la funzione ATTENUATRICE.

Devo ridurre il modulo di circa 9dB in corrispondenza della pulsazione  $\omega_t = 30 \text{ rad/s}$  ma non devo diminuire la fase di più di  $57.5^\circ - 53.42^\circ = 4.08^\circ$ . I diagrammi universali della funzione attenuatrice sono speculari a quelli dell'anticipatrice, ovvero:

- Il modulo e la fase vanno considerati col segno negativo invece che positivo.

La scelta dei parametri va su:

- $m_{ant} = 3$ .
- $\omega\tau_{ant} = 60$ .

Ciò implica che:  $\tau_{ant} = \frac{60}{30} = 2$ . Con tale scelta ho un'attenuazione di modulo pari a 9dB e una perdita di fase di circa  $2^\circ < 4.08^\circ$ .



## Esercizio (8/12)

Valutiamo ora il margine di fase e la pulsazione di attraversamento ottenuta attraverso la funzione MATLAB `margin` applicata alla funzione complessiva:

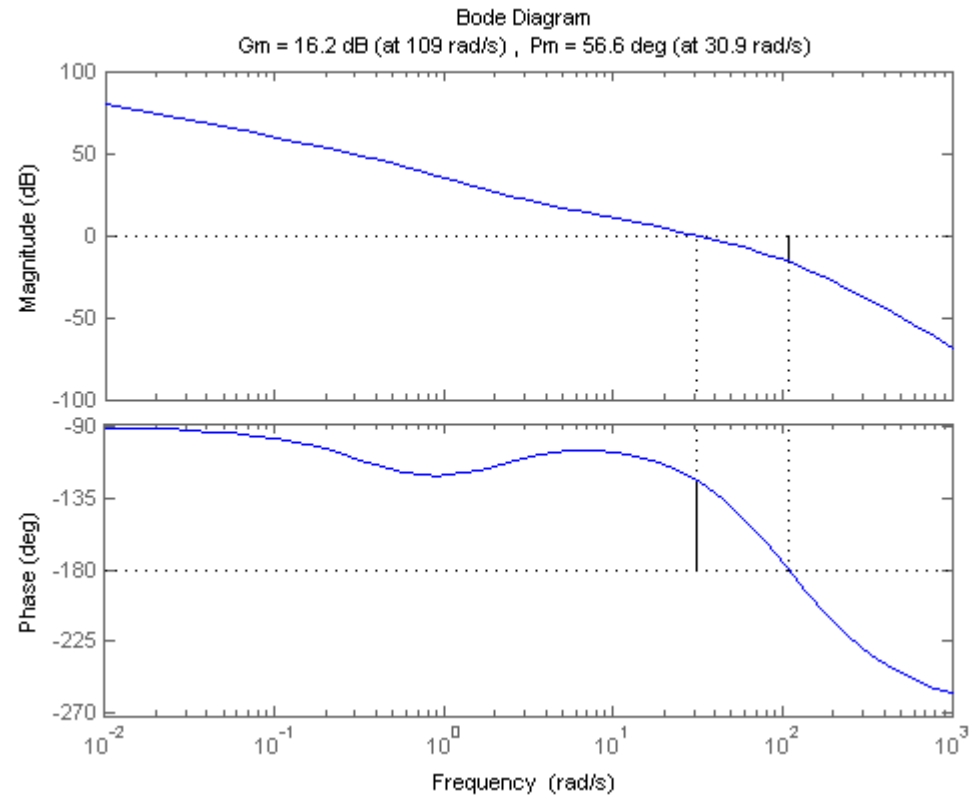
$$F(s) = G(s)P(s) = \frac{10}{s} \cdot \frac{1 + 0.1s}{1 + \frac{1}{120}s} \cdot \frac{1 + \frac{2}{3}s}{1 + 2s} \cdot \frac{10}{(1 + 0.1s)(1 + 0.01s)}$$



## Esercizio (9/12)

La pulsazione di attraversamento è di circa 30 rad/s e il margine di fase è superiore a  $55^\circ$ , come da specifiche.

Nella prossima slide confrontiamo il diagramma di Bode senza le due funzioni compensatrici e con le due funzioni compensatrici.

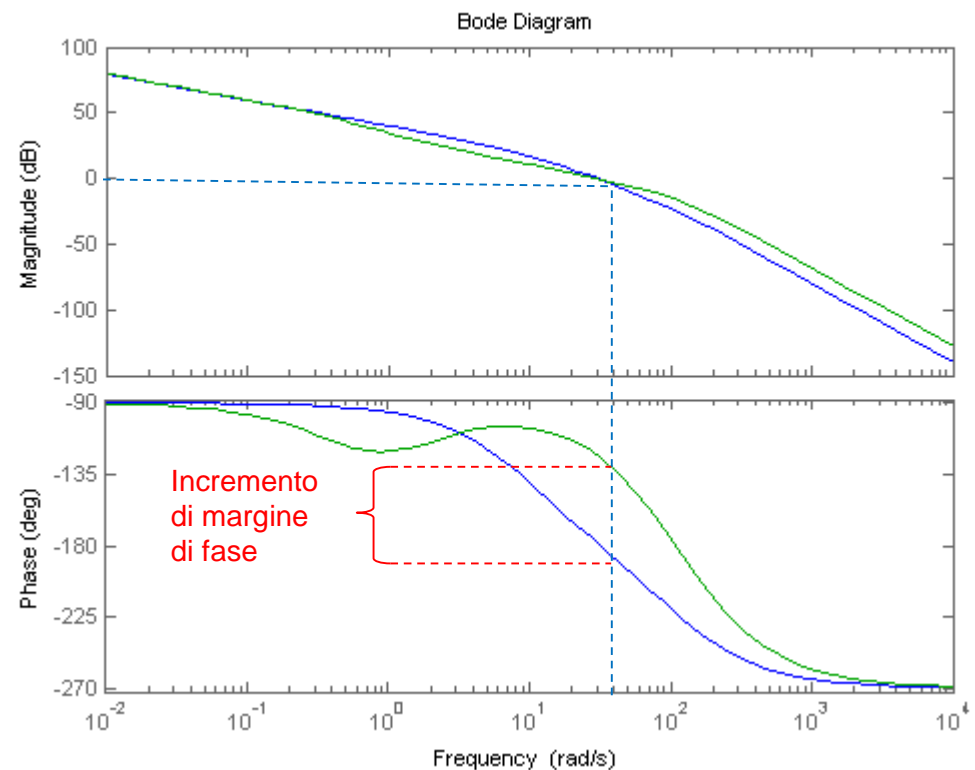




## Esercizio (10/12)

In questa slide mostriamo i due diagrammi di Bode, quello non compensato (in blu) e quello compensato (in verde).

Nella prossima slide mostriamo che andamento assume l'errore a regime permanente in corrispondenza di ingressi costanti e a rampa e la risposta a regime permanente ad un disturbo a gradino, per verificare che anche le specifiche di regime siano rispettate.







## Esercizio (11/12)

Utilizziamo il codice MATLAB seguente.

```
sys =tf(10,conv([0.1 1],[0.01 1]));  
contr = tf(10*conv([0.1 1],[2/3 1]),conv(conv([1 0],[1/120 1]),[2 1]));  
F_s=contr*sys;
```

```
% Errore a regime per ingressi a gradino
```

```
W_e = 1/(1 + F_s);  
step(W_e);
```

```
% Errore a regime per ingressi a rampa unitaria
```

```
lsim(W_e,0:0.01:5, 0:0.01:5);
```

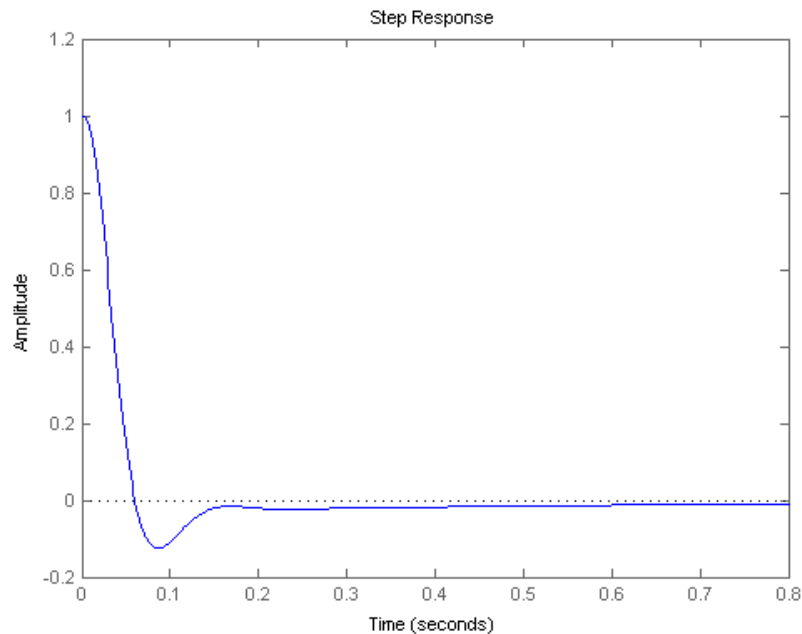
```
% Risposta a regime al disturbo per ingressi a gradino
```

```
W_d=W_e;  
step(W_d);
```

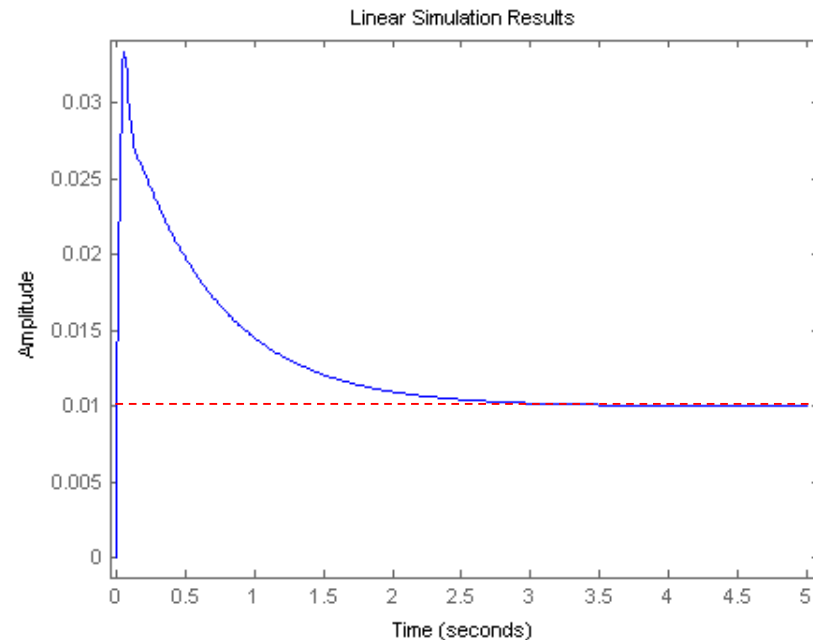


## Esercizio (12/12)

Errore/risposta al disturbo a regime per  
ingressi a gradino



Errore a regime per ingressi a rampa





## Riferimenti

---

1. A. Isidori: "Sistemi di Controllo", Vol. 1 e 2, Siderea, 1993.
2. R.C. Dorf, R.H. Bishop: "Controlli Automatici", Prentice Hall, 2010.



# Sessione di studio



# Ripasso

---

Ripassare la parte del corso riguardante le specifiche di regime.





# Sessione di studio



# Ripasso

---

Ripassare la parte del corso riguardante la sintesi di controllori con specifiche di errore/risposta a regime permanente.



# Sessione di studio



## Esercizio

---

Disegnare in MATLAB i diagrammi universali della funzione attenuatrice.