

## Esercizi sulla scelta del periodo di campionamento

### Esercizio 1.

Si calcoli la minima frequenza di campionamento  $\Omega$  per l'implementazione digitale di un sistema di controllo in modo tale che il sistema a catena chiusa abbia un tempo di salita  $t_r = 1/3$  secondi e inseguia con errore asintotico nullo un riferimento sinusoidale continuo  $r(t) = A \sin(\theta t + \phi)$  con  $A > 0$ ,  $\phi = \pi/4$  e  $\theta = 100$  rad/secondo. Si vuole anche che sia possibile ricostruire esattamente il segnale  $r(t)$  a partire dai suoi campioni.

**Soluzione.** Si deve imporre

$$T \leq t_r/10$$

per far sì che il tempo di campionamento sia piccolo rispetto al tempo di salita, e

$$\Omega \geq 2\theta$$

per far sì che sia possibile ricostruire esattamente il segnale  $r(t)$  a partire dai suoi campioni. Dalla prima specifica, si ottiene,

$$\Omega \geq \frac{20\pi}{t_r} \simeq 190 \text{ rad/secondo.}$$

Dalla seconda specifica, si ottiene,

$$\Omega \geq 200 \text{ rad/secondo.}$$

Pertanto il minimo valore della frequenza di campionamento  $\Omega$  è proprio 200 rad/secondo.

### Esercizio 2.

Si calcoli la minima frequenza di campionamento  $\Omega$  per l'implementazione digitale di un sistema di controllo in catena chiusa che includa:

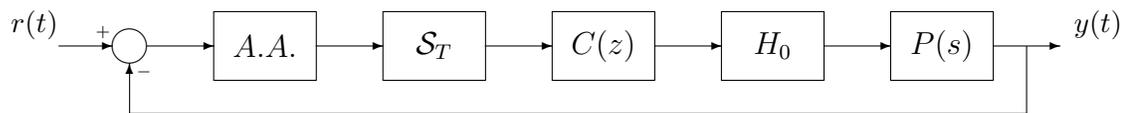
1. Un filtro anti-aliasing di *Butterworth* del secondo ordine con smorzamento  $\xi = \frac{\sqrt{10}}{10}$  e attenuazione  $a = 10$ .

2. Il controllore analogico da digitalizzare progettato in maniera che il margine di fase della catena di azione diretta sia  $m_\varphi = \pi/4$  ad  $\omega_a = \pi$  rad/secondo.
3. Un interpolatore di ordine zero.

Il minimo margine di fase complessivo tollerabile è  $m_\varphi^* = \pi/8$

**Soluzione.**

Lo schema a blocchi è:



Il controllore di funzione di trasferimento  $C(z)$  è ottenuto digitalizzando un controllore di funzione di trasferimento  $C_c(s)$  progettato in modo tale che la pulsazione di attraversamento di  $G(s) := C_c(s)P(s)$  sia pari a  $\omega_a := \pi$  rad/s. Inoltre, il relativo margine di fase è pari a  $m_\varphi := \pi/4$ . Poiché il margine di fase tollerabile è pari a  $m_\varphi^* := \pi/8$ , posso imporre che il ritardo di fase complessivamente introdotto dall'interpolatore e dal filtro anti-aliasing  $A.A.$ , sia pari a  $m_\varphi - m_\varphi^* = \pi/4 - \pi/8 = \pi/8$ . Ossia,  $\varphi_{H_0} + \varphi_M = \pi/8$ , o equivalentemente

$$\varphi_M = \pi/8 - \varphi_{H_0},$$

dove  $\varphi_{H_0} = \frac{T}{2}\omega_a = \pi T/2$  rad è il ritardo di fase introdotto dall'interpolatore alla pulsazione di attraversamento  $\omega_a = \pi$  rad/s (infatti, possiamo approssimare l'interpolatore con un ritardo pari a  $T/2$  secondi), e  $\varphi_M$  è il ritardo introdotto dal filtro  $A.A.$ . Dalla teoria sappiamo che il ritardo  $\varphi_M$  introdotto dal filtro  $A.A.$  è legato alla pulsazione di campionamento dalla relazione approssimata

$$\frac{2\pi}{T} = \Omega = 4\xi\sqrt{a}\frac{\omega_a}{\varphi_M}$$

ossia, sostituendo i valori dei parametri e l'espressione imposta di  $\varphi_M = \pi/8 - \varphi_{H_0} = \pi/8 - \pi T/2$ , si ha

$$\Omega = \frac{2\pi}{T} = 4 \frac{\pi}{\pi/8 - \pi T/2} = \frac{4}{1/8 - T/2}$$

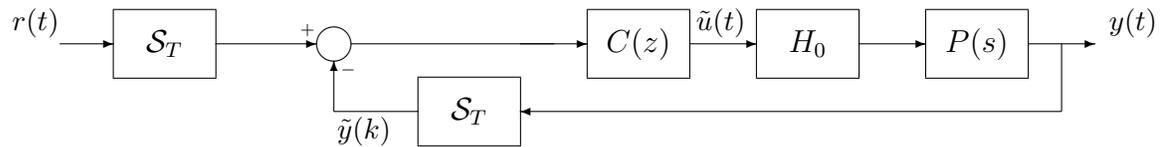
da cui  $T/\pi = 1/16 - T/4$  o anche  $T(1/\pi + 1/4) = 1/16$  e, infine,

$$T = \frac{1/16}{1/\pi + 1/4} = \frac{\pi}{16 + 4\pi} \simeq 0.1 \quad \text{secondi}$$

ossia

$$\Omega = \frac{2\pi}{T} = 16 \cdot 2\pi(1/\pi + 1/4) = 32 + 8\pi \simeq 57 \quad \text{rad/secondo}$$

**Esercizio 3.** Si consideri lo schema



dove  $P(s)$  è una funzione di trasferimento a tempo continuo strettamente propria.

Si calcoli il massimo valore del periodo di campionamento  $T$  in modo che un controllore digitale su microprocessore con tempo di calcolo dell'algoritmo di controllo pari a  $T_c := 10^{-4}$  secondi, produca, nel caso peggiore, un ritardo  $t_d$  nella risposta al gradino campionata  $\tilde{y}(k)$  non superiore a  $10^{-3}$  secondi.

**Soluzione.** Il caso peggiore corrisponde alla situazione in cui il gradino del riferimento continuo inizia immediatamente dopo un istante di campionamento ossia è del tipo

$$r(t) = 1(t - k_0 T - \varepsilon)$$

con  $k_0$  numero naturale e  $\varepsilon$  positivo ma piccolo. In tal caso, il primo campione  $\tilde{r}(k)$  non nullo è quello corrispondente a  $k = k_0 + 1$ . Dato che il tempo di calcolo è finito e non nullo,

il primo campione  $\tilde{u}(k)$  non nullo è quello corrispondente a  $k = k_0 + 2$ . Poiché  $P(s)$  è strettamente propria, l'uscita a tempo continuo  $y(k_0+2)$  è nulla e quindi il primo campione di  $\tilde{y}(k)$  non nullo è quello corrispondente a  $k = k_0+3$ . In conclusione, il controllore digitale su microprocessore produce, nel caso peggiore, un ritardo  $t_d$  arbitrariamente vicino a  $3T$ . Dunque devo imporre  $3T \leq 10^{-3}$  secondi ossia  $T \leq \frac{1}{3}10^{-3}$  secondi. Poiché  $\frac{1}{3}10^{-3} > T_c$ , tale soluzione è accettabile. Dunque, il valore di  $T$  cercato è proprio

$$T = \frac{1}{3}10^{-3} \text{ secondi.}$$