

## SINUSOIDE

- Leggermente più complesso perché abbiamo poli puramente immaginari nella trasformata
  - Facendo il prodotto per calcolare  $Y_f(s)$  otteniamo una funzione che va poi separata coi fratti semplici. In particolare ancora una volta, mi interessa solo l'addendo relativo all'ingresso ovvero  $Y_f^U(s)$ 
    - Siccome l'ingresso ha due poli, abbiamo due addendi e quindi due residui  $\tilde{K}_1$  e  $\tilde{K}_2$
- Per trovare il regime permanente faccio l'antitrasformata dei due fratti semplici che mi interessano, così da ottenere appunto  $y_f^U(s)$
- Basta trovare uno dei due residui perché sono l'uno il complesso coniugato dell'altro  
*Tutto questo vale se  $G(s)$  non ha poli in  $\pm j\omega_0$*  (sennò entra in risonanza)
  - Ad esempio il primo residuo si calcola come:  $\tilde{K}_1 = \lim_{s \rightarrow j\omega_0} (s - j\omega_0)Y_f(s)$  e invece l'altro è il realtivo coniugato appunto

- Consideriamo un **ingresso sinusoidale** di ampiezza  $U_0$  e frequenza  $\omega_0$ 

$$u(t) = U_0 \sin(\omega_0 t)1(t) \longleftrightarrow U(s) = \frac{U_0 \omega_0}{s^2 + \omega_0^2} = \frac{\tilde{b}(s)}{\tilde{a}(s)}$$
- Consideriamo la risposta forzata
 
$$\tilde{a}(s) = s^2 + \omega_0^2 = (s + j\omega_0)(s - j\omega_0)$$

$$Y_f(s) = G(s)U(s) = G(s) \frac{U_0 \omega_0}{s^2 + \omega_0^2} = \frac{\tilde{b}(s)}{\tilde{a}(s)} \frac{\tilde{b}(s)}{\tilde{a}(s)}$$
- Supponendo che  $G(s)$  non abbia poli in  $\pm j\omega_0$ 

$$Y_f(s) = Y_f^G(s) + \underbrace{\frac{\tilde{K}_1}{s - j\omega_0} + \frac{\tilde{K}_2}{s + j\omega_0}}_{Y_f^U(s)}$$

con  $\tilde{K}_2$  complesso coniugato di  $\tilde{K}_1$

$$y_f^U(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{\tilde{K}_1}{s - j\omega_0} + \frac{\tilde{K}_2}{s + j\omega_0} \right\}$$

| | Otteniamo come regime permanente ancora una sinusoide di frequenza  $\omega_0$

## CALCOLIAMO IL RESIDUO

- Fattorizziamo il denominatore  $U(s) = s^2 + \omega_0^2$  in relazione ai poli di ciò che moltiplica  $Y_f(s)$ , ovvero  $s - j\omega_0$ , così da ottenere le (necessarie) semplificazioni
- Riscrivo poi in termini di parte reale e parte immaginaria di  $G(s)$ , con  $s = j\omega_0$  così da capire come sono fatte parte reale e immaginaria del residuo
  - Viene – all'ultimo passaggio perché  $\frac{1}{j} = -j$

- Notiamo che il residuo dipende dalla funzione di trasferimento

$$\begin{aligned}
 \tilde{K}_1 &= \lim_{s \rightarrow j\omega_0} (s - j\omega_0) Y_f(s) = \lim_{s \rightarrow j\omega_0} (s - j\omega_0) G(s) \underbrace{\frac{U_0 \omega_0}{s^2 + \omega_0^2}}_{U(s)} \\
 &= \lim_{s \rightarrow j\omega_0} (s - j\omega_0) G(s) \frac{U_0 \omega_0}{(s - j\omega_0)(s + j\omega_0)} \\
 &= G(j\omega_0) \frac{U_0 \omega_0}{2j\omega_0} \\
 G(j\omega_0) &= \operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} + j \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} \quad + \frac{1}{j} = -j \\
 \tilde{K}_1 &= \operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} \frac{U_0}{2j} + j \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} \frac{U_0}{2j} \\
 &= \frac{U_0}{2} \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} - \frac{U_0}{2} \operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\}
 \end{aligned}$$

- $\tilde{K}_2$  come detto di ottiene facendo il coniugato di quanto appena ottenuto  
Infine si va a sostituire tutto in  $Y_f(s)$  e poi si *antitrasforma* per tornare nel dominio del tempo

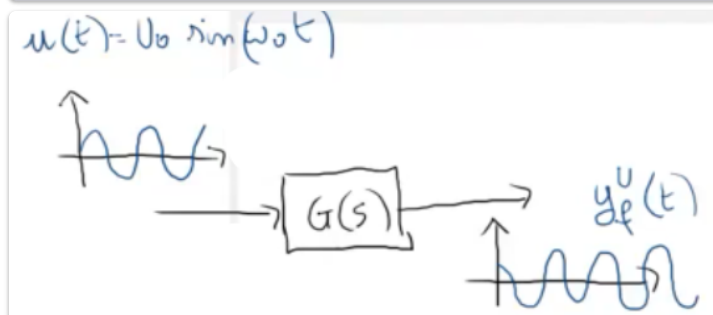
Dalle formule in tabellina per le antitrasformate

<ul style="list-style-type: none"> <li>• Regime permanente in Laplace</li> </ul>	$Y_f^U(s) = \frac{\tilde{K}_1}{s - j\omega_0} + \frac{\tilde{K}_2}{s + j\omega_0}$	$  \begin{aligned}  \tilde{K}_1 &= \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} \frac{U_0}{2} \\  &\quad - j \operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} \frac{U_0}{2} \\  &= \tilde{\alpha}_1 + j \tilde{\beta}_1  \end{aligned}  $
<ul style="list-style-type: none"> <li>• Regime permanente nel tempo</li> </ul>	$  \begin{aligned}  y_f^U(t) &= \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{\tilde{K}_1}{s - j\omega_0} + \frac{\tilde{K}_2}{s + j\omega_0} \right\} \\  &\stackrel{\text{vedi slides}}{\text{sulle entità trasformate di Laplace}} \quad \equiv 2 \left[ \operatorname{Re}\{\tilde{K}_1\} \cos(\omega_0 t) - \operatorname{Im}\{\tilde{K}_1\} \sin(\omega_0 t) \right] 1(t) \\  &= \left[ \operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} U_0 \sin(\omega_0 t) + \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} U_0 \cos(\omega_0 t) \right] 1(t)  \end{aligned}  $	$  \begin{aligned}  \tilde{\alpha}_1 &= \operatorname{Re}\{\tilde{K}_1\} = \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} \frac{U_0}{2} \\  \tilde{\beta}_1 &= \operatorname{Im}\{\tilde{K}_1\} = -\operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} \frac{U_0}{2}  \end{aligned}  $

Quindi, sollecitando in ingresso il sistema con un ingresso sinusoidale si ottiene come regime permanente in uscita un segnale che ha lo stesso tipo di andamento, per essere precisi è una combinazione (lineare) di seno e coseno della stessa frequenza  $\omega_0$  dove il sin è moltiplicato per la parte reale di  $j\omega_0$  mentre il cos è moltiplicato per la parte immaginaria di  $j\omega_0$

- Quindi stessa frequenza (e diversa ampiezza)

Ingresso sinusoidale di frequenza $\omega_0$ e ampiezza $U_0$	$\Rightarrow$	Regime permanente combinazione lineare di seno e coseno di frequenza $\omega_0$ e ampiezze $\operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} U_0$ e $\operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} U_0$
---	---------------	--



- Essendo  $G$  un segnale reale, poi la  $j$  va tolta dall'argomento!  
Comoda la formula finale perché per calcolare il regime permanente con ingresso sinusoidale mi basta applicare quella, senza calcolare esplicitamente l'antitrasformata

- In particolare quella vista riguarda la risposta di  $G(s)$  con ingresso un sin
- Se avessimo il cos sarebbe:

$$y_f^U(t) = \left[ \operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} U_0 \cos(\omega_0 t) - \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} U_0 \sin(\omega_0 t) \right] 1(t)$$

**Nota:**  $G(j\omega_0)$  viene detta *risposta in frequenza* o risposta armonica

### Approfondimento: Formula equivalente per sistemi SISO

La stessa formula per sistemi SISO si può riscrivere come modulo e fase

$$\begin{aligned} y_f^U(t) &= \left[ \operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} U_0 \sin(\omega_0 t) + \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} U_0 \cos(\omega_0 t) \right] 1(t) \\ &= U_0 |G(j\omega_0)| [\cos(\angle G(j\omega_0)) \sin(\omega_0 t) + \sin(\angle G(j\omega_0)) \cos(\omega_0 t)] 1(t) \end{aligned}$$


- Ricordando che  $\sin(\alpha) \cos(\beta) + \cos(\alpha) \sin(\beta) = \sin(\alpha + \beta)$

$$y_f^U(t) = U_0 |G(j\omega_0)| \sin[\omega_0 t + \angle G(j\omega_0)] 1(t)$$

### TEOREMA DELLA RISPOSTA IN FREQUENZA (RIASSUNTIVO)

- $G(s)$  priva di poli sull'asse immaginario perché così abbiamo poli distinti di sicuro (ipotesi fondamentale)
- Stabilità esterna: poli con  $\operatorname{Re} < 0$

*Se il sistema lineare è asintoticamente stabile e riceve un ingresso sinusoidale, allora la risposta permanente è ancora sinusoidale e la risposta complessiva converge al regime permanente (ci sarà all'inizio un transitorio che poi converge al permanente)*

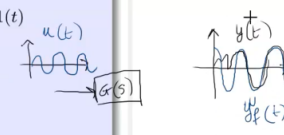


**Teorema 26 (teorema della risposta in frequenza).** Per un sistema LTI TC con funzione di trasferimento  $G(s)$  priva di poli sull'asse immaginario

- 1 Regime permanente in risposta a un ingresso a gradino  $u(t) = U_0 1(t)$ 

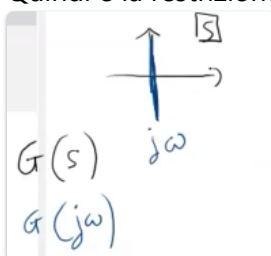
$$\rightarrow y_f^U(t) = G(0) U_0 1(t)$$
- 2 Regime permanente in risposta a un ingresso sinusoidale  $u(t) = U_0 \sin(\omega_0 t) 1(t)$ 

$$\rightarrow y_f^U(t) = \left[ \operatorname{Re}\{G(j\omega_0)\} U_0 \sin(\omega_0 t) + \operatorname{Im}\{G(j\omega_0)\} U_0 \cos(\omega_0 t) \right] 1(t)$$
- 3 Stabilità esterna  $\Rightarrow$  risposta forzata converge al regime permanente
 
$$\rightarrow \lim_{t \rightarrow +\infty} [y_f(t) - y_f^U(t)] = 0$$
- 4 Stabilità asintotica  $\Rightarrow$  risposta complessiva converge al regime permanente
 
$$\rightarrow \lim_{t \rightarrow +\infty} [y(t) - y_f^U(t)] = 0$$



Quindi la funzione di trasferimento calcolata in 0 (ovvero  $G(0)$ ) ci dà in qualche modo informazioni sul gradino, invece la stessa calcolata in  $j\omega_0$  (ovvero  $G(j\omega_0)$ ) ci dà informazioni sul regime permanente in risposta a un ingresso sinusoidale

- In particolare,  $G(j\omega_0)$  viene detto *risposta in frequenza*
- Quindi è la restrizione di  $s$  in  $G(s)$  esclusiva all'asse immaginario  $j\omega$



Le formule scritte valgono anche per segnali multi ingresso e multi uscite

*Se abbiamo un segnale che è la somma di tanti contributi a frequenza diverse, per il principio di sovrapposizione degli effetti si può calcolare il regime permanente in risposta a ciascuna frequenza e poi il regime permanente complessivo come somma dei vari contributi. L'esempio al limite è il caso delle serie di Fourier in cui abbiamo infinite sinusoidi*

#### ESEMPIO: CALCOLO REGIME PERMANENTE IN RISPOSTA A UNA COMBINAZIONE LINEARE

Calcoliamo il regime permanente in risposta all'ingresso

$$u(t) = [3 + \sin(2t)] 1(t)$$

Con funzione  $G(s) = \frac{1}{s^2 + s + 2}$

#### PASSI

- Controllo che il denominatore non abbia poli sull'asse immaginaria  $j\omega$ 
  - Addirittura qui si conclude che è esternamente stabile perché ha tutti poli con  $\text{Re} < 0$  (da Cartesio)
  - In questo modo posso applicare il teorema della risposta in frequenza
- Scompongo l'ingresso come somma di contributi e nomino ciascuno con un nome  $u_i$ ,  $i = 1, 2, \dots, n$  contributi
  - Così che il regime permanente è la somma dei singoli contributi:  $y_f^U(t) = \sum_{i=1}^n \text{contributi } y_f^{U_i}(t)$
- Calcolo quindi i singoli regimi permanenti (a seconda se abbiamo in ingresso gradino o sinusoidi)
  - Ricordandosi di non includere  $j$  per la risposta a un segnale sinusoidale perché  $G(\dots)$  è un segnale reale!
- Metto insieme tutti i contributi come detto

$$G(s) = \frac{1}{s^2 + s + 2}$$

$$u(t) = [3 + \sin(2t)] \cdot 1(t) = \underbrace{3 \cdot 1(t)}_{u_1(t)} + \underbrace{\sin(2t) \cdot 1(t)}_{u_2(t)}$$

$$y_f^U(t) = \underbrace{y_f^{u_1}(t)}_{\text{regime permanente in risposta a } u_1(t)} + \underbrace{y_f^{u_2}(t)}_{\text{regime permanente in risposta a } u_2(t)}$$

NB:  $G(s)$  ha tutti poli in  $\text{Re} < 0$

$\Rightarrow G(s)$  non ha poli nulli o immaginari

$\Rightarrow$  possiamo esplicitare il tenore delle risposte in frequenza

$\Rightarrow$  esiste il regime permanente

$$G(s) = \frac{1}{s^2 + s + 2}$$

$$u_1(t) = 3 \cdot 1(t) = U_0 \cdot 1(t)$$

$$U_0 = 3$$

+

$$y_f^{u_1}(t) = G(0) U_0 \cdot 1(t) = \frac{3}{2} \cdot 1(t)$$

$$G(0) = \frac{1}{s^2 + s + 2} \Big|_{s=0} = \frac{1}{2}$$

$$u_2(t) = \sin(2t) \cdot 1(t) = U_0 \sin(\omega_0 t) \cdot 1(t)$$

$$U_0 = 1 \quad \omega_0 = 2$$

$$y_f^{u_2}(t) = \left[ \underbrace{\text{Re}\{G(j\omega_0)\}}_{-\frac{1}{4}} \sin(\omega_0 t) + \underbrace{\text{Im}\{G(j\omega_0)\}}_{-\frac{1}{4}} \cos(\omega_0 t) \right] U_0 \cdot 1(t)$$

$$G(j\omega_0) = G(j2) = \frac{1}{s^2 + s + 2} \Big|_{s=j2} = \frac{1}{(j2)^2 + j2 + 2} = \frac{1}{-4 + j2 + 2} = \frac{1}{-2 + j2}$$

$$= \frac{1}{-2 + j2} = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{-1 + j} = \frac{1}{2} \cdot \frac{-1 - j}{(-1 + j)(-1 - j)} = \frac{1}{2} \cdot \frac{-1 - j}{1 - j^2} = \frac{1}{2} \cdot \frac{-1 - j}{1 + 1} = \frac{1}{2} \cdot \frac{-1 - j}{2} = -\frac{1}{4} - \frac{j}{4}$$

Mettendo insieme:

$$y_f^U(t) = \left[ \underbrace{3G(0)}_{\frac{3}{2}} + \underbrace{\text{Re}\{G(j2)\}}_{-\frac{1}{4}} \sin(2t) + \underbrace{\text{Im}\{G(j2)\}}_{-\frac{1}{4}} \cos(2t) \right] 1(t)$$

$$= \left[ \frac{3}{2} - \frac{1}{4} \sin(2t) - \frac{1}{4} \cos(2t) \right] 1(t)$$

## ANALISI TD (TEMPO DISCRETO)

### INTRO

- Abbiamo equazioni alle differenze
- Sappiamo già le soluzioni, ovvero l'evoluzione nel tempo dello stato e dell'uscita
  - **Stato**: Al posto dell'esponenziale di matrice abbiamo una potenza di matrice  $A^t$  (che sarà da trovare ovviamente) per l'evoluzione libera e invece abbiamo una serie al posto dell'integrale nell'evoluzione forzata
  - **Uscita**: Matrice  $C$  che moltiplica lo stato nell'evoluzione libera e una sommatoria al posto

dell'integrale per l'evoluzione forzata

- Consideriamo un sistema LTI TD

$$\begin{aligned}x(t+1) &= A x(t) + B u(t) \\ y(t) &= C x(t) + D u(t)\end{aligned}$$

- Forma della soluzione nel dominio del tempo

$$\begin{aligned}x(t) &= \underbrace{A^t x(0)}_{x_\ell(t)} + \underbrace{\sum_{\tau=0}^{t-1} A^{t-\tau-1} B u(\tau)}_{x_f(t)} \\ y(t) &= \underbrace{C A^t x(0)}_{y_\ell(t)} + \underbrace{\sum_{\tau=0}^{t-1} C A^{t-\tau-1} B u(\tau) + D u(t)}_{y_f(t)} +\end{aligned}$$

## TRASFORMATA Z

- Nei sistemi TC per capire l'evoluzione del sistema era necessario studiare l'esponenziale di matrice. Questo lo facevamo grazie alla trasformata di Laplace
- Analogamente, in tempo discreto TD, procediamo analogamente utilizzando la **trasformata Zeta** (generalizza la trasformata di Fourier discreta)

Definizione (dato segnale  $f(t)$  causale):

$$f(t) \longleftrightarrow \sum_{t=0}^{\infty} f(t) z^{-t} = F(z)$$

con  $z$  variabile complessa

## PROPRIETA'

- nota: in Laplace l'operatore di riferimento ( $s$ ), equivaleva a un operatore di derivazione/integrazione. In Zeta invece l'operatore ( $z$ ) è associato al ritardo/anticipo

- **Linearità:** per ogni coppia di segnali causali  $f_1(t)$  e  $f_2(t)$  e ogni coppia di costanti  $\alpha_1$  e  $\alpha_2$

$$\mathcal{Z}\{\alpha_1 f_1(t) + \alpha_2 f_2(t)\} = \alpha_1 F_1(z) + \alpha_2 F_2(z)$$

- **Anticipo di tempo:**  $\mathcal{Z}\{f(t+1)\} = \downarrow z F(z) - z f(0)$

$$\mathcal{L}\left\{\frac{d}{dt} f(t)\right\} = s F(s) - f(0)$$

- **Ritardo di tempo:**  $\mathcal{Z}\{f(t-1)\} = \frac{F(z)}{z}$

- $z$  può essere interpretato simbolicamente come un operatore di **anticipo unitario** nel tempo
- $1/z$  può essere interpretato simbolicamente come un operatore di **ritardo unitario** nel tempo

- torna perché in tempo continuo abbiamo  $\dot{x}(t)$ , adesso invece  $x(t+1)$

*Quindi la trasformata Z serve per passare dalle differenze a equazioni algebriche*

## RISPOSTA LIBERA E FORZATA IN Z

Applicando le proprietà appena viste, si giunge facilmente alle soluzioni generali del sistema

$$\begin{cases} x(t+1) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \end{cases} \quad t \geq 0$$

- Definiamo

$$\mathcal{Z}\{x(t)\} = X(z) \quad \mathcal{Z}\{u(t)\} = U(z) \quad \mathcal{Z}\{y(t)\} = Y(z)$$

- Applicando le proprietà 1 e 2 della trasformata Zeta

$$\begin{aligned} \mathcal{Z}\{x(t+1)\} &= \mathcal{Z}\{Ax(t) + Bu(t)\} \\ \text{(per la proprietà 2)} \quad \downarrow & \quad \downarrow \text{(per la linearità)} \\ zX(z) - zx(0) &= AX(z) + BU(z) \end{aligned}$$

- Equazione alle differenze  $\longleftrightarrow$  equazione algebrica**

Basta risolvere l'equazione algebrica ottenuta, isolando  $X(z)$

$$\begin{aligned} zX(z) - zx(0) &= AX(z) + BU(z) \\ \downarrow \\ (zI - A)X(z) &= zx(0) + BU(z) \\ \downarrow \\ X(z) &= \underbrace{(zI - A)^{-1}zx(0)}_{X_\ell(z)} + \underbrace{(zI - A)^{-1}BU(z)}_{X_f(z)} \\ Y(z) &= \underbrace{C(zI - A)^{-1}zx(0)}_{Y_\ell(z)} + \underbrace{C(zI - A)^{-1}BU(z) + DU(z)}_{Y_f(z)} \end{aligned}$$

Vale, ancora una volta la seguente:

- Anche nel dominio Zeta: evoluzione/risposta complessiva = evoluzione/risposta **libera** + evoluzione/risposta **forzata**

$$\begin{aligned} X(z) &= X_\ell(z) + X_f(z) \\ Y(z) &= Y_\ell(z) + Y_f(z) \end{aligned}$$

- ovvero si può distinguere evoluzione libera e forza di ingresso e uscita, e la loro somma porta proprio a l'evoluzione complessiva

## PARALLELO TEMPO-Z

	Tempo	Zeta
<b>Evoluzione libera nello stato</b> $x_\ell(t)$	$A^t x(0)$	$(zI - A)^{-1}zx(0)$
<b>Evoluzione forzata nello stato</b> $x_f(t)$	$\sum_{\tau=0}^{t-1} A^{t-\tau-1} Bu(\tau)$	$(zI - A)^{-1}BU(z)$
<b>Risposta libera</b> $y_\ell(t)$	$CA^t x(0)$	$C(zI - A)^{-1}zx(0)$
<b>Risposta forzata</b> $y_f(t)$	$\sum_{\tau=0}^{t-1} CA^{t-\tau-1} Bu(\tau) + Du(t)$	$[C(zI - A)^{-1}B + D]U(z)$

- Potenza di matrice  $A^t \longleftrightarrow$  inversa  $(zI - A)^{-1}z$
- Convoluzione discreta  $\longleftrightarrow$  prodotto  $(zI - A)^{-1}BU(z)$
- Funzione di trasferimento TD

$$G(z) = C(zI - A)^{-1}B + D$$

- l'evoluzione forzata è come quella del tempo continuo solo che al posto di  $s$  abbiamo  $z$

- l'evoluzione libera invece è la stessa solo che devo moltiplicare per  $z_i$ , questo per come è stata definita tale trasformata