

TRASFORMATE E SISTEMI LINEARI

Trasformata di Laplace
Funzione di Trasferimento
Modi
Risposta Impulsiva
Calcolo dell'uscita noto l'ingresso

TRASFORMATA DI LAPLACE

Operatore lineare che trasforma i segnali nel dominio del tempo in segnali di variabile complessa s (var. di Laplace), in modo da:

- facilitare alcune operazioni matematiche, quali l'integrazione o la derivazione, rendendole puramente algebriche
- mettere in evidenza le caratteristiche periodiche o pseudoperiodiche del segnale (dominio della frequenza)

La trasformazione è biunivoca

Formalmente, la Trasformata di Laplace $F(s)$ di una funzione $f(t)$ è l'integrale:

$$f(s) = L[f(t)] = \int_{0^-}^{\infty} e^{-st} f(t) dt$$

 - importante quando ci sono impulsi nell'origine

$$s = \sigma + j\omega$$

hp tecniche: $f(t)$ sommabile

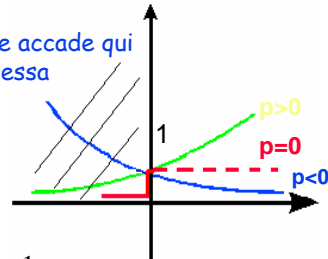
Esistono tabelle di trasformate :^)

UNA TRASFORMATA FONDAMENTALE

$$f(t) = \begin{cases} e^{pt} & t > 0 \\ 0 & t \leq 0 \end{cases}$$

p può essere anche complesso

quello che accade qui
non interessa



$$F(s) = \int_0^{\infty} e^{pt} e^{-st} dt = \frac{1}{p-s} \left[e^{(p-s)t} \right]_0^{\infty} = \frac{1}{s-p} \quad \text{se } \operatorname{Re}[s] > \operatorname{Re}[p]$$

$$L[e^{pt}] = \frac{1}{s-p}$$

$$L[e^{j\Omega t}] = \frac{1}{s-j\Omega}$$

caso cmplx, utile per trasformare $\sin(t)$ e $\cos(t)$

$$\delta_{-1}(t) = \begin{cases} 1 & t > 0 \\ 0 & t \leq 0 \end{cases}$$

$$L[1] = L[\delta_{-1}(t)] = \frac{1}{s}$$

Gradino, step,
f. di Heaviside: $\delta_{-1}(t)$

PROPRIETÀ NOTEVOLI

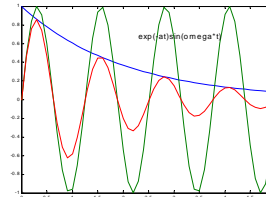
LINEARITÀ $L[c_1 f_1(t) + c_2 f_2(t)] = c_1 F_1(s) + c_2 F_2(s)$

ESPONENZIALE $L[e^{at}] = \int_0^{\infty} e^{-st} e^{at} dt = \frac{1}{s-a}$

SINUSOIDE $L[\sin \Omega t] = L\left[\frac{e^{j\Omega t} - e^{-j\Omega t}}{2j}\right] = \frac{\Omega}{s^2 + \Omega^2}$

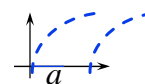
ESPONENZIALE • FUNZIONE del TEMPO

$$L[e^{at} f(t)] = \int_0^{\infty} e^{-(s-a)t} f(t) dt = F(s-a)$$



TRASLAZIONE

$$L[\delta_{-1}(t-a) f(t-a)] = e^{-as} F(s)$$



PROPRIETÀ NOTEVOLISSIME

TEOREMA del VALORE FINALE

$$\lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s)$$

TEOREMA del VALORE INIZIALE

$$\lim_{t \rightarrow 0^+} f(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} sF(s)$$

INTEGRAZIONE

$$L\left[\int_0^t f(\tau) d\tau\right] = \frac{1}{s} F(s)$$



DERIVAZIONE

$$L\left[\frac{d}{dt} f(t)\right] = \int_0^\infty \frac{df}{dt} e^{-st} dt = \text{integrando per parti} = sF(s) - f(0^-)$$



$$L\left[\frac{d^2}{dt^2} f(t)\right] = \underbrace{s^2 F(s)}_{\text{per } f(0^-)=0} - sf(0^-) - \left.\frac{df}{dt}\right|_{t=0^-}$$

$$L\left[\frac{d^3}{dt^3} f(t)\right] = s^3 F(s) \quad (\text{se C.I.} = 0)$$

ESEMPIO PER LA DERIVATA

$$y(t) = 3e^{-2t} \quad \dot{y}(t) = -6e^{-2t}$$

$$Y(s) = \frac{3}{s+2} \quad L[\dot{y}] = \frac{-6}{s+2} \quad sY(s) - f(0^-) = \frac{3s}{s+2} - 3 = \frac{-6}{s+2}$$

Spesso si vuole esplicitare che un segnale (di solito l'ingresso) è nullo per $t < 0$

$$y(t) = 3e^{-2t} \delta_{-1}(t) \quad \dot{y}(t) = -6e^{-2t} \delta_{-1}(t) + 3e^{-2t} \delta_0(t) = -6e^{-2t} \delta_{-1}(t) + 3\delta_0(t)$$

$$Y(s) = \frac{3}{s+2} \quad L[\dot{y}] = \frac{-6}{s+2} + 3 = \frac{3s}{s+2}$$


$$sY(s) - f(0^-) = \frac{3s}{s+2} - 0 = \frac{3s}{s+2}$$

ALTRE PROPRIETÀ NOTEVOLI

•CONVOLUZIONE NEL TEMPO

$$\mathcal{L}\left[\int_0^t f(\tau) g(t-\tau) d\tau\right] \xrightarrow{\mathcal{L}} F(s) \cdot G(s) \quad \text{un prodotto!}$$

e.g. $e^{a(t-\tau)} u(\tau) \equiv$ utilissima per il calcolo della risposta al forzamento (eq. differenziale non omogenea)

Esempio: $\frac{1}{s^2} = \frac{1}{s} \times \frac{1}{s} \quad \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{s^2}\right] = \int_0^t \delta_{-1}(\tau) \delta_{-1}(t-\tau) d\tau = \int_0^t 1 d\tau = t$ 

•ESTENSIONE DELLA TRASFORMATTA DI FOURIER

Per i segnali Fourier trasformabili:

$$\mathcal{F}[\delta_{-1}(t) f(t)] = F(j\omega) = F(s)|_{s=j\omega}$$


•CONIUGATO

$$F(s^*) = F^*(s) \quad s^* = \text{"coniugato" di } s$$

ALCUNE TRASFORMATE

Trasformata degli ingressi canonici:

$f(t)$	$\delta_0(t)$	$\delta_{-1}(t)$	$\delta_{-2}(t) = t$	$\delta_{-k}(t) = t^{k-1}/(k-1)!$
$F(s)$	1	$1/s$	$1/s^2$	$1/s^k$




integrali

Altri ingressi molto utili sono:

$$\sin(\omega t) \quad \text{e} \quad \cos(\omega t), \quad \omega = \omega_1 + \omega_2$$

$\sin(\omega t)$	$\cos(\omega t)$	$e^{-\sigma t} \sin(\omega t)$	$e^{-\sigma t} \cos(\omega t)$
$\frac{\omega}{s^2 + \omega^2}$	$\frac{s}{s^2 + \omega^2}$	$\frac{\omega}{(s + \sigma)^2 + \omega^2}$	$\frac{s + \sigma}{(s + \sigma)^2 + \omega^2}$



si utilizza $\mathcal{L}[e^{-\sigma t} f(t)] = F(s + \sigma)$

ESEMPIO ELEMENTARE

Carrellino con attrito viscoso e forza applicata

ingresso: $f_e = 2\delta_{-1}(t) \rightarrow F_e(s) = \frac{2}{s}$ *Linearità*

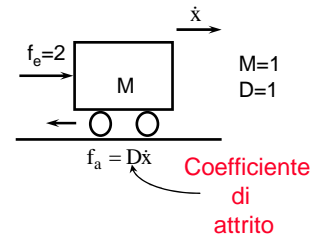
equazioni:

$$M\dot{v} = f_e(t) - Dv$$

$$M[sV(s) - v(0)] = F_e(s) - DV(s)$$

$v(0)=0$ $[sM + D]V(s) = F_e(s)$

$$V(s) = \frac{1}{Ms + D} \cdot F_e(s) = \frac{1}{s+1} \cdot \frac{2}{s}$$

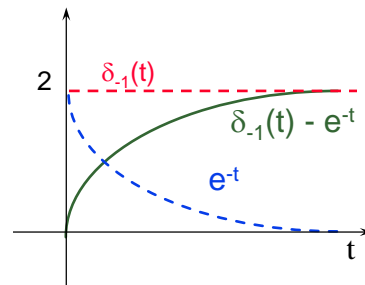


$$\lim_{t \rightarrow \infty} v(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{s+1} \frac{2}{s} = 2$$

... ESEMPIO ELEMENTARE

$$V(s) = \frac{B}{s+1} + \frac{A}{s} = \frac{As + A + Bs}{(s+1)s} = \frac{2}{s} - \frac{2}{s+1}$$

$$\boxed{s} \xrightarrow{L^{-1}} \boxed{t}$$



$$v(t) = L^{-1} \left[\frac{2}{s} - \frac{2}{s+1} \right] = L^{-1} \left[\frac{2}{s} \right] + L^{-1} \left[-\frac{2}{s+1} \right] = 2\delta_{-1}(t) [1 - e^{-t}]$$

La trasformata della somma è uguale alla somma delle trasformate

Abbiamo risolto l'eq. differenziale tramite un eq. algebrica

ANTITRASFORMATA (SEMPLICE)

Se la $G(s)$ è un rapporto di polinomi e le radici p_i sono distinte,

$$G(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = \frac{b_n}{a_n} + \sum_1^n \frac{R_i}{(s - p_i)} \quad \begin{array}{l} R_i : \text{Residui} \\ p_i : \text{Poli} \end{array}$$

il segnale $g(t)$ è la somma di andamenti esponenziali (eventualmente complessi)

$$g(t) = L^{-1}[G(s)] = \frac{b_n}{a_n} \delta(t) + \sum_1^n R_i e^{p_i t}$$

che prendono il nome di "modi del segnale".

I modi decadono a zero se
la parte reale dei poli è negativa

Attenzione: esistono
 $F(s)$ non razionali !

APPLICAZIONE ALLE EQ. DIFF. INGRESSO USCITA

Eq. diff. ordinaria, lineare, stazionaria, ordine=n : LPPC

$$a_n \frac{d^n y}{dt^n} + \dots + a_1 \frac{dy}{dt} + a_0 y(t) = b_m \frac{d^m u}{dt^m} + \dots + b_0 u(t);$$

Per le derivate dell'uscita $y(t)$ separiamo i valori in $t=0$

Se il sistema è inizialmente a riposo saranno nulli,

altrimenti sono le condizioni (stato) iniziali

L'ingresso si può supporre nullo con le derivate in $t=0^-$

$$L\left[\frac{d^n y(t)}{dt^n}\right] = s^n Y(s) - s^{n-1} y(0) - s^{n-2} \dot{y}(0) - \dots - y^{(n-1)}(0) = s^n Y(s) - \underbrace{\sum_{K=0}^{n-1} s^{n-K-1} y^{(K)}(0)}_{C.I.}$$

quindi:

$$a_n s^n Y(s) + \dots + a_1 s Y(s) + a_0 Y(s) + C I_y^{(n-1)}(s) = b_m s^m U(s) + \dots + b_0 U(s)$$

FUNZIONE DI TRASFERIMENTO

risolvendo per $Y(s)$

$$Y(s) = \frac{b_m s^m + \dots + b_0}{a_n s^n + \dots + a_0} U(s) - \frac{CI_y^{(n-1)}(s)}{a_n s^n + \dots + a_0}$$

Il denominatore $a_n s^n + \dots + a_1 s + a_0$ compare in entrambe gli addendi.
E' il **polinomio caratteristico** (dell'eq. omogenea associata)

$$G(s) = \frac{\sum b_i s^i}{\sum a_i s^i} \rightarrow$$

Funzione di trasferimento

del sistema descritto dall'equazione diff.

E' un modello completo del sistema stesso che
contiene tutte le informazioni dell'eq. diff.

OSSERVAZIONI

$$Y(s) = U(s) \underbrace{\frac{\sum b_i s^i}{\sum a_i s^i}}_A - \underbrace{\frac{CI_y}{\sum a_i s^i}}_B$$

- A è nullo se $u(t) \equiv 0$ \Rightarrow B rappresenta l'evoluzione libera del sistema

- Den(A) contiene i poli di B + quelli della trasformata dell'ingresso. \Rightarrow I modi* presenti nell'uscita sono quelli propri del sistema + quelli dell'ingresso

Primo criterio intuitivo di stabilità:
"il sistema è stabile se basta azzerare l'ingresso per riportarlo a riposo"



Se i modi del Sistema convergono a zero, nel lungo periodo rimangono solo quelli dell'ingresso:



(*) "Modi": andamenti elementari della soluz. dell'omogenea

IL SISTEMA E' ASINTOTICAMENTE STABILE

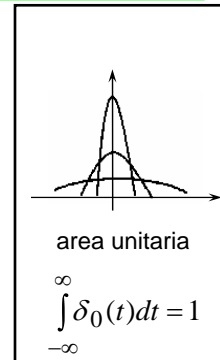
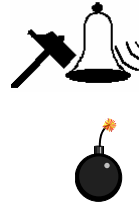
COS'È L'ANTITRASFORMATA DI G(S) ?

$$Y(s) = G(s) \cdot U(s) \quad \text{C.I.}=0$$

Assumiamo $U(s)=1 \rightarrow u(t)=\delta(t)$ [impulso](#)

$$Y(s)=G(s) \cdot 1$$

$$y(t)=g(t) \quad \text{Risposta Impulsiva}$$



Ma anche (con la convoluzione) : $y(t) = \int_0^t u(\tau) g(t-\tau) d\tau = \int_0^t \delta(\tau) g(t-\tau) d\tau = g(t)$

Inoltre se: $u(t) = \delta_{-1}(t) \quad U(s) = \frac{1}{s}$ [gradino](#)

$$Y(s) = \frac{G(s)}{s} \quad y(t) = \int_0^t g(\tau) d\tau = g_{-1}(t) \quad \text{Risposta Indiciale}$$

(integrale di quella impulsiva)

MODI PROPRI DI UN SISTEMA

Sono i modi della risposta impulsiva, quindi nel caso semplice in cui la FdT è un rapporto di polinomi e i poli sono semplici,

$$G(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = \frac{b_n}{a_n} + \sum_1^n \frac{R_i}{(s - p_i)}$$

i "modi propri del sistema" sono andamenti esponenziali (eventualmente complessi)

$$g(t) = L^{-1}[G(s)] = \frac{b_n}{a_n} \delta(t) + \sum_1^n R_i e^{p_i t}$$

I modi propri decadono a zero se la parte reale dei poli è negativa

DECOMPOSIZIONE DELLA RISPOSTA

$$Y(s) = U(s) \frac{\sum b_i s^i}{\sum a_i s^i} - \frac{CI_y}{\sum a_i s^i}$$

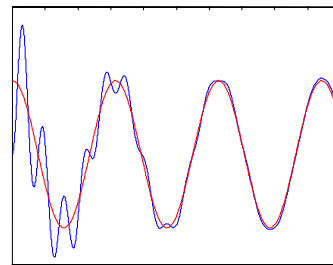
Risp. Libera: $u(t) = U(s) \equiv 0 \Rightarrow Y(s) = -\frac{CI_y}{\sum a_i s^i}$

Risp. Forzata: $CI_y \equiv 0 \Rightarrow Y(s) = U(s) \frac{\sum b_i s^i}{\sum a_i s^i} = \frac{N_U(s)}{D_U(s)} \frac{\sum b_i s^i}{\sum a_i s^i}$

I poli sono l'unione di quelli della Risp Imp e dell'ingresso

SSE il sistema e' asintoticamente stabile :

Forzata { **transitorio:** prima dell'estinzione dei modi naturali del sistema
permanente: dopo rimane solo la parte con i poli dell'ingresso



07/03/2010

Università degli studi "Roma Tre"

G.U -FdA- 17

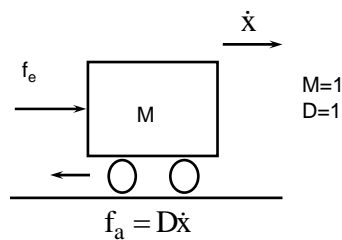
APPLICAZIONE AL CARRELLINO

ingresso:

$$f_e = \delta_{-1}(t) \rightarrow F_e(s) = \frac{1}{s}$$

$$v(0) = CI_y = 0.5$$

equazioni: $M\dot{v} = f_e(t) - Dv$
 $M[sV(s) - v(0)] = F_e(s) - DV(s)$



$$v(0) = 0.5$$

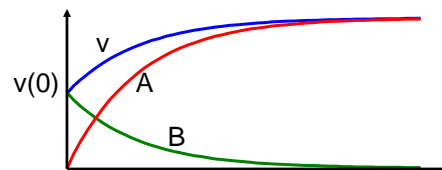
$$V(s) = \frac{1}{Ms + D} \cdot F_e(s) + \frac{v(0)}{Ms + D} = \frac{1}{s+1} \cdot \frac{1}{s} + \frac{0.5}{s+1}$$

A **B**

A: risposta forzata, ingresso+sistema
B: risposta libera, solo sistema

Polo di $G(s) \equiv$ Polo della risp. libera = -1

Poli di $V(s)$: -1, 0 (dall'ingresso $U(s)$)



07/03/2010

Università degli studi "Roma Tre"

G.U -FdA- 18

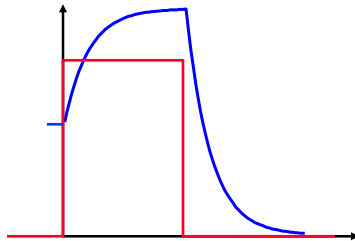
UN INGRESSO PIÙ COMPLESSO

Dopo 5 secondi, la forza torna a 0

Possiamo studiare la risposta all'ingresso: $\delta_{-1}(t) - \delta_{-1}(t-5)$

oppure considerare l'evoluzione libera da $t=5$

Si ottiene comunque:



Se $u(t)$ torna a zero,
il sistema torna a riposo →
Stabilità Asintotica $\text{Re}[p_i] < 0$

METODO PER L'INVERSIONE DELLE L-TRASFORMATE

Partiamo da un rapporto di polinomi, in quanto consideriamo sistemi a costanti concentrate (in genere), $m \leq n$ per la causalità

denominatore: $\sum a_i s^i = a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_0 = a_n (s-p_n) \dots (s-p_1)$

p_i : poli della trasformata \equiv zeri del denominatore

$$F(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = \frac{\sum b_i s^i}{\sum a_i s^i}$$

Espansione in frazioni parziali:

$$\frac{N(s)}{D(s)} = \frac{b_n}{a_n} + \sum_{i=1}^n \frac{R_i}{(s-p_i)} \quad R_i : \text{Residui}$$

$$R_i = \lim_{s \rightarrow p_i} (s-p_i) \frac{N(s)}{D(s)} \quad \underbrace{\text{se } p_i \neq p_j}_{\text{poli semplici}}$$

in pratica

$$\frac{N(p_i)}{a_n (p_i - p_n) \dots (\cancel{p_i - p_i}) \dots (p_i - p_1) (\cancel{p_i - p_i})}$$

POLI REALI MULTIPLI

Se il k-mo polo compare r volte, lo sviluppo prende questa forma:

$$\frac{R_k^{(1)}}{s-p_k} + \frac{R_k^{(2)}}{(s-p_k)^2} + \dots + \frac{R_k^{(r)}}{(s-p_k)^r}$$

con

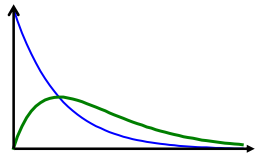
$$R_k^{(j)} = \lim_{s \rightarrow p_k} \frac{1}{(r-j)!} \frac{d^{(r-j)}}{ds^{(r-j)}} \left[(s-p_k)^r \frac{N(s)}{D(s)} \right]$$

$$L^{-1} \left[\frac{R^{(h)}}{(s-p)^h} \right] = \frac{R^{(h)} t^{(h-1)} e^{pt}}{(h-1)!}$$

$$\frac{1}{(s-p)^2} \Rightarrow t \cdot e^{pt} \text{ con } p < 0$$

Ricordi $1/s^2$?

dall'analisi: un'esponenziale tende a 0 (inf) più velocemente di qualsiasi polinomio



Esistono anche poli complessi multipli, con analogo comportamento

ESEMPI POLI REALI MULTIPLI

Esempio tipico $r = 2$

$$R_k^{(1)} = \lim_{s \rightarrow p_k} \frac{d}{ds} \left[(s-p_k)^2 \frac{N}{D} \right] \quad R_k^{(2)} = \lim_{s \rightarrow p_k} \left[(s-p_k)^2 \frac{N}{D} \right]$$

$$L[\delta_{-1}(t)(1-t)] = \frac{1}{s} - \frac{1}{s^2} = \frac{s-1}{s^2} \quad \text{Una trasformata con 2 poli nell'origine}$$

Calcolando i residui, si ritrovano i coeff. delle 2 frazioni

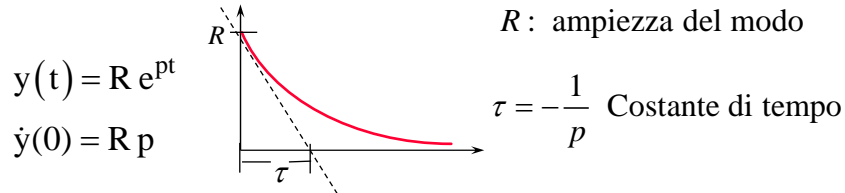
$$R^{(1)} = \frac{d}{ds} (s-1) \Big|_{s=0} = 1;$$

$$R^{(2)} = (s-1) \Big|_{s=0} = -1$$

MODI APERIODICI (POLI REALI)

Conviene definire dei parametri pratici per caratterizzare i modi propri

Poli reali $Y_t(s) = \frac{\sum b_i s^i}{(s-p)(\dots\dots)}$ danno luogo ai "Modi Aperiodici"
($p < 0$)



Se il modo è convergente [$p < 0$] si può considerare estinto per $t > 3\tau$

$$\frac{y(3\tau)}{y(0)} = 5\%$$

MODI PSEUDOPERIODICI (POLI COMPLESSI CONIUGATI)

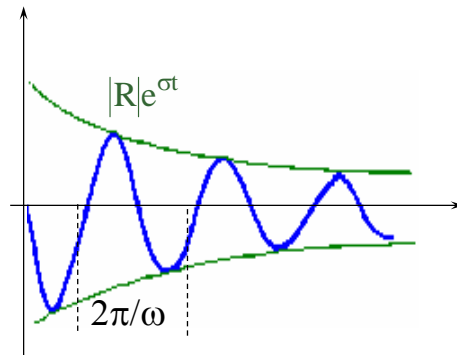
$Y_t(s) = \frac{\sum b_i s^i}{(s^2 + a_1 s + a_0)(\dots\dots)}$ Radici $p = \sigma + j\omega$, p^* ; Residui R , R^*

Antitrasformata

$$y(t) = |R| e^{j\varphi} e^{(\sigma + j\omega)t} + |R| e^{-j\varphi} e^{(\sigma - j\omega)t} = |R| e^{\sigma t} \left[e^{j(\omega t + \varphi)} + e^{-j(\omega t + \varphi)} \right] =$$

$$= 2|R| e^{\sigma t} \cos(\omega t + \varphi)$$

$$R = |R| e^{j\varphi}, \quad R^* = |R| e^{-j\varphi}; \quad p = \sigma + j\omega$$



MODI PSEUDOPERIODICI 2

$$Y_t(s) = \frac{\sum b_i s^i}{(s^2 + a_1 s + a_0)(\dots\dots)}$$

$$\operatorname{Re}[p] = \operatorname{Re}[p^*] < 0 \Leftrightarrow a_0 > 0, a_1 > 0$$

Terminologia

$$(s - p)(s - p^*) = s^2 - 2\sigma s + (\omega^2 + \sigma^2) = s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2;$$

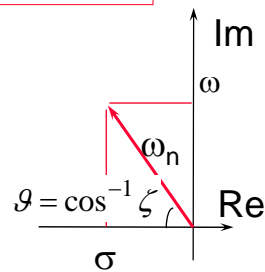
$$a_0 = \omega_n^2; \quad a_1 = 2\zeta\omega_n$$

ω_n = pulsazione naturale,
 ζ = coefficiente di smorzamento

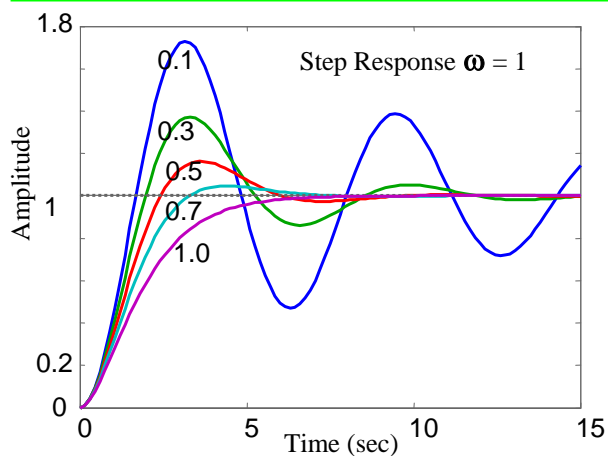
$\zeta \geq 1$ i poli sono reali

$\zeta < 0$ diverge

$$p_{1,2} = -\zeta\omega_n \pm \sqrt{\zeta^2\omega_n^2 - \omega_n^2}$$



RISPOSTA DI UNA COPPIA CPLX CONJ



Risposta al gradino =
 gradino (permanente)
 +
 oscillazione (transitorio)

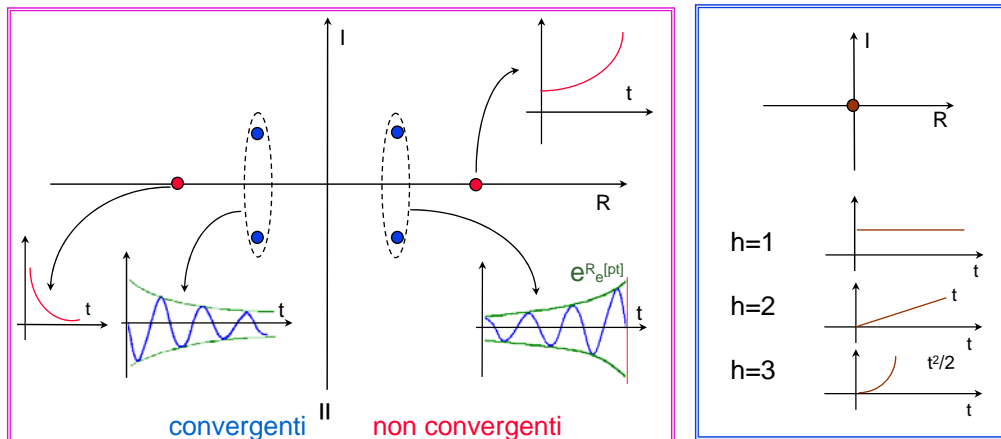
Al diminuire di ζ , aumenta il comportamento oscillatorio

Per $\zeta = 0$ si ha una sinusoide intorno a 1
 (i poli sono a $\operatorname{Re}[p]=0$, sistema non asintoticamente stabile).

ANDAMENTI IN T VS. POSIZIONE DEI POLI

$$\frac{R}{(s-p)^h} \quad \text{nel tempo:} \quad \frac{R t^{h-1} \cdot e^{pt}}{(h-1)!}$$

la Risposta Libera è fatta di Combinazioni Lineari di questi andamenti



07/03/2010

Università degli studi "Roma Tre"

G.U -FdA- 27

ANDAMENTI ELEMENTARI

$$L^{-1}[G(s)] = L^{-1}\left[\frac{N(s)}{D(s)}\right]$$

con G(s) razionale, (per $t \geq 0$) è somma di

Esponenziali

$$e^{at} \quad \frac{1}{s-a}$$

Sinusoidi smorzate*

$$e^{pt} \sin(\omega t + \varphi) \quad \frac{1}{s^2 + as + b}$$

Polinomi(t)

$$1, t, \frac{t^2}{2}, \dots \quad \frac{1}{s}, \frac{1}{s^2}, \frac{1}{s^3}, \dots$$

Polinomi x esponenziali

$$t e^{at} \quad \frac{1}{(s-a)^2}$$

Impulsi

$$\delta(t) \quad 1$$

(*) trascuriamo $1/(\dots)^h$

1. Il loro **numero** è pari al grado del denominatore (le sinusoidi contano per 2)
2. La posizione dei poli sul piano s, determina gli **andamenti**
3. La **convergenza** a 0 dipende da $\text{Re}[p_i]$
4. Il sistema è (asintoticamente) stabile se $\text{Re}[p_i] < 0$

07/03/2010

Università degli studi "Roma Tre"

G.U -FdA- 28

CARATTERISTICHE DELLA FUNZ. DI TRASFERIMENTO

Un Σ è descritto (quasi*) completamente dalla sua funzione di trasferimento

$$G(s) = \frac{b_m s^m + \dots + b_0}{a_n s^n + \dots + a_0} \quad * \text{ salvo cancellazioni}$$

L'analisi della $G(s)$ ci permette di determinare facilmente:

1. **Stabilità asintotica:** $\operatorname{Re}[p_i] < 0$
2. **Velocità di convergenza:** maggiore se $\operatorname{Re}[p_i]$ minore
3. **Comportamento oscillatorio:** $p_i = p_j^*$ complessi
4. **Valore per $t \rightarrow \infty$ dell'uscita (regime):** $\lim_{s \rightarrow 0} s \cdot G(s) \cdot U(s)$
spesso $u(t) = \delta_{-1}(t) \Rightarrow U(s) = \frac{1}{s}$

STABILITÀ QUANDO $\operatorname{Re}[s]=0$

Stabilità asintotica (dell'evoluzione libera) se $\operatorname{Re}[p_i] < 0$

$$p_i < 0 \text{ polo semplice} \Rightarrow \lim_{t \rightarrow \infty} e^{p_i t} \rightarrow 0$$

$$p_i < 0 \text{ polo ad es. doppio} \Rightarrow \lim_{t \rightarrow \infty} t e^{p_i t} \rightarrow 0 \text{ comunque}$$

Cosa succede se $\operatorname{Re}[p_i] = 0$?

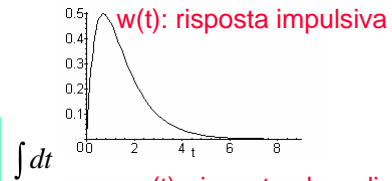
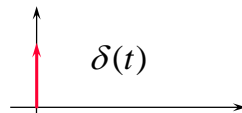
Dalle espressioni precedenti, se semplice,
l'evoluzione libera contiene una costante (stabile non asintoticamente)

Se multiplo,
contiene una rampa, una parabola, ecc. (instabile)

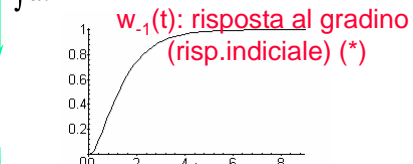
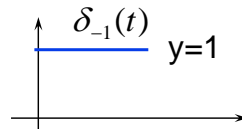
Per poli immaginari puri, si hanno sinusoidi (se poli semplici)
o divergenti polinomialmente (se poli multipli)

INGRESSI E RISPOSTE CANONICHE

La risposta impulsiva è di scarso interesse pratico (gli impulsi non esistono fisicamente), ma è importante, perché consente di vedere tutti e soli i modi del sistema

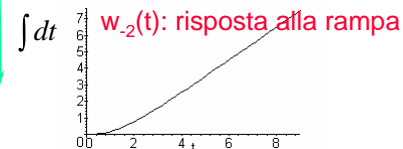
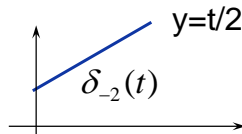


$\int dt$



$\int dt$

Le risposte canoniche (utili) si ricavano integrando quella impulsiva



E' sulla seconda (*) che si definiscono le specifiche di progetto nel dominio del tempo

VDS → FdT

Da A,B,C (,D) a F(s).

Passare a Laplace, eliminare X(s), ottenere il modello in-out.

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu; \quad y = Cx + Du; \quad x(0) = 0$$

$$sX(s) = AX(s) + BU(s);$$

$$(sI - A)X = BU;$$

$$X = (sI - A)^{-1}Bu; \quad Y(s) = C(sI - A)^{-1}BU(s) + DU(s)$$

$$F(s) = C(sI - A)^{-1}B + D$$

Per un sistema SISO (un ingresso, un'uscita) è la solita FdT scalare

ESEMPIO

```

A := matrix(2,2,[-1, 2, -1,-1]);
B := matrix(2,1,[1, 1]);
C:=matrix(1,2,[3, 2]); D:=0;
Id:=matrix(2,2,[1,0,0,1]);
Q:=evalm(s*Id-A);
iQ:=adjoint(Q);
detQ := det(Q);
num := evalm(C &* iQ &* B);
F := num[1,1]/detQ;
--Maple V--

```

$$A := \begin{bmatrix} -1 & 2 \\ -1 & -1 \end{bmatrix} \quad B := \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad C := \begin{bmatrix} 3 & 2 \end{bmatrix}$$

$$Q := \begin{bmatrix} s+1 & -2 \\ 1 & s+1 \end{bmatrix} \quad iQ := \begin{bmatrix} s+1 & 2 \\ -1 & s+1 \end{bmatrix}$$

$$\det Q := s^2 + 2s + 3$$

$$F := \frac{5s+9}{s^2 + 2s + 3}$$

evalm: valuta op. matriciali
&*: prodotto scalare

POLI = AUTOVALORI

```

Q:=evalm(s*Id-A);
detQ := det(Q);
detQ := s^2 + 2s + 3

```

Il denominatore è
il polinomio caratteristico di A

Poli = Autovalori

Conseguenze

- Stabilità asintotica --> $\text{Re}[\lambda_i] < 0$
- Modi naturali del sistema
- Comportamento integrale ($\lambda_i = 0$)

iQ:=adjoint(Q);  Grado del Num < N



Verificare che il grado
di den(s) non sia minore
di N = # VdS a causa di
cancellazioni num-den

E' una situazione patologica da
analizzare.

FdT → VdS

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_m s^m + \dots + b_0}{a_n s^n + \dots + a_0}$$

$$a_n \frac{d^n y}{dt^n} + \dots + a_1 \frac{dy}{dt} + a_0 y(t) = b_m \frac{d^m u}{dt^m} + \dots + b_1 \frac{du}{dt} + b_0 u(t)$$

per $n = m+1 = 3$ e $a_3 = 1$

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = x_3 \\ \dot{x}_3 = -a_0 x_1 - a_1 x_2 - a_2 x_3 + u \\ y = b_0 x_1 + b_1 x_2 + b_2 x_3 \end{cases}$$

Infatti trasformando:

$$X_2 = X_3 / s; X_1 = X_3 / s^2$$

$$sX_3 = -a_0 \frac{X_3}{s^2} - a_1 \frac{X_3}{s} - a_2 X_3 + U$$

(da cui X_3)

$$X_3 = \frac{s^2}{s^3 + s^2 a_2 + s a_1 + a_0} U$$

se $m = n$, scorporare D
calcolando il quoziente

$$\text{ma } Y = X_3 \left[\frac{b_0}{s^2} + \frac{b_1}{s} + b_2 \right]$$



Con altri procedimenti
si può arrivare a matrici diverse
(Lo stato non è unico!)

da cui si ritrova la FdT

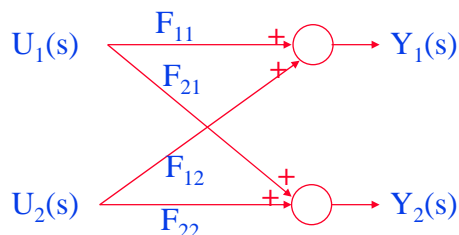
FdT MIMO

Per un sistema MIMO (molti ingressi, molte uscite) è una
matrice di FdT.

Per un sistema 2x2:

$$F(s) = \begin{bmatrix} F_{11}(s) & F_{12}(s) \\ F_{21}(s) & F_{22}(s) \end{bmatrix}$$

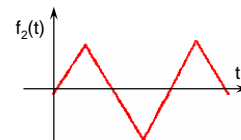
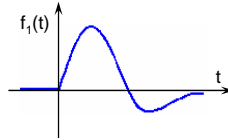
$$\begin{bmatrix} Y_1(s) \\ Y_2(s) \end{bmatrix} = F(s) \begin{bmatrix} U_1(s) \\ U_2(s) \end{bmatrix}$$



CONVOLUZIONE (FACOLTATIVO)

$$g(t) = f_1(t) \otimes f_2(t) = \int_0^t f_1(t-\tau) f_2(\tau) d\tau$$

Rappresentazione grafica:



$$L[g(t)] = L[f_1(t)] \cdot L[f_2(t)]$$

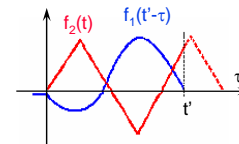
$$\text{Dim: } G(s) = \int_0^\infty \left[\int_0^\infty f_1(t-\tau) f_2(\tau) d\tau \right] e^{-st} dt =$$

$$= \int_0^\infty f_2(\tau) \left[\int_0^\infty f_1(t-\tau) e^{-st} dt \right] d\tau =$$

L di funzione ritardata

$$= \int_0^\infty f_2(\tau) \cdot F_1(s) e^{-s\tau} d\tau = F_1(s) \int_0^\infty f_2(\tau) e^{-s\tau} d\tau$$

$$= F_1(s) \cdot F_2(s)$$



Il valore di $g(t)$ in t' dipende dal passato

DIMOSTRAZIONI ISTRUTTIVE (FACOLTATIVO)

$$L[f(t)] = F(s); \quad L \left[\int_0^t f(\tau) d\tau \right] = \frac{1}{s} F(s)$$

$$\text{Dim: } L \left[\int_0^t f(\tau) g(t-\tau) d\tau \right] = F(s) \cdot G(s)$$

$$g(t) = 1 = \text{cost} \quad (\text{per } t > 0: g(t) = \delta_{-1}(t))$$

$$L[f(\tau)] = F(s) \cdot \quad L[\delta_{-1}(t)] = \frac{1}{s}$$

$$L[\dot{f}(t)] = sF(s) - f(0)$$

$$\text{Dim: } \int_0^t \dot{f}(\tau) d\tau = f(t) - f(0)$$

$$\frac{1}{s} L[\dot{f}(t)] = F(s) - \frac{f(0)}{s}$$

$$L[\dot{f}(t)] = sF(s) - f(0)$$