

Università degli studi di Bergamo

Scuola di Ingegneria (Dolmine)

CCS Ingegneria Edile

LM-24 Ingegneria delle Costruzioni Edili

Dinamica, Instabilità e Anelasticità delle Strutture

(ICAR/08 - SdC ; 6 CFU)

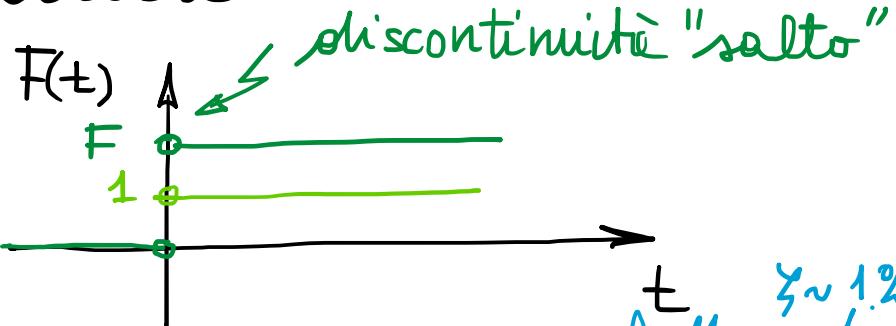
A.A. 2020/2021

prof. Egidio RIZZI

egidio.rizzi@uni.bg.it

LEZIONE 07

Risposte a forzante impulsiva (da forzante a gradino; per ^{prospettive} forzante generica) verso



$F(t) = F H(t)$ \rightarrow forzante a gradino, ampiezza F

$$H(t) = \begin{cases} 0 & \text{per } t < 0 \\ 1 & \text{per } t > 0 \end{cases}$$

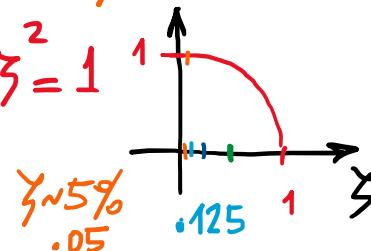
Heaviside function unit step
(gradino unitario)

Integrale generale: fattore di smorzamento $\zeta \sim 1\%$ pulsaz. naturale ω_1 sistema non smorz.

$$u(t) = u_{g0}(t) + u_p(t) = e^{-\zeta \omega_1 t} (A \sin \omega_d t + B \cos \omega_d t) + \frac{F}{K}$$

risposta transiente per sistema non smorzato risposta a regime

$$\begin{aligned} \omega_d &= \omega_1 \sqrt{1 - \zeta^2} \leq 1 \\ \frac{\omega_d^2}{\omega_1^2} &= 1 - \zeta^2 \quad \omega_d/\omega_1 \\ \frac{\omega_d^2}{\omega_1^2} + \zeta^2 &= 1 \end{aligned}$$



Imposizione delle c.i. (N.B.: sull'integrale generale, risposta totale):

$$\left\{ \begin{array}{l} u_0 = B + \frac{F}{K} \Rightarrow B = u_0 - \frac{F}{K} \\ u_0 = -\zeta \omega_1 B + \omega_d A \Rightarrow A = \frac{u_0 + \zeta \omega_1 B}{\omega_d} = \frac{u_0 + \zeta \omega_1 u_0}{\omega_d} - \zeta \frac{\omega_1}{\omega_d} \frac{F}{K} \end{array} \right.$$

N.B.: costanti A, B dipendenti da c.i. u_0, i_0 e da F .

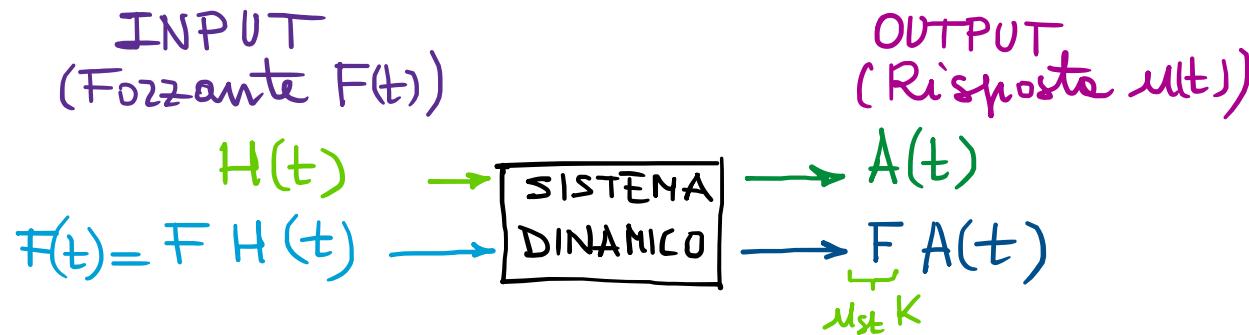
Pertanto si ottiene:

$$u(t) = e^{-\zeta \omega_1 t} \left(\left(\frac{u_0 + \zeta \omega_1 u_0}{\omega_d} - \zeta \frac{\omega_1}{\omega_d} \frac{F}{K} \right) \sin \omega_d t + \left(u_0 - \frac{F}{K} \right) \cos \omega_d t \right) + \frac{F}{K} u_0(t)$$

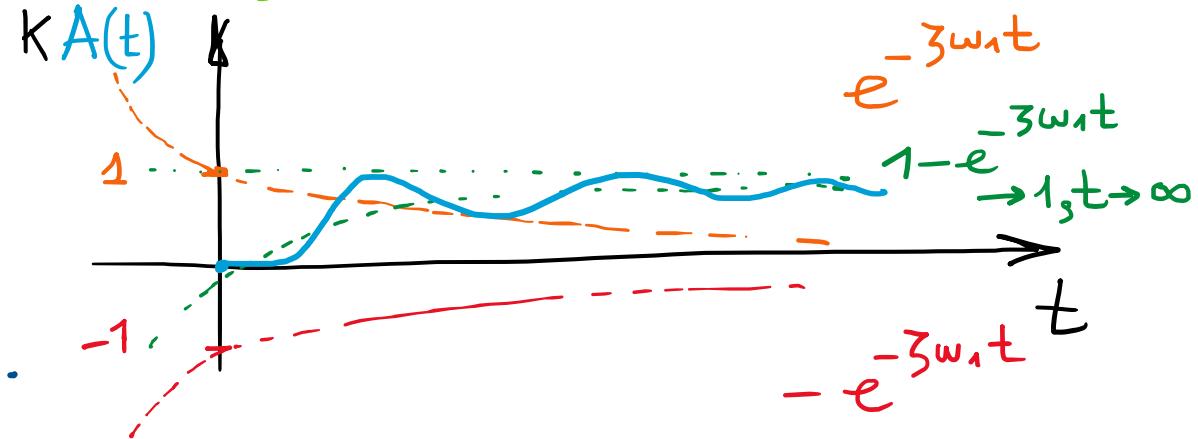
$$= e^{-\zeta \omega_1 t} \left(\frac{u_0 + \zeta \omega_1 u_0}{\omega_d} \sin \omega_d t + u_0 \cos \omega_d t \right) + \frac{F}{K} \underbrace{\left[1 - e^{-\zeta \omega_1 t} \left(\zeta \frac{\omega_1}{\omega_d} \sin \omega_d t + \cos \omega_d t \right) \right]}_{u_{st}}$$

$u_0=0, \dot{u}_0=0$

(*) risposte per c.i. non omogenee, con $F=0$



Funzione $A(t)$, risposta a gradino unitario, utile ora a rappresentare la risposta del sistema a forzante impulsiva, tramite Principio di Sovrapposizione degli effetti (valido per sistemi lineari, tempo invariante).



$F = K u_{st}$

risposte per c.i. nulle a $F \neq 0$

\Rightarrow funzione risposta a gradino F

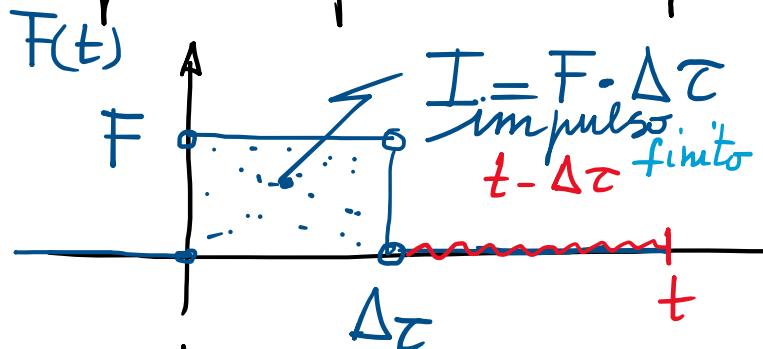
$$F \cdot \frac{1}{K} \left[1 - e^{-\zeta \omega_1 t} \left(\zeta \frac{\omega_1}{\omega_d} \sin \omega_d t + \cos \omega_d t \right) \right]$$

$\xrightarrow{u \propto K}$

funzione risposta a gradino unitario ($H(t)$)

$$u_{st} K A(t)$$

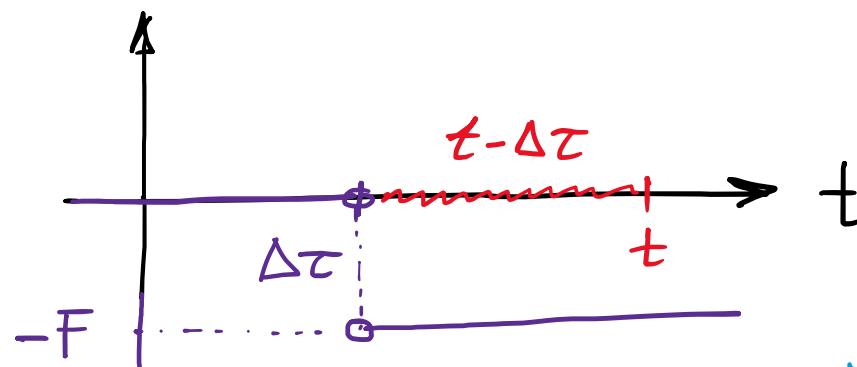
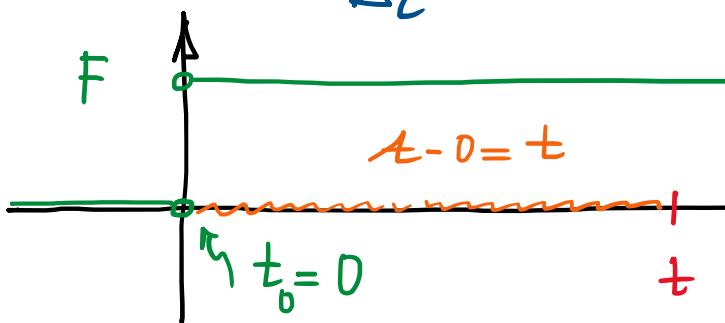
Risposta a forzante impulsiva:



F_{est}
in intervallo
breve (finito)

es. urti, impatti, $F(t)$
esplosioni

(agisce con entità elevata
per un tempo breve,
inducendo una risposta
dinamica del sistema)



$$\begin{aligned}
 u(t) &= F A(t-0) - F A(t-\Delta\tau) \quad \text{con } \frac{1}{K} \left[1 - e^{-\frac{3w_1 t}{\omega_d}} \left(3 \frac{\omega_1}{\omega_d} \sin \omega_d t + \cos \omega_d t \right) \right] \\
 &= \underbrace{F \Delta\tau}_{I} \frac{A(t) - A(t-\Delta\tau)}{\Delta\tau} \\
 &= I \cdot \frac{\Delta A}{\Delta\tau} \quad \text{rapporto incrementale } \left(\frac{\Delta f_{x2}}{\Delta x} \right) \\
 &\xrightarrow{\text{processo al limite, per } \Delta\tau \rightarrow 0} \lim_{\Delta\tau \rightarrow 0} I \cdot \frac{\Delta A}{\Delta\tau} = I \cdot \dot{A}(t) = h(t) \\
 &\quad \text{per } I \text{ finito, } F \rightarrow \infty \\
 &\quad \text{stretta infinitesima}
 \end{aligned}$$

$$\dot{A}(t) = h(t)$$

funzione risposta
ad impulso
unitario

- Quindi si ottiene per le funzioni risposte ad impulso unitario:

$$h(t) = \dot{A}(t)$$

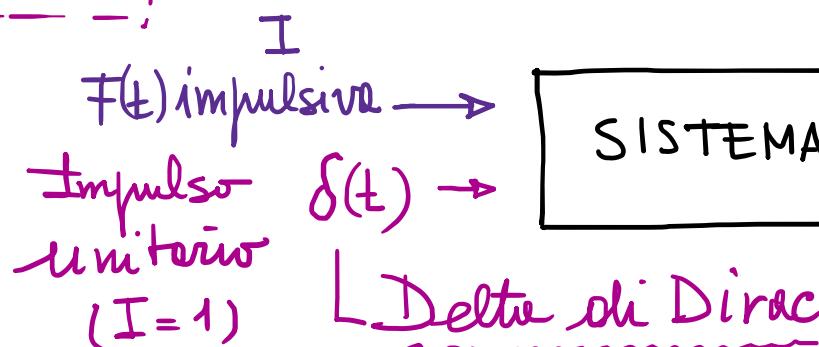
$$= \frac{1}{K} \left[0 + \gamma_{w_1} e^{-\zeta w_1 t} \left(\gamma \frac{w_1}{\omega_d} \sin \omega_d t + \cos \omega_d t \right) - e^{-\zeta w_1 t} \left(\gamma \frac{w_1}{\omega_d} \omega_s \omega_d t - \sin \omega_d t \right) \right]$$

$$= \frac{1}{K} e^{-\zeta w_1 t} \sin \omega_d t \left(\frac{\gamma^2 w_1^2}{\omega_d^2} + \omega_d^2 \right)$$

$$= \frac{1}{K} \frac{K \gamma^2 w_1^2}{m \omega_d^2} e^{-\zeta w_1 t} \sin \omega_d t$$

$$h(t) = \frac{1}{m \omega_d} e^{-\zeta w_1 t} \sin \omega_d t$$

funzione risposta ad
impulso unitario

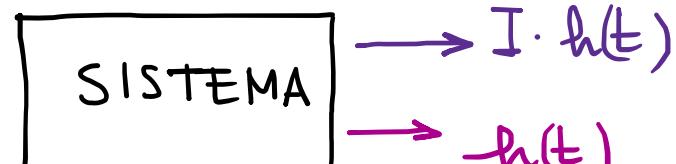


$$\frac{1}{K} \left[1 - e^{-\zeta w_1 t} \left(\gamma \frac{w_1}{\omega_d} \sin \omega_d t + \cos \omega_d t \right) \right] A(t)$$

$$\begin{cases} \omega_d^2 = \omega_1^2 (1 - \gamma^2) = \omega_1^2 - \gamma^2 \omega_1^2 \\ \gamma^2 \omega_1^2 + \omega_d^2 = \omega_1^2 = \frac{K}{m} \end{cases}$$

oscillazioni libere smorzate per $F=0$

N.B.: coerente con le risposte (*) per $\mu_0 = 0$ e $i_0 = \frac{1}{m}$



- Interpretazione fisica tramite Teorema dell'impulso : \Rightarrow le variazioni delle quantità di moto eguagliano l'impulso

$$F_{\text{tot}} = m \alpha = m \frac{dv}{dt} \Rightarrow dI = F dt = m dv = d(\underbrace{mv}_{q \text{ quantità di moto}}) = dq$$

Su intervallo $\Delta \tau$: $dq = dI = F dt$

$$\Delta q = q(\Delta \tau) - q(0) = \int_0^{\Delta \tau} (F - (F_e + F_d)) dt$$

variazione della quantità di moto

forzante

elastiche

viscose

con processo al limite per $\Delta \tau \rightarrow 0$

$$m \dot{i}_0^+ = I - 0 \Rightarrow \dot{i}_0^+ = \frac{I}{m}$$

integrale su intervallo infinitesimo di funzione limitata

$$\int_0^{\Delta \tau} F dt - \int_0^{\Delta \tau} (F_e + F_d) dt$$

forze di ampiezza limitata (K_u, c_u)

\Rightarrow valutazione sperimentale

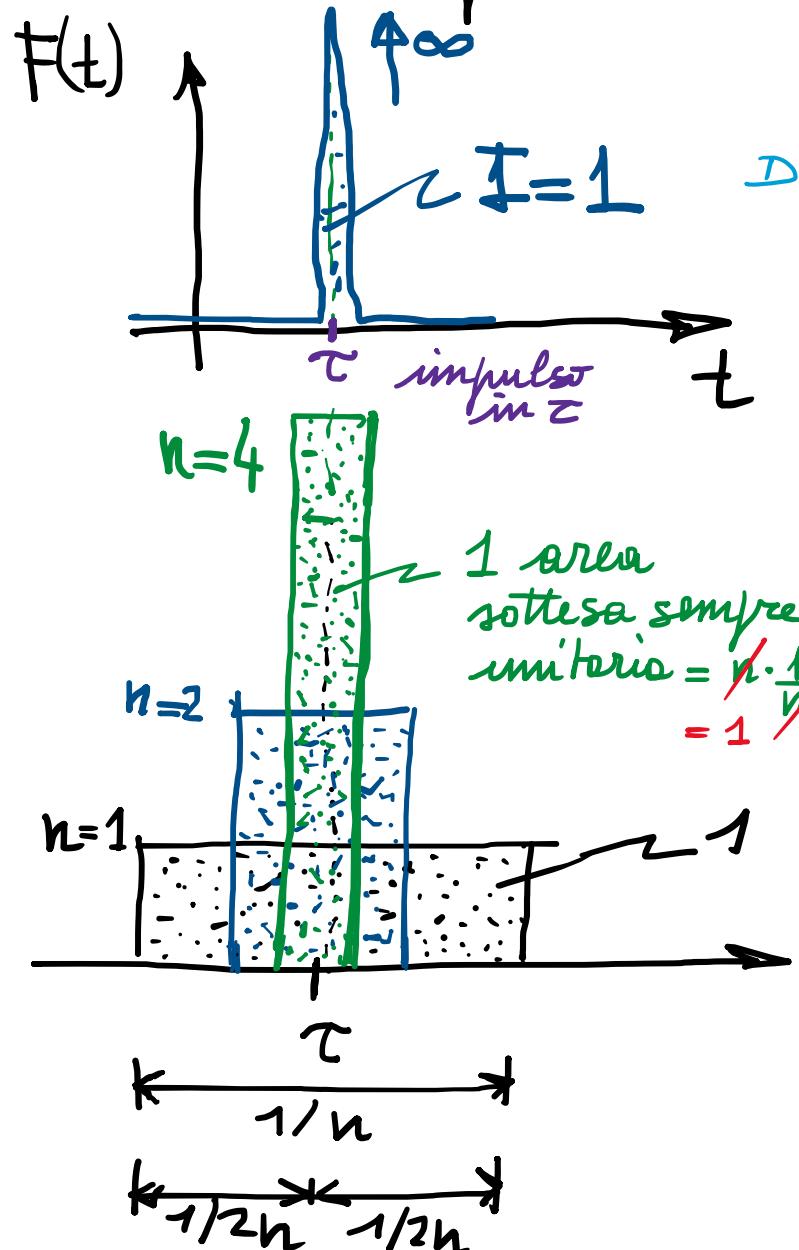
stima $I = m \dot{i}_0^+$
dell'entità dell'impulso ricevuto
velocità subito dopo la ricezione
dell'impulso (misurabile)

- Pertanto, il sistema risponde a forzante impulsiva, come per delle oscillazioni libere indotte da spostamento iniziale nullo e velocità iniziale pari all'impulso ricevuto diviso la massa.

- Se $I=1$, $\dot{i}_0^+ = 1/m \Rightarrow h(t)$.

Codificazione matematica di "funzione" (\Rightarrow è una "distribuzione")

Forzante impulsiva: (tale da produrre impulso unitario)



$$F(t) = 0 \quad \forall t \neq \tau = \delta(t) \quad \text{Delta di Dirac}$$

Dinamica: $\rightarrow \infty$ $t = \tau$ "distribuzione"
agisce con ampiezza finita, per durate infinitesime (con impulso finito unitario)

Essa è il limite, per $n \rightarrow \infty$, della successione

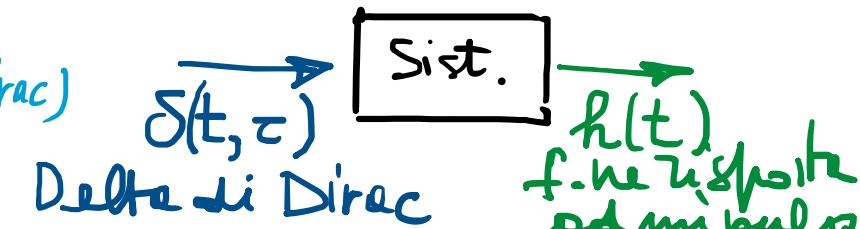
$$\delta_n(t, \tau) = \begin{cases} 0 & \text{se } |t - \tau| > \frac{1}{2n} \\ n & \text{se } |t - \tau| < \frac{1}{2n} \end{cases} \quad n \rightarrow \infty \quad \delta(t, \tau)$$

Proprietà: (delle Delta di Dirac)

- $\int_{-\infty}^{+\infty} \delta(t, \tau) d\tau = 1$

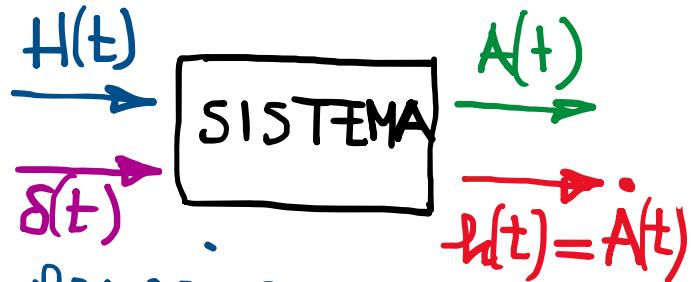
impulso unitario

- $\int_{-\infty}^{+\infty} f(\tau) \delta(t, \tau) d\tau = f(t) \Rightarrow$ collocazione in t



Interpretazione
sulle forzanti
come una sequenza
di impulsi
 $dI = F(\tau) d\tau$

SOMMARIO (Lec. 07)



- Verso la determinazione della risposta a forzante generica.
- Funzione risposta a gradino-unitario : $A(t)$.
- " " " " " impulso " " : $h(t) = \dot{A}(t)$.
- Da th. dell'impulso, come per oscillazioni libere smorzate da velocità iniziale al tempo 0^+ paria $\frac{I=1}{m}$.
- Rappresentazione ideale (matematica) di forzante impulsiva unitaria : Delta di Dirac $\delta(t, \tau)$.
- Next step : forzante generica per sovrapposizione di impulsi e conseguente risposte per sovrapposizione di risposte impulsive (integrale di convoluzione o di Duhamel).