

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)

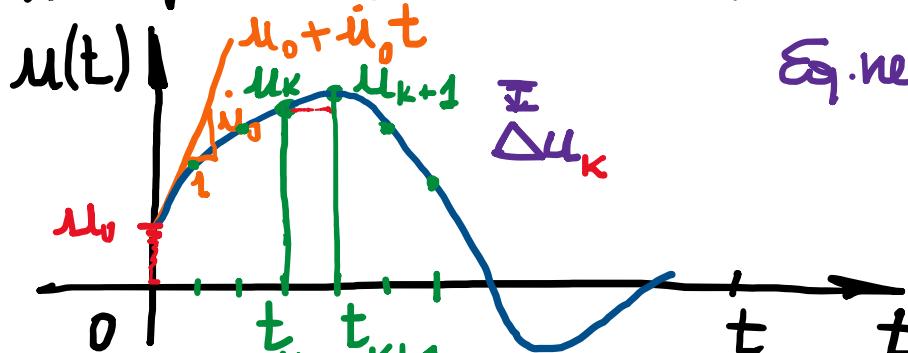
A.A. 2021/2022

prof. Egidio RIZZI

egidio.rizzi@unibg.it

LEZIONE 09

Integrazione diretta nel tempo dell'equazione del moto (integrazione passo-passo)



discretizzaz. $t \rightarrow$
dell'asse "time step"
dei tempi Δt_k passo temporale
 $\Delta t_k = \Delta t = \frac{t_f - t_0}{n \dots n^{\circ}$ dei passi

Eq. ne del moto in forma incrementale:

$$m \Delta \ddot{u}_k + c \Delta \dot{u}_k + K \Delta u_k = \Delta F_k \Rightarrow \Delta u, \Delta \dot{u}, \Delta \ddot{u}$$

(esatto o approx.)

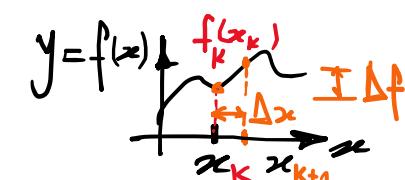
"Avanzamento" $t_k \rightarrow t_{k+1}$

$$\ddot{u}_{k+1} = \ddot{u}_k + \Delta \ddot{u}_k$$

$$[\Delta \ddot{u}_k = \ddot{u}_{k+1} - \ddot{u}_k]$$

aggiornamento solut.
delle soluzio.
all'inizio
del passo

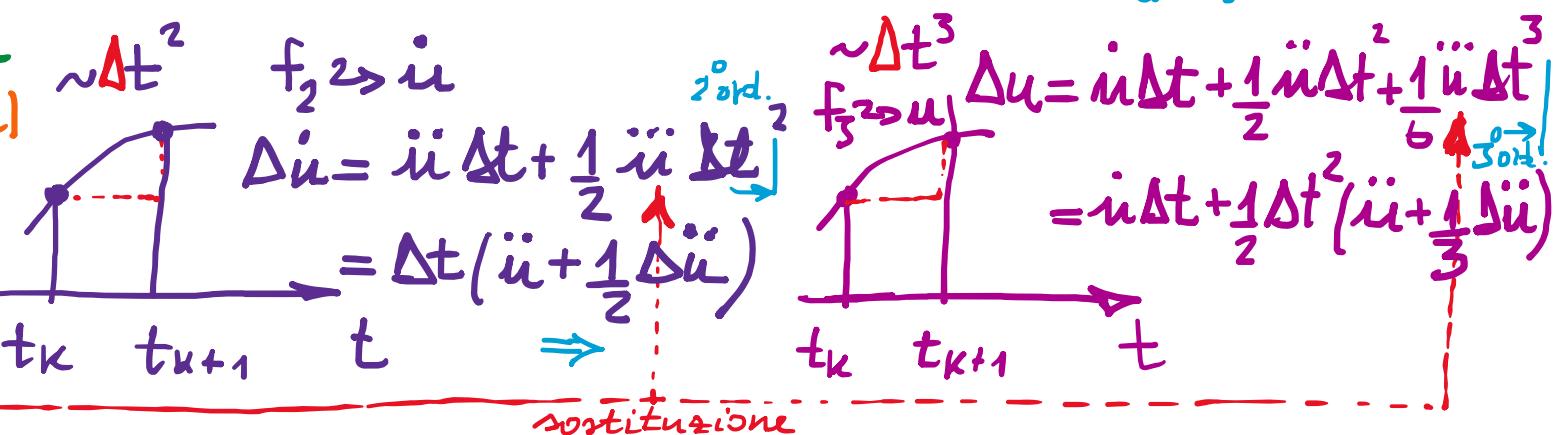
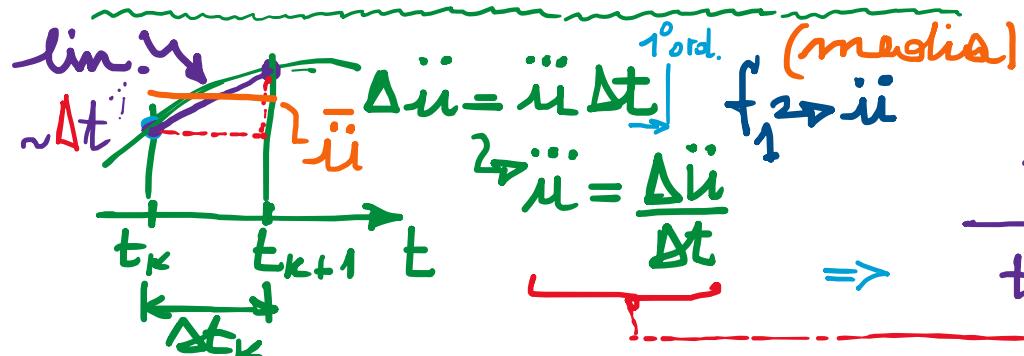
incremento
delle soluzio.
nel passo



"Metodo delle differenze finite" \Rightarrow rappresentaz. di derivate tramite rapporti incrementali

Sviluppo in serie di Taylor: $\Delta f_k = f(x_k + \Delta x_k) - f(x_k) = f'(x_k) \Delta x + \frac{1}{2} f''(x_k) \Delta x^2 + \frac{1}{6} f'''(x_k) \Delta x^3 + \dots$ troncamento $\xrightarrow{\text{termine di ordine superiore}}$

• Metodo dell'accelerazione lineare



Metodo di Newmark (1959) \Rightarrow Generalizzazione (famiglie di metodi di integrazione)

$\ddot{u}_{k+1} - \ddot{u}_k$

β, γ costanti del metodo di N.

$$(1) \quad \Delta u = \dot{u} \Delta t + \frac{1}{2} \Delta t^2 (\ddot{u} + 2\beta \Delta \ddot{u}) = \dot{u} \Delta t + \frac{1}{2} \Delta t^2 + \beta \Delta \dot{u} \Delta t^2 \quad - \text{Acc. lin. } 2\beta = \frac{1}{3}; \beta = \frac{1}{6}$$

$$(2) \quad \Delta \dot{u} = \Delta t (\dot{u} + \gamma \Delta \ddot{u}) \quad \begin{matrix} (1-2\beta)\ddot{u}_k + 2\beta \ddot{u}_{k+1} \\ (1-\gamma) \end{matrix} \quad \begin{matrix} \text{medie} \\ \text{pesate} \end{matrix} \quad \begin{matrix} \ddot{u}_k + \ddot{u}_{k+1} \\ \text{di } \ddot{u}_k \text{ e } \ddot{u}_{k+1} \end{matrix} \quad - \Rightarrow \text{medie } 2\beta = \frac{1}{2}; \beta = \frac{1}{4}$$

- Dalle (1): $\Delta \ddot{u} = \frac{\Delta u}{\beta \Delta t^2} - \frac{\dot{u} \Delta t}{\beta \Delta t^2} - \frac{1}{2} \frac{\ddot{u} \Delta t^2}{\beta \Delta t^2} = \boxed{\frac{\Delta u}{\beta \Delta t^2} - \frac{\dot{u}}{\beta \Delta t} - \frac{\ddot{u}}{2\beta} = \Delta \ddot{u}}$ (3) $\gamma = \frac{1}{2}$

- Sost. la (3) nelle (2):

$$\Delta \dot{u} = \dot{u} \Delta t + \gamma \Delta t \frac{\Delta u}{\beta \Delta t^2} - \gamma \Delta t \frac{\dot{u}}{\beta \Delta t} - \gamma \Delta t \frac{\ddot{u}}{2\beta} = \boxed{\frac{\gamma \Delta u}{\beta \Delta t} - \frac{\gamma}{\beta} \dot{u} + \frac{2\beta - \gamma}{2\beta} \ddot{u} \Delta t = \Delta \dot{u}} \quad (4)$$

$\Delta \dot{u}$ f.t. di Δu

- Sost. le (3) e le (4) nell'eq. ne del moto in forma incrementale: $m \Delta \ddot{u} + c \Delta \dot{u} + K \Delta u = \Delta F$

$$\left(\frac{m}{\beta \Delta t^2} + \frac{\gamma c}{\beta \Delta t} + K \right) \Delta u = \Delta F + \frac{m}{\beta} \left(\dot{u} + \frac{\ddot{u}}{2} \right) + \frac{c}{\beta} \left(\gamma \dot{u} - \frac{2\beta - \gamma}{2} \ddot{u} \Delta t \right) \Rightarrow \boxed{\tilde{K} \Delta u = \Delta \tilde{F}}$$

\tilde{K} rigidezza effice

$\Delta \tilde{F}$ forza incrementale effice

$$\Delta u = \tilde{K}^{-1} \Delta \tilde{F}$$

- Nei Δu , sost. nelle (4) e (3), si ottengono gli incrementi $\Delta \dot{u}$ e $\Delta \ddot{u}$, a consentire l'avanzamento della soluzione all'istante temporale successivo.

Implementazione ("pseudo-code") \Rightarrow Algoritmo di integrazione

- Partendo da c.i. u_0, \dot{u}_0

C I C L O \rightarrow - $t_k : u_k, \dot{u}_k, \ddot{u}_k \text{ e } \Delta F_k$

- calcolo di $\tilde{K}, \tilde{\Delta F_k}$

- soluzione $\Delta u_n = \tilde{K}^{-1} \tilde{\Delta F_k}$

- determinist. di $\Delta \dot{u}_k, \Delta \ddot{u}_k$

- aggiornamento variabili $u_{k+1}, \dot{u}_{k+1}, \ddot{u}_{k+1}$

indicazione
tipica per
suff. accost.

$$\Delta t \approx \frac{T_1}{10}$$

accurezza del metodo
(bontà delle soluz.)
approssimate rispetto
alle vere

Caratteristiche

- esplicito se $\beta = 0$
- accurezza del 2° ordine
sse $\gamma = 1/2$ $\epsilon \sim \Delta t^2$
- stabilità (numerica)
ilimitata $\forall \Delta t$
- incondizionatamente stabile
 $2\beta \geq \gamma \geq 1/2$ ($\forall \Delta t$)
- condizionatamente stabile
 $2\beta < \gamma; \gamma \geq 1/2$
- $\Delta t \leq \Delta t_{cr} = \frac{\Omega_{cr}}{\omega_1} = \frac{\Omega_{cr}}{2\pi} T_1$

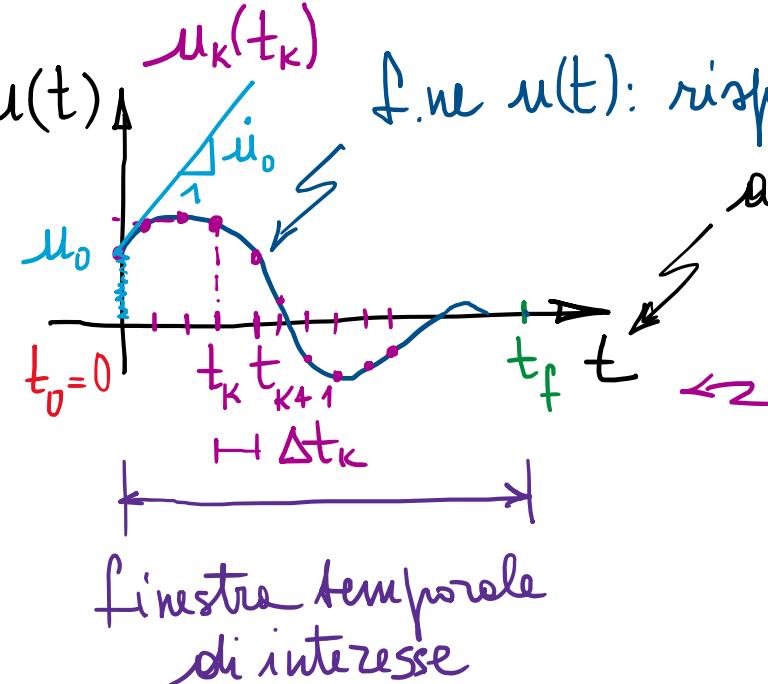
metodo	β	γ	tipo	Δt_{cr}
dec. media	1/4			incond. stab. (go)
" lineare	1/6	$\frac{1}{2}$	Implicito	$\sqrt{3} \frac{T_1}{\pi}$
differenze centrali	0		esplicito	$\frac{T_1}{\pi}$ valore di riferim. per stabilità

$$\Omega_{cr} = \frac{\zeta(\gamma - \gamma_2) + \sqrt{\frac{\gamma}{2} - \beta + \zeta^2(\gamma - \frac{1}{2})^2}}{\frac{1}{2} - \beta}$$

stimme consegu.
 $\zeta = 0, \gamma = 1/2$

$$\Omega_{cr} = \sqrt{\frac{1}{2} - \beta}; \quad \Delta t_{cr} = \frac{1}{\pi \sqrt{2\gamma - 4\beta}} T_1$$

Concetti fondamentali :

- 

$u(t)$: risposte temporali
asse dei tempi (tempo "continuo" \leftrightarrow "continuous time")
 $t_0 \leq t \leq t_f$

asse campionato (tempo "discreto" \leftrightarrow "discrete time")
dei tempi -
n° di istanti temporali, campionati ad
intervallo di tempo Δt_k - Spesso $\Delta t_k = \Delta t = \frac{t_f - t_0}{n} = \text{cost}$
"passo temporale"
"di tempo"

n° dei passi temporali ("time steps")

Soluzione continua esatto $u(t)$

" discrete esatto $u_k(t_k)$ (campionamento di $u(t)$)

" " approssimato $\tilde{u}_k(t_k)$ (sufficientemente accurate, nelle rappresentazione delle risposte reale)

- Eq. ne del moto in forme incrementale:

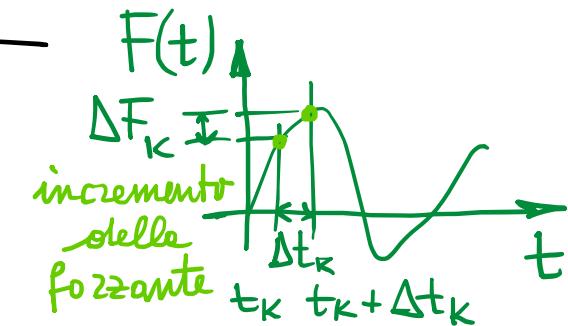
$m, c, K = \text{cost}$ (sist. dinamico tempo-invariante)

all'inizio del passo t_K :

$$m \ddot{i}_{K+1} + c \dot{i}_K + K u_K = F_K(t_K) \quad \Theta$$

alla fine del passo $t_{K+1} = t_K + \Delta t_K$: $m \ddot{i}_{K+1} + c \dot{i}_{K+1} + K u_{K+1} = F_{K+1}(t_{K+1})$

$$m \Delta \ddot{i}_K + c \Delta \dot{i}_K + K \Delta u_K = \Delta F_K$$

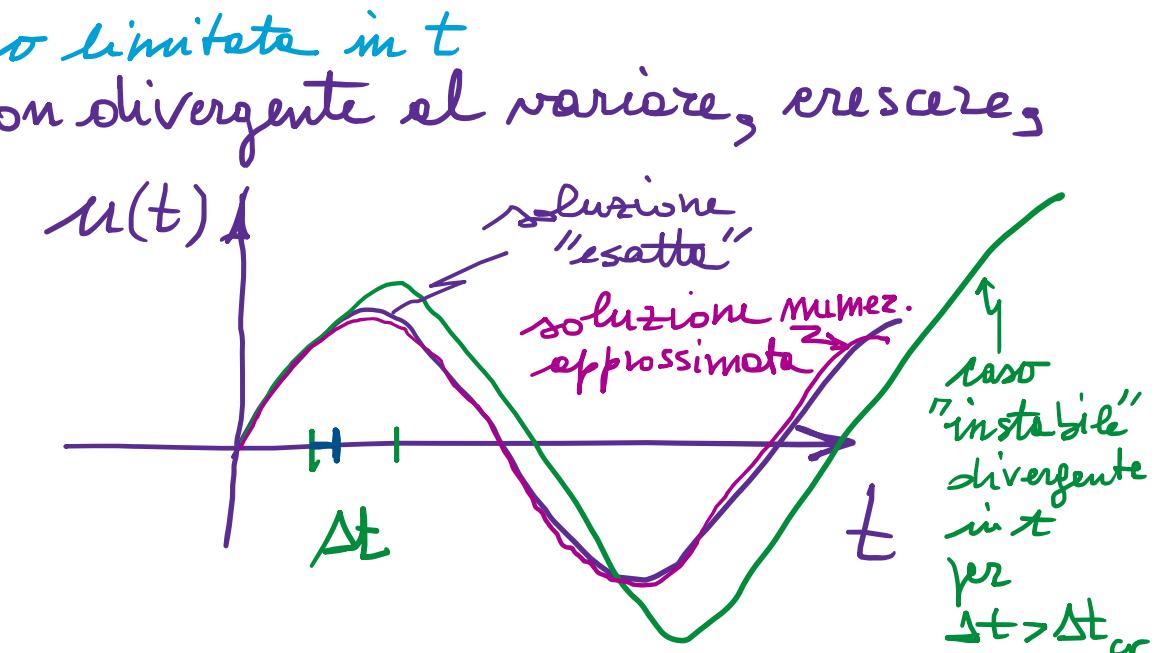


"avanzamento" delle soluzioni nel passo temporale

$$\ddot{i}_{K+1} = \ddot{i}_K + \Delta \ddot{i}_K$$

↑ ↑ ↑
 valori valori incremento
 alle all'inizio delle risposte
 fine del passo del passo nel passo

- Metodo di integrazione: due aspetti fondamentali
 - stabilità del metodo (risposta non divergente al variare, crescere, di Δt)
 - $\tilde{u}(t)$ di significato numerico e fisico (non esplode, diverge)
 - accuratezza del metodo (stima delle vicinanze della soluzione approssimata, rispetto a quelle reale)
- Inoltre, caratteristiche del metodo
 - implicito (necessita delle soluzioni allo interno del passo) non avanza automaticamente
 - esplicito ("in avanti" - "forward")
può richiedere passi molto piccoli (es. in dinamica veloce)



SOMMARIO (Lec. 09)

- Integrazione diretta dell'eq. ne del moto (nel dominio del tempo).
- Desenvoluppo in serie di Taylor \Rightarrow differenze finite (approx. nel passo).
- Metodo dell'accelerazione lineare/media.
- Generalizzazione \Rightarrow Metodi di Newmark (famiglia di metodi).
- Implementazione in algoritmo numerico passo-passo.
- Caratteristiche (migliato/esplícito; accuratezza; stabilità numerica).

Next step: Introduzione (cenno) all'analisi nel dominio delle frequenze.

Sistemi MDOF (Multi Degree of Freedom Systems) \Rightarrow alias sistemi discreti a più gradi di libertà.