



**Appunti universitari**

**Tesi di laurea**

**Cartoleria e cancelleria**

**Stampa file e fotocopie**

**Print on demand**

**Rilegature**

**NUMERO: 2229A**

**ANNO: 2017**

# **A P P U N T I**

**STUDENTE: Bongiorno Lorenzo**

**MATERIA: Modelli e Metodi Numerici - Prof. Canuto**

Il presente lavoro nasce dall'impegno dell'autore ed è distribuito in accordo con il Centro Appunti.

Tutti i diritti sono riservati. È vietata qualsiasi riproduzione, copia totale o parziale, dei contenuti inseriti nel presente volume, ivi inclusa la memorizzazione, rielaborazione, diffusione o distribuzione dei contenuti stessi mediante qualunque supporto magnetico o cartaceo, piattaforma tecnologica o rete telematica, senza previa autorizzazione scritta dell'autore.

**ATTENZIONE: QUESTI APPUNTI SONO FATTI DA STUDENTIE NON SONO STATI VISIONATI DAL DOCENTE.  
IL NOME DEL PROFESSORE, SERVE SOLO PER IDENTIFICARE IL CORSO.**

# METODI E MODELLI NUMERICI

GIO 9 MAR

Claudio Comito

**MODELLO NUMERICO**  $\Rightarrow$  CONSENTE DI OTTENERE SOLUZIONI A PROBLEMI (IN GENERE COMPLICATI) NON RISOLVIBILI IN FORMA ANALITICA.



## • DERIVAZIONE NUMERICA

LE RELAZIONI CHE VEDREMO SONO PERLOPIÙ DIFFERENZIALI.  
IN GENERALE, NON SEMPRE È POSSIBILE TRATTARE IN MANIERA "ESATTA" QUESTE DERIVATE.

SOSTITUIREMO DUNQUE LA DERIVATA ESATTA CON UNA RELAZ. APPROSSIMATA. DI FATTO APPROSSIMO LA FUNZ. D'INTERESSE CON UN POLINOMIO (IL QUALE RISULTA FACILMENTE DERIVABILE).

SIA  $\psi$  UNA FUNZIONE :  $\psi : I \rightarrow \mathbb{R}$  DERIVABILE  $+ \text{VOLTE}$

SE VOGLIO CALCOLARE LA **DERIVATA PRIMA** DI  $\psi$  IN  $x$ :



RICORRENDO AGLI SVILUPPI IN SERIE DI TAYLOR :

$$v(x+\Delta x) = v(x) + v'(x)\Delta x + \frac{1}{2}v''(x)\Delta x^2 + o(\Delta x^2)$$

QUELLO APPENA SCRITTO E' UNO SVILUPPO ARRESTATO AL 2° ORDINE

CON QUALCHE PASSAGGIO SI OTTENE CHE :

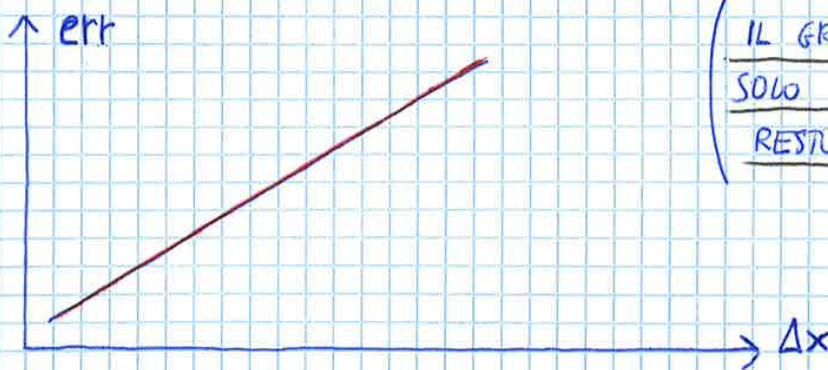
$$\frac{v(x+\Delta x) - v(x)}{\Delta x} = v'(x) + \frac{1}{2}v''(x)\Delta x + o(\Delta x)$$

TRASCURANDO IL RESTO DI TAYLOR SI HA CHE :

$$\text{err}(\Delta x) \cong \frac{1}{2}v''(x)\Delta x \Rightarrow \text{ERRORE AL 1° ORDINE}$$

IN QUESTO FRANGENTE SI DICE CHE L'APPROSSIMAZ. EFFETTUATA E' DEL PRIMO ORDINE.

GRAFICAMENTE QUINDI :



( IL GRAFICO E' UNA RETTA  
SOLO SE SI TRASCURA IL  
RESTO! )

② QUI SCELGO UN PUNTO ALLA SINISTRA DI X :



$$\text{err}(\Delta x) \approx -\frac{1}{2} v''(x) \Delta x \Rightarrow \text{ERRORE DEL PRIMO ORDINE}$$

ANCHE QUI HO UNA PRECISIONE DEL PRIMO ORDINE!

SI OSSERVA CHE IL 1° ed IL 2° METODO APPROSSIMANO LA  $v'(x)$  PER ECCESSO e PER DIFETTO!

③ IN QUESTO 3° METODO FACCO LA MEDIA DELLE APPROSSIMAZ. OTTENUTE NEI 2 CASI PRECEDENTI:

$v'(x)$  LA APPROSSIMO CONE

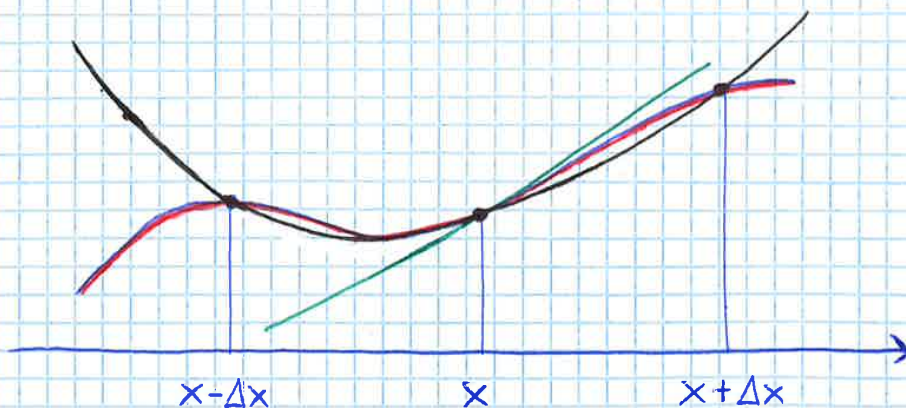
$$\frac{1}{2} \frac{v(x+\Delta x) - v(x)}{\Delta x} + \frac{1}{2} \frac{v(x) - v(x-\Delta x)}{\Delta x}$$

CON QUALCHE CONTO:

$$v'(x) \approx \frac{v(x+\Delta x) - v(x-\Delta x)}{2\Delta x}$$

RAPPORTO INCREMENTALE CENTRATO

DAL PUNTO DI VISTA GEOMETRICO QUELLO CHE STIAMO FACENDO E' CONSIDERARE UNA PARABOLA PASSANTE PER I 3 PUNTI:



IN QUESTO CASO L'ERRORE SARA' :

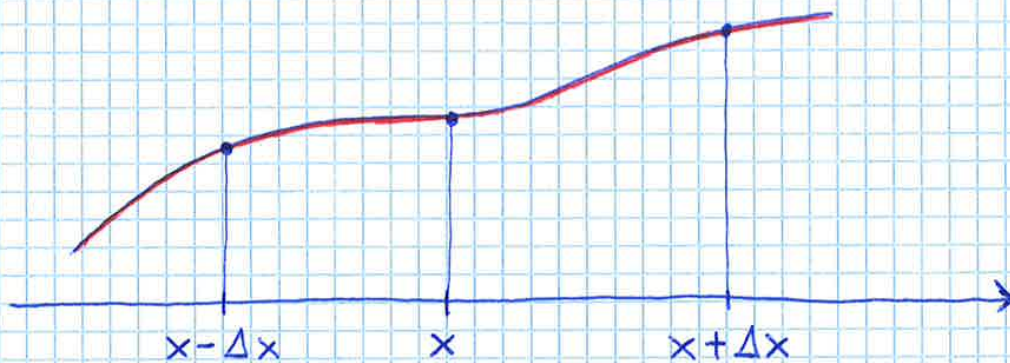


SE  $\Delta x$  È PICCOLO QUESTO METODO PORTA UN' APPROSSIMAZ. MIGLIORE!

ESISTONO DELLE FORMULE CHE CONSENTONO DI AVERE UN ERRORE DEL 2° ORDINE ANCHE NEI CASI IN CUI HO UN ESTREMO DEL DOMINIO DELLA FUNZIONE.

• APPROSSIMAZIONE DELLA DERIVATA SECONDA

PER FARE CIO' POSSIAMO COSTRUIRE UN RAPPORTO INCRET. DI RAPPORTO INCREMENT. :



$$v''(x) = \frac{\frac{v(x+\Delta x) - v(x)}{\Delta x} - \frac{v(x) - v(x-\Delta x)}{\Delta x}}{\Delta x}$$

$$= \frac{v(x+\Delta x) - 2v(x) + v(x-\Delta x)}{\Delta x^2}$$

RAPPORTO INCRET.  
SECONDO CENTRATO

QUEST'ULTIMA QUANTITA' È NOTA COME:

GEOMETR. QUESTA OPERAZ. CONSISTE NEL CALCOLARE LA DERIVATA SECONDA (COSTANTE) DELLA PARABOLA PASSANTE PER I 3 PUNTI.



## INDICE DEL CORSO

- ① IL MODELLO DI FILO ELASTICO & DI SBARRA TERNICA
- ② IL MODELLO DI MEMBRANA ELASTICA & DI PIASTRA TERNICA
- ③ SOLUZIONE DI SISTEMI LINEARI DI GRANDI DIMENSIONI
- ④ MODELLI DI EVOLUZIONE TEMPORALE
- ⑤ METODI DI AVANZAMENTO NEL TEMPO
- ⑥ MODELLI DI CONVEZIONE - DIFFUSIONE e DI TRASPORTO
- ⑦ LEGGI DI CONSERVAZIONE - METODI DEI VOLUMI FINITI



L' EQUAZ. DI EQUILIBRIO DEL VOLUME SARA' :

$$\int_{\Delta V} f dV + \int_{\Sigma_{x_1+\Delta x}} \bar{\sigma} n d\Sigma - \int_{\Sigma_{x_1}} \bar{\sigma} n d\Sigma = 0$$

DOVE :

$\Delta V$  : IL VOLUME DEFORMATO PER EFFETTO DELLA FORZA APPLICATA

$n$  : NORMALE ALLA SEZIONE TRASFORMATI DEL FILO

$$\bar{\sigma} = \begin{pmatrix} \sigma_1 & \tau_{12} & \tau_{13} \\ \tau_{21} & \sigma_2 & \tau_{23} \\ \tau_{31} & \tau_{32} & \sigma_3 \end{pmatrix} \quad \text{E' IL TENSORE DEGLI SFORZI}$$

POICHE' LA CONFIGURAZ. DEFORMATI SARA' MOLTO VICINA ALLA CONFIGURAZ. DI RIFERIMENTO (GLI SPOSTAM. SI SUPPONGONO PICCOLI) :

$$\int_{\Delta V} f dV \approx \int_{\Delta V_0} f dV = \int_{x_1}^{x_1+\Delta x} \left( \int_S f(x_1, x_2, x_3) dx_2 dx_3 \right) dx = |S| \int_{x_1}^{x_1+\Delta x} \tilde{f}(x) dx$$

AVENDO TRASCURATO LE VARIAZ. NELLA SEZIONE, ESSENDO QUESTA MOLTO PICCOLA, DUNQUE :

$$\tilde{f}(x_1) = \frac{1}{|S|} \int_S f(x_1, x_2, x_3) dx_2 dx_3 \Rightarrow \frac{\text{QUANTITA'}}{\text{PIEDATA}}$$

PROCEDENDO IN MODO ANALOGO ANCHE CON GLI INTEGRALI DI SUPERFICIE



SE  $\Delta x \rightarrow 0$  OTTENGO CHE:

$$\int_3(x_1) + \frac{d\tau_{31}}{dx}(x_1) = 0$$

CON  $x_1 \in (0, L)$

EQUAZ. DI EQUILIBRIO

QUEST'ULTIMA EQUAZ. ESPRIME LA CONDIZ. DI EQUILIBRIO DEL FILO!

CONSIDERANDO ORA IL MATERIALE COME PERFETTAM. ELASTICO:

$$\underline{\underline{\sigma}} = 2\mu \underline{\underline{\epsilon}} + \lambda \text{tr}(\underline{\underline{\epsilon}}) \underline{\underline{I}} \quad \underline{\underline{I}} : \text{TENSORE IDENTITA'}$$

LA COMPONENTE "31" DI QUESTA EQUAZ. E':

$$\tau_{31} = 2\mu \epsilon_{31}$$

DOVE PER DEFINIZIONE:

$$\tau_{31} = \mu \left( \frac{\partial u_3}{\partial x_1} + \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \right)$$

DUNQUE SI OTTiene CHE:

$$\tau_{31} = \mu \frac{\partial u_3}{\partial x_1}$$

⇒ EQUAZ. COSTITUTIVA

PONENDO ORA A SISTEMA L' EQUAZ. DI EQUIL. E L' EQUAZ. COSTITUTIVA E SEMPLIFICANDO LA NOTAZ. TOGLIENDO I PEDICI:

$$\begin{cases} \frac{d\tau}{dx} + f = 0 & \text{IN } (0, L) \\ \tau = \mu \frac{du}{dx} & \text{IN } (0, L) \\ u(0) = u(L) = 0 & \Rightarrow \text{CONDIZ. AL BORDO} \end{cases}$$



## • IL MODELLO DI SBARRA TERMICA

SUPPONENDO DI AVERE UNA SBARRA METALLICA CHE CONDUCE IL CALORE, INDICANDO CON  $u = u(x, t)$  LA TEMPERAT. MEDIA DELLA SBARRA NELLA POSIZ. X E NEL TEMPO t SI HA CHE:

$$c\rho \frac{\partial u}{\partial t} - \frac{\partial}{\partial x} \left( k \frac{\partial u}{\partial x} \right) = p q$$

NEL CASO STAZIONARIO (IL TRANSITORIO SI E' ESTINTO) SI OTTENE LA SEGUENTE EQVAZ. SEMPLIFICATA:

$$- \frac{d}{dx} \left( k \frac{du}{dx} \right) = p q$$

QUEST'ULTIMA HA LA STESSA FORMA DELL'EQVAZ. VISTA NEL CASO PRECEDENTE DEL FILO ELASTICO!

PONENDO QUI COSE CONDIZ. AL BORDO:

$$u(0) = g_0 \quad u(L) = g_L \quad \text{CONDIZ. DI DIRICHLET}$$

OPPURE:

$$u(0) = g_0 \quad k \frac{du}{dx}(L) = \gamma L \quad \text{CONDIZ. DI NEUMANN}$$





NEL PROBLEMA DEL FILO ELASTICO NOI CONOSCIAMO:

$$\begin{cases} u_0 = u(0) = 0 \\ u_{N+1} = u(L) = 0 \end{cases}$$

LE INCOGNITE SARANNO DUNQUE I NODI INTERNI CHE VANNO DA 1 A N  $\Rightarrow$  DOBBIAMO TROVARE N INCOGNITE!

UN METODO ALLE DIFFERENZE FINITE SI BASA SUI SEGUENTI INGREDIENTI FONDAMENTALI:

- ① APPROSSIMO LE DERIVATE CHE COMPaiono NELLE EQUAZ. MEDIANTE FORMULE DI DERIVAZ. NUMERICA (COME AD ESEMPIO RAPPORTI INCREMENTALI) CHE FANNO INTERVENIRE NODI CONTIGUI DELLA FRIGLIA.
- ② RICHIEDERE CHE LE EQUAZ. RISULTANTI SIANO VERIFICATE NEI NODI INTERNI.

CONSIDERANDO IL CASO DEL FILO ELASTICO OMOGENEO ( $\mu = \text{cost}$ ):

$$-\frac{d}{dx} \left( \mu \frac{du}{dx} \right) = f \quad \Rightarrow \quad -\mu \frac{d^2 u}{dx^2} = f$$



VOLENDO ORA DETERMINARE LE INCOGNITE  $u_1, u_2, \dots, u_N$   
CONSIDERO UN VETTORE COLONNA DI INCOGNITE, UN VETTORE  
COLONNA DI QUANTITA' NOTE  $f_1, f_2, \dots, f_N$  ED UNA MATRICE  
AVANTE COE ELEMENTI QUELLI CHE SI OSSERVANO  
ALLE PRECEDENTI EQUAZIONI:

$$\frac{M}{h^2} \begin{bmatrix} 2 & -1 & 0 & \dots & \dots & \dots & 0 \\ -1 & 2 & -1 & 0 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & -1 & 2 & -1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 2 & -1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \dots & \dots & -1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \\ \dots \\ u_N \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \\ \dots \\ f_N \end{bmatrix}$$

SE PER ESEMPIO  $N=5$ :

$$\begin{bmatrix} 2 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 2 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 2 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 2 & -1 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \\ u_4 \\ u_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \\ f_4 \\ f_5 \end{bmatrix}$$

ABBIAO DUNQUE OTTENUTO UN SISTEMA LINEARE DI  $N$   
 EQUAZ. ed  $N$  INCOGNITE!

IL SISTEMA, SCRITTO IN FORMA MATRICIALE SARA' :



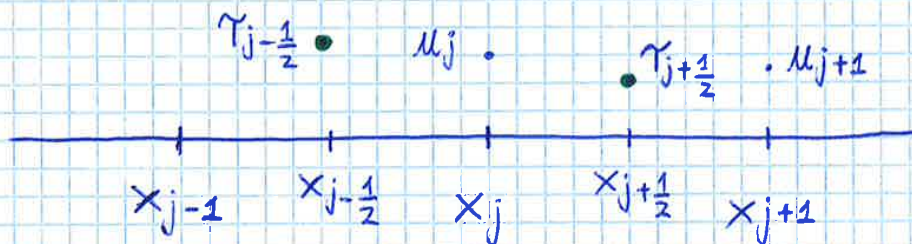
IL METODO DELLE DIFFERENZE FINITE, DUNQUE, TRADUCE UN'EQUAZ. DIFFERENZIALE (ACCOMPAGNATA DALLE SUE CONDIZ. AL BORDO) IN UN SISTEMA ALGEBRICO LINEARE!

GIO 16 MAR

VEDIAMO ORA UN CASO PIÙ GENERALE, CON COEFF.  $\mu$  VARIABILE:

$$-\frac{d}{dx} \left( \mu \frac{du}{dx} \right) = f$$

SI INTRODUCONO QUI DEI PUNTI DI SUDDIVISIONE AUSILIARI A  $x_j$  (AVENTE PASSO DI DISCRETIZZAZ.  $h$ ):



FACENDO IL RAPPORTO INCREMENT:

$$\frac{d\tau}{dx}(x_j) \approx \frac{\tau_{j+1/2} - \tau_{j-1/2}}{h} \Rightarrow \text{APPROSSIMAZ. DEL 2° ORDINE!}$$

SOSTITUENDO NELL'EQUAZ. DIFFERENZ:

$$\frac{\tau_{j+1/2} - \tau_{j-1/2}}{h} + f_j = 0 \quad j = 1, \dots, N$$

LA LEGGE COSTITUTIVA SARÀ INVECE:

$$\tau = \mu \frac{du}{dx} \Rightarrow \tau_{j+1/2} = \mu_{j+1/2} \frac{u_{j+1} - u_j}{h} \quad j = 0, \dots, N$$



VOGLIAMO IN PRATICA CAPIRE SE LA MATRICE SIA SINGOLARE.

SUPPONENDO DI AVERE UNA MATRICE A DI ORDINE  $n \times n$ :

A NON È SINGOLARE SE UNA DELLE SEGUENTI È VERA:

- $\det A \neq 0$
- MATRICE INVERTIBILE  $\Rightarrow \exists B \in \mathbb{R}^{n \times n} / AB = BA = I \quad B = A^{-1}$
- $\forall b \in \mathbb{R}^n \exists x \in \mathbb{R}^n : A\underline{x} = \underline{b}$
- $A\underline{x} = \underline{0} \Rightarrow \underline{x} = \underline{0}$
- 0 NON È AUTOVALORE DI A

(TUTTE QUESTE CONDIZ. SONO TRA DI LORO EQUIVALENTI!)

PROVIAMO DUNQUE A VEDERE SE LA MATRICE A NON SIA SINGOLARE VEDENDO SE 0 NON SIA AUTOVALORE.

INTRODUCIAMO PRIMA IL TEOREMA DI GERSCHGORIN:

QUESTO TEOREMA FORNISCE CRITERI DI FACILE VERIFICA PER LOCALIZZARE NEL PIANO COMPLESSO GLI AUTOVALORI DI UNA MATRICE.

DATA UNA CERTA MATRICE  $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$  REALE SI INTRODUCONO I "CERCHI DI GERSCHGORIN":

$$C_i = \left\{ z \in \mathbb{C} : |z - a_{ii}| \leq r_i = \sum_{j=1, j \neq i}^n |a_{ij}| \right\} \quad i = 1, 2, \dots, n$$

NOTIAMO DUNQUE CHE IL CERCHIO  $C_i$  HA CENTRO SULL'ASSE REALE NEL PUNTO DI ASCISSA  $a_{ii}$  e RAGGIO UGUALE ALLA SOMMA DEI MODULI DEGLI ELEM. CHE STANNO SULLA RIGA  $i$ -ESIMA, AL DI FUORI DELLA DIAGONALE.



"COLLOCATI" GLI AUTOVALORI CON MATLAB SI VERIFICA QUESTO ASPETTO:

$$\hat{C}_1^1 = \hat{C}_2 \cup \hat{C}_3 = [-4, 0]$$

$$\hat{C}_2^1 = \hat{C}_1 \cup \hat{C}_4 \cup \hat{C}_5 = [1, 10]$$

$$\hat{C}_3^1 = \hat{C}_6 = [11, 25]$$

$$\lambda_1 = -2,25 \dots$$

$$\lambda_2 = -1,23 \dots$$

$$\lambda_3 = 3,10 \dots$$

$$\lambda_4 = 4,14 \dots$$

$$\lambda_5 = 5,88 \dots$$

$$\lambda_6 = 19,36 \dots$$

RITORNANDO ALLA MATRICE A OTTENUTA NELLA DISCRETIZZAZIONE DEL PROBLEMA DEL FILO ELASTICO:

Teorema: LA MATRICE A È SIMMETRICA ED È DEFINITA POSITIVA, DUNQUE IN PARTICOLARE È NON-SINGOLARE.

SI RICORDA CHE ESSERE DEFINITA POSITIVA SIGNIFICA CHE:

$$x^T A x > 0 \quad \forall x \neq 0$$

(OPPURE CHE TUTTI GLI AUTOVALORI DI A SONO  $> 0$ )

VEDREMO CHE PER MATRICI SIMMETRICHE DEFINITE POSITIVE ESISTONO DEI METODI RAPIDI ED EFFICIENTI PER RISOLVERE GRANDI SISTEMI LINEARI.

ANALIZZIAMO ORA IL CASO PARTICOLARE CON  $\mu = \text{cost}$ :

$$A = \frac{\mu}{h^2} \text{tridiag} [-1 \ 2 \ -1]$$

GLI INTERVALLI DI GERSCHGORIN DI A SONO DATI DA:



AD OGNI NORMA DI  $\|x\|$  È ASSOCIATA UNA NORMA DI MATRICE  $\|A\|$ :

$$\|A\| = \max_{x \in \mathbb{R}^n, x \neq 0} \frac{\|Ax\|}{\|x\|} = \max_{x \in \mathbb{R}^n, \|x\|=1} \|Ax\|$$

SI DEDUCONO POI ALCUNE PROPRIETÀ'...

IN PARTICOLARE SI HA:

$$\|A\|_{\infty} = \|A^T\|_1 = \max_{1 \leq i \leq n} \sum_{j=1}^n |a_{ij}|$$

LA NORMA PIÙ UTILE È QUELLA EUCLIDEA E FA INTERVENIRE GLI AUTOVALORI:

$$\|A\|_2 = \sqrt{\rho(A^T A)} \quad \text{DOVE:}$$

$$\rho(B) = \text{RAGGIO SPETTRALE DI } B = \max \{ |\lambda| \} \quad \lambda: \text{AUTOVAL. DI } B$$

ESSENDO A DEFINITA POSITIVA:

$$0 \leq \lambda_1 \leq \lambda_2 \leq \dots \leq \lambda_n$$

SE HO UNA MATRICE SIMMETRICA E DEFINITA POSITIVA:

$$\|A\|_2 = \lambda_{\max}$$

ESSENDO:

$$Aw = \lambda w \Rightarrow A^{-1}w = \lambda^{-1}w \Rightarrow \|A^{-1}\|_2 = \frac{1}{\lambda_{\min}}$$



PER UNA MATRICE A SIMMETRICA E DEFINITA POSITIVA SI HA CHE:

$$\text{COND}_2(A) = \frac{\lambda_{\max}}{\lambda_{\min}}$$

PIÙ GLI AUTOVALORI SONO CONFRONTABILI TRA DI LORO PIÙ LA MATRICE È BEN CONDIZIONATA!

UN CLASSICO ESEMPIO DI MATRICI MOLTO MALCONDIZIONATE SONO LE MATRICI DI HILBERT, AVENTI COME EIGENVALORI:

$$h_{ij} = \frac{1}{i+j-1} \quad 1 \leq i, j \leq n$$

AL CRESCERE DI  $n$  IL NUMERO DI CONDIZIONATI CRESCE IN MODO ESPONENZIALE!

IN GENERALE, OGNI MATRICE PORTA CON SÉ UN NUMERO CHE CI COMUNICA QUANTO SIA AFFIDABILE LAVORARE CON QUESTA!

PER LA MATRICE A DEL FILO ELASTICO SI PUÒ CALCOLARE CHE:

$$\lambda_{h,1} \cong \lambda_1 := \mu \frac{\pi^2}{L^2}$$

$$\lambda_{h,N} \cong \frac{4\mu}{h^2} \propto N^2$$

(SI RICORDA CHE  $h = \frac{L}{N+1}$ )

DUNQUE SE NE DEDUCE CHE:



IL VETTORE  $\underline{u}$  SODDISFA:  $A\underline{u} - \underline{f} = \underline{0}$

IL VETTORE DELLE SOLUZ. ESATTE  $\underline{u}^e$  SARÀ TALE PERCHÉ:

$$A\underline{u}^e - \underline{f} = \underline{r}$$

↓  
VETTORE RESIDUO O  
ERRORE DI TRONCAMENTO

QUESTO "RESIDUO" È DOVUTO AL FATTO CHE APPROSSIMO LE DERIVATE CON RAPPORTI INCREMENTALI CENTRATI.

ABBIAMO VISTO CHE QUANDO APPROSSIMO UNA DERIVATA CON UN RAPPORTO INCR. CENTRATO COMMITTO UN ERRORE DEL 2° ORDINE RISPETTO AL PARAMETRO DI DISCRETIZZAZ.  $h$ .

SI RICAVA INFATTI CHE:

$$\|\underline{r}\|_{2,m} \leq \frac{1}{12} h^2 \cdot \max_{x \in [0,L]} \left| \frac{d^4 u}{dx^4}(x) \right| = \frac{1}{12} h^2 \max_{x \in [0,L]} \left| \frac{d^3 f}{dx^3}(x) \right|$$

FACENDO LA DIFFERENZA TRA  $A\underline{u}^e - \underline{f} = \underline{r}$  E  $A\underline{u} - \underline{f} = \underline{0}$ :

$$A(\underline{u}^e - \underline{u}) = \underline{r} \Rightarrow \underline{u}^e - \underline{u} = A^{-1} \underline{r}$$

DA CUI:

$$\|\underline{u}^e - \underline{u}\|_{2,m} \leq \|A^{-1}\|_2 \|\underline{r}\|_{2,m}$$

L'ERRORE CHE CI ATTENDIAMO NELLA DISCRETIZZAZIONE È TANTO PIÙ PICCOLO QUANTO PIÙ È PICCOLO  $h$ !

IN PRATICA QUESTO SIGNIFICA CHE IL METODO NUMERICO È CONVERGENTE!



RICONSIDERANDO L'EQUAZ.:

$$-\frac{d}{dx} \left( \mu \frac{du}{dx} \right) = f \quad \forall x \in [0, L]$$

MOLTIPLICANDO PER  $v$ :

$$-\frac{d}{dx} \left( \mu \frac{du}{dx} \right) v = f v$$

INTEGRANDO ORA TRA 0 ed L:

$$\int_0^L -\frac{d}{dx} \left( \mu \frac{du}{dx} \right) v \, dx = \int_0^L f v \, dx \Rightarrow \text{SCRITTURA INTEGRALE DELL'EQUAZIONE}$$

ESSENDO  $\mu$  DERIVABILE A TRATTI È UN PROBLEMA DERIVARE 2 VOLTE LA  $\mu$  POICHÉ' IN CORRISPOND. DI UN PUNTO ANGOLOSO LA  $f''$  NON ESISTE!

PER RISOLVERE QUESTO PROBLEMA, INTEGRANDO PER PARTI SI OTTENE CHE:

$$\int_0^L \mu \frac{du}{dx} \frac{dv}{dx} \, dx - \left[ \mu \frac{du}{dx} v \right]_0^L = \int_0^L f v \, dx$$

↓  
POICHÉ'  $v(0) = v(L) = 0$

DA QUEST'ULTIMA ESPRESSIONE VEDIAMO CHE NON È NECESSARIO CHE LA  $v'$  SIA CONTINUA POICHÉ' È POSSIBILE INTEGRARE UNA FUNZ. ANCHE SE QUESTA È CONTINUA A TRATTI.



SE  $(v_1)$  e  $(v_2)$  VERIFICANO L'EQUAZ.

ANCHE  $\alpha v_1 + \beta v_2$  VERIFICHERA' L'EQUAZ.

(NATURALMENTE ANCHE  $\alpha v_1 + \beta v_2$  È SPOSTAM. AMMISSIBILE)

PASSANDO DA GLI INFINITI SPOSTAM. AMMISSIBILI AD UN NUMERO FINITO DI SPOSTAMENTI AMMISSIBILI (SIGNIFICATIVI RISPETTO AL PROBLEMA) VADO A CONSIDERARE LE LORO COMBINAZ. LINEARI:

IDENTIFICO COSÌ UNO SPAZIO VETTORIALE  $V_h$ , CHE È SOTTOSPAZIO VETTORIALE DI  $V$ .

CHIAMEREMO "SPOSTAM. DISCRETI" GLI SPOSTAM. CHE SONANO IN  $V_h$ .

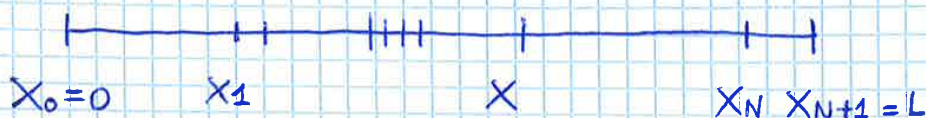
CERCHEREMO DUNQUE UNO SPOSTAM. AMMISSIBILE DISCRETO GENERICO APPARTENANTE A  $V_h$ :

$$\begin{cases} u_h \in V_h \text{ E SODDISFA} \\ \int_0^L \mu \frac{du_h}{dx} \frac{dv_h}{dx} dx = \int_0^L f v_h dx \quad \forall v_h \in V_h \end{cases}$$

QUEST'ULTIMA È NOTA COME "FORMUAZ. VARIAZIONALE DISCRETA".

IL NOSTRO FOCUS SARÀ SUI POLINOMI A CAUSA DELLA LORO SEMPLICITÀ DI "MANIPOLAZIONE".

ANDIAMO QUINDI A SUDDIVIDERE L'INTERVALLO  $[0, L]$  CON UNA GENERICA DISTRIBUZ. DI INTERVALLI (NON EQUI-SPAZIATA):





NOI UTILIZZEREMO ELEMENTI FINITI LINEARI!

DUNQUE:

$$V_h = \left\{ v_h \in V \mid v_h|_{I_j} \in P_1 \text{ PER } j = 1, \dots, N+1 \right\}$$

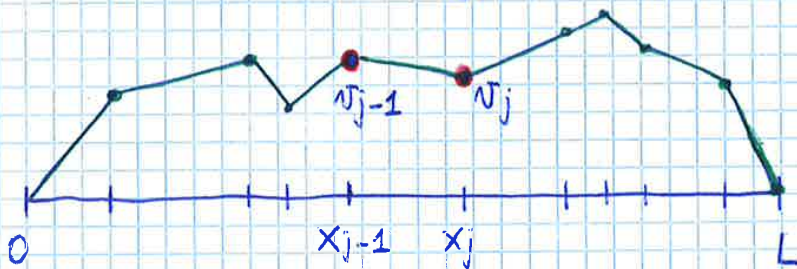
POLINOMI DI 1° GRADO

SI PARLA IN QUESTO CASO DI "ELEMENTI FINITI LINEARI".

PER UTILIZZARE IL CALCOLATORE DEVO "TRASFORMARE" LO SPOSTAT. AMMISSIBILE IN UN VETTORE.

PER FARE CIÒ È SUFFICIENTE CONOSCERE  $I_j$  E I VALORI ESTERNI A QUESTO INTERVALLO.

$v_h$  QUINDI È UNIVOCAMENTE INDIVIDUATO DALLA CONOSCENZA DEI VALORI DEI NODI INTERNI  $v_j$ :



PERTANTO LA FUNZIONE  $v_h$  LA "TRADUCIAMO" IN UN CERTO VETTORE COLONNA:

$$v_h \longrightarrow \underline{v} = \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \\ \dots \\ v_N \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^N$$

IN OGNI INTERVALLO  $I_j$  SI AVRA' CHE:

$$v_h(x) = v_{j-1} \frac{x_j - x}{h_j} + v_j \frac{x - x_{j-1}}{h_j} \quad \left( \begin{array}{l} \text{FUNZ. RETTA} \\ \text{PASSANTE PER} \\ \text{2 PUNTI} \end{array} \right)$$



LA FUNZIONE  $\psi_j$  È DEFINITA COE:

$\psi_j \Rightarrow$  FUNZ. A CAPPELLO O A TENDA

$$\psi_j(x) = \begin{cases} \frac{x - x_{j-1}}{h_j} & \text{SE } x \in I_j \\ \frac{x_{j+1} - x}{h_{j+1}} & \text{SE } x \in I_{j+1} \\ 0 & \text{ALTRIMENTI} \end{cases}$$

POSSIAMO DUNQUE RAPPRESENTARE OGNI  $u_h \in V_h$  COE:

$$u_h(x) = u_1 \psi_1(x) + u_2 \psi_2(x) + \dots + u_N \psi_N(x) = \sum_{j=1}^N u_j \psi_j(x)$$

LE FUNZIONI DI BASE  $\psi_j$  CON  $j = 1, \dots, N$  COSTITUISCONO LA "BASE DI LAGRANGE" IN  $V_h$ .

PER ARRIVARE AL SISTEMA LINEARE: OTTIENIAMO LE N EQUAZ. IMPONENDO CHE L'EQUAZ. SIA SODDISFATTA PER  $u_h = \psi_j$ :

$$\int_0^L \mu \frac{du_h}{dx} \frac{d\psi_j}{dx} dx = \int_0^L f \psi_j dx \quad \text{PER } j = 1, \dots, N$$

QUESTO SISTEMA È TUTTAVIA EQUIVALENTE A QUELLO VISTO IN PRECEDENZA COE "FORMAZ. VARIAZ. DISCRETA" IN QUANTO OGNI  $u_h$  È UNA COMBINAZ. LINEARE DELLE FUNZ. DI BASE.

POICHÉ STO CERCANDO LO SPOSTAMENTO  $u_h$ , RAPPRESENTANDO QUESTO NELLA BASE DI LAGRANGE:

$$u_h = \sum_{k=1}^N u_k \psi_k$$



GIO 23 MAR

LA SCORSA VOLTA ABBIAMO DETTO CHE:

$$a_{jk} = \int_0^L M \frac{d\psi_k}{dx} \frac{d\psi_j}{dx} dx = \sum_{m=1}^{N+1} \int_{I_m} M \frac{d\psi_k}{dx} \frac{d\psi_j}{dx} dx$$

RISPETTO A  $k$  e  $j$  SI OSSERVA UNA CERTA SIMMETRIA  $\Rightarrow$  DUNQUE ARRIVEREMO AD UNA MATRICE SIMMETRICA!

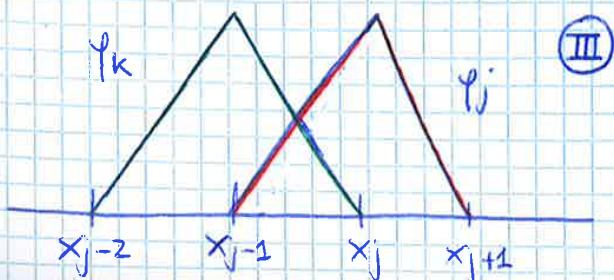
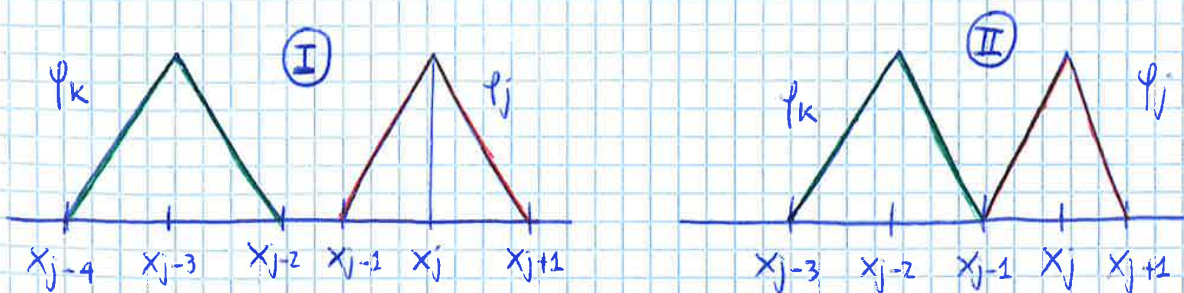
L'ESPRESSIONE PRECEDENTE DI FATTO FA "SPEZZARE" IL DOMINIO DI INTEGRAZIONE IN MOLTI PICCOLI INTERVALLI.

PROVIAMO ORA A CALCOLARE 1 DI QUESTI INTEGRALI:

PRIMA DI FARE I CALCOLI SI OSSERVA PERÒ CHE:

$$\psi_j \neq 0 \text{ SE } x \in ]x_{j-1}, x_{j+1}[$$

DUNQUE DATE  $\psi_j$  e  $\psi_k$  CI POSSONO ESSERE 3 CASI:





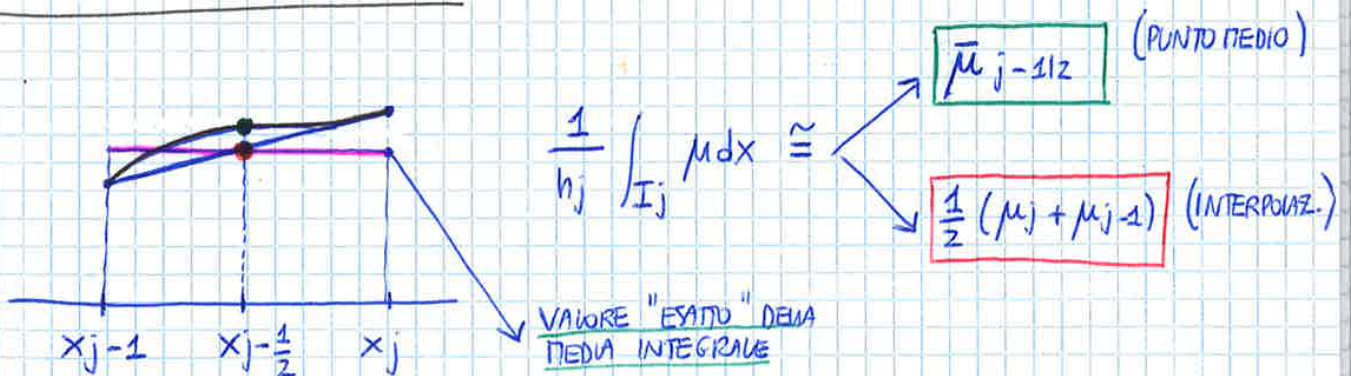
SI RICA VA DUNQUE CHE :

$$\frac{d\varphi_{j-1}}{dx} \cdot \frac{d\varphi_j}{dx} = -\frac{1}{h^2} = \text{COSTANTE} \quad \text{QUINDI:}$$

$$a_{j,j-1} = -\frac{1}{h_j^2} \int_{I_j} \mu dx = -\frac{1}{h_j^2} h_j \left( \frac{1}{h_j} \int_{I_j} \mu dx \right) = -\frac{1}{h_j} \bar{\mu}_{j-1/2}$$

MEIA INTEGRALE  
CHE APPROSSIMAMO  
AL PUNTO MEDIO  
DELL'INTERVALLO

IN ALTERNATIVA SI PUÒ ANCHE  
APPROSSIMARE LA MEDIA INTEGRALE  
CON LA SOMMA DEI VALORI  
ESTERNI DELL'INTERVALLO :



UTILIZZANDO "L'APPROSSIMAZ. DEL PUNTO MEDIO" DUNQUE:

$$a_{j,j-1} = -\frac{1}{h_j} \mu_{j-1/2}$$

CONSIDERANDO L'ELEMENTO SULLA DIAGONALE  $a_{jj}$  DOBBIAMO  
FARE UN CALCOLO SU 2 INTERVALLI:

$$a_{jj} = \int_{I_j} \mu \left( \frac{\partial \varphi_j}{\partial x} \right)^2 dx + \int_{I_{j+1}} \mu \left( \frac{\partial \varphi_j}{\partial x} \right)^2 dx \quad \text{DOVE:}$$



OVVERO:

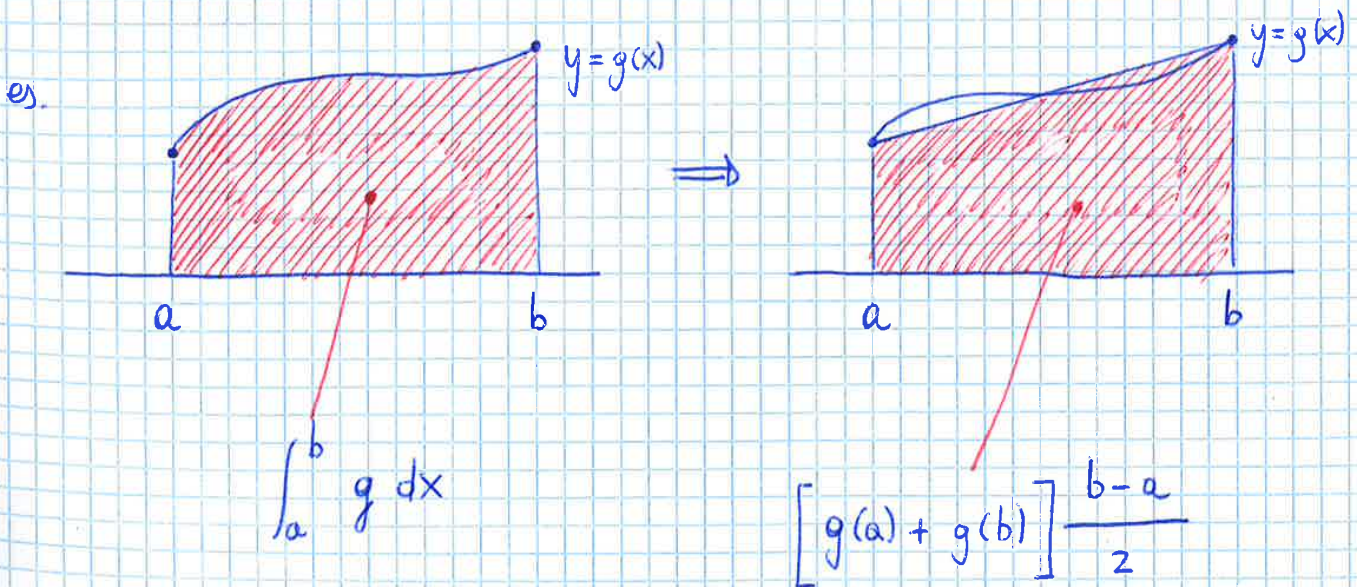
$$A = \frac{\mu}{h} \text{TRIDIAG} \begin{bmatrix} -1 & 2 & -1 \end{bmatrix}$$

CHE È MOLTO SIMILE ALLA MATRICE OTTENUTA CON LE DIFFERENZE FINITE ( $\mu/h$  AL POSTO CHE  $\mu/h^2$ ).

PER QUANTO RIGUARDA IL TERMINE NOTO INVECE:

$$f_j = \int_{I_j} f \varphi_j dx + \int_{I_{j+1}} f \varphi_j dx$$

SE CONOSCIAMO L'ESPRESSIONE ANALITICA DELLA  $f$  E SAPPIAMO FARE L'INTEGRALE NON CI SONO PROBLEMI. SE INVECE NON CONOSCIAMO L'ESPRESSIONE ANALITICA DELLA  $f$  DAPPURE SE L'INTEGRALE NON È CALCOLABILE IN FORMA CHIUSA APPROSSIMIAMO L'INTEGRALE PROPRIO CON IL METODO DEI TRAPEZI:



QUESTA SCELTA NEL NOSTRO CASO SI RIVELA "ESATTA" POICHÉ ABBIAMO FUNZIONI LINEARI A TRATTI!



IN QUESTO CASO DF E EF FORNISCONO LA STESSA SOLUZ. DISCRETA  $\Rightarrow$  2 METODI COINCIDONO!

PER QUANTO RIGUARDA LA DISCRETIZZAZ. AGLI ELET. FINITI  
ABBIAMO INOLTRE CHE:

- LA MATRICE A È DEFINITA POSITIVA (SEMPRE IN VIRTÙ DI GERSHGORIN)
- IL NUMERO DI CONDIZIONAMENTO DI A SODDISFA:

$$\lambda_{h,\min} \sim ch \quad \lambda_{h,\max} \sim ch^{-1}$$

DA CUI:  $\text{COND}_2(A) = \frac{\lambda_{h,\max}}{\lambda_{h,\min}} \sim ch^{-2}$

- L'ERRORE TRA SOLUZ. ESATTA E SOLUZ. APPROSSIMATA SODDISFA:

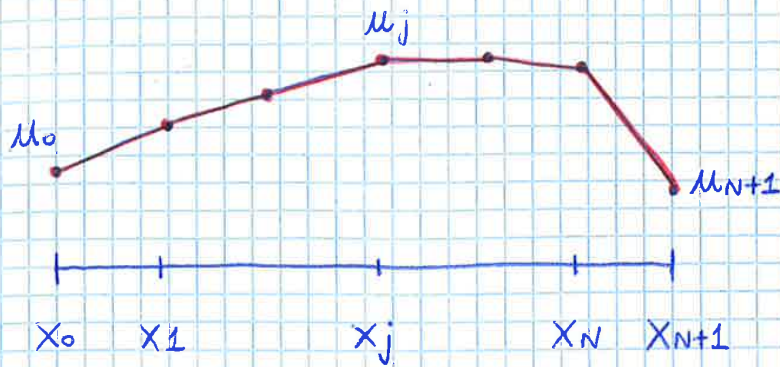
$$\max_{x \in [0, L]} |u(x) - u_h(x)| \leq ch^2 \max_{x \in [0, L]} \left| \frac{d^2 u}{dx^2}(x) \right|$$

(SE AVESSIMO USATO AL POSTO CHE TRATTI DI RETTA DEGLI ARCHI  
DI PARABOLA AVREMMO OTTENUTO UN ERRORE  $\propto h^3$ )

QUESTE 3 PROPRIETÀ SONO LE STESSO OTTENUTE NEL PROBLEMA DI DISCRETIZZAZIONE MEDIANTE DIFFERENZE FINITE!

VEDIAMO ORA COSA SUCCIEDE SE ABBIAMO ALTRE CONDIZ.  
AL BORDO NEL PROBLEMA:



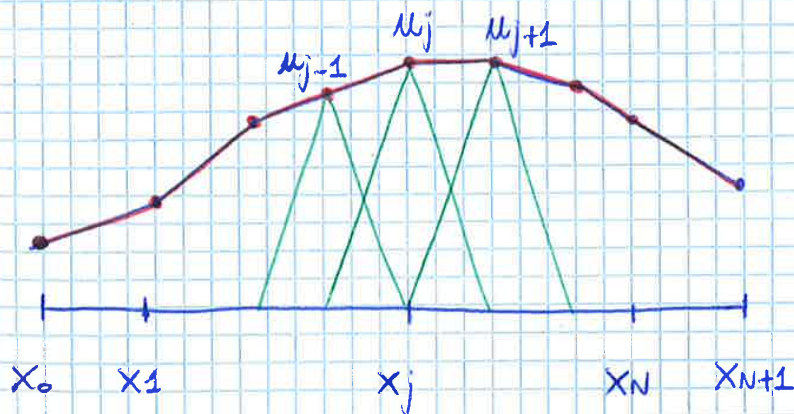


VADO SEMPLICEMENTE A DIRE CHE:

$$\begin{cases} \mu_0 = q_0 \\ \mu_{N+1} = q_L \end{cases}$$

LA PRIMA E L'ULTIMA EQUAZ. (LE QUALI RISULTANO DEI VALORI AGLI ESTREMI) OVVIAMENTE DOVRANNO ESSERE MODIFICATE.

- SE CONSIDERIAMO UN METODO AGLI ELEMENTI FINITI:



IN QUESTO CASO DOVREMO ASSUMERE CHE CI SIANO DELLE VARIAZ. NEI SEGMENTI CARATTERIZZATI DAI VALORI ESTREMI ⇒ LE FUNZIONI DOVRANNO AMMETTERE VARIAZIONI ANCHE NEGLI ESTREMI DEL PRIMO E DELL'ULTIMO INTERVALLO.

PER FARE CIO' FACCIAMO RIFERIR. A 2 NUOVE FUNZIONI  $\varphi_0$  e  $\varphi_{N+1}$  IDENTICAMENTE NELLE TRASSE CHE IN 0 E N+1:



IN ENTRAMBI I CASI QUELLO CHE SI OTTiene è UN LEGAME TRA TRE INCOGNITE SUCCESSIVE:

$$a_j u_{j-1} + b_j u_j + c_j u_{j+1} = f_j$$

IN CORRISPONDENZA DEL PRIMO NODO INTERNO:

$$a_1 u_0 + b_1 u_1 + c_1 u_2 = f_1 \Rightarrow b_1 u_1 + c_1 u_2 = f_1 - a_1 u_0$$

DOVE:

$$a_1 = \begin{cases} -\frac{M_{1/2}}{h_1^2} & \text{PER DF} \\ -\frac{M_{1/2}}{h_1} & \text{PER EF} \end{cases}$$

IN PRATICA QUELLO CHE VADO A FARE È MODIFICARE IL PRIMO ELEMENTO DEL VETTORE DEI TERMINI NOTI!

ANALOGAMENTE PER L'ULTIMA EQUAZ. SI HA CHE:

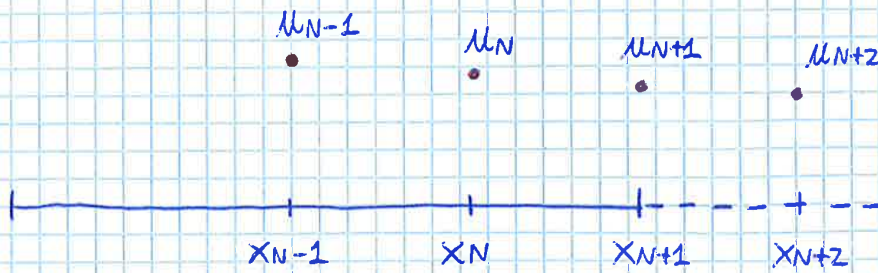
$$a_N u_{N-1} + b_N u_N = f_N - c_N u_L$$

ANCHE QUI L'UNICA COSA CHE SI FA È MODIFICARE L'ELEMENTO NEL VETTORE DEI TERMINI NOTI.

IN CONCLUSIONE È SUFFICIENTE MODIFICARE IL PRIMO E L'ULTIMO ELEMENTO DEL VETTORE DEI TERMINI NOTI!

LA MATRICE DEL SISTEMA NON VIENE ASSOLUTAMENTE MODIFICATA DA CONDIZ. AL BORDO DI DIRICHLET NON ORTOGONEE!





CON I TRE VALORI  $u_N$ ,  $u_{N+1}$  e  $u_{N+2}$  POSSO SCRIVERE IL RAPPORTO INCREMENTALE.

IMPONENDO ORA LA CONDIZ. DI NEUMANN SUL RAPPORTO INCREMENT. CENTRATO (NECESSARIO AD AVERE UN APPROSSIMAZ. DEL 2° ORDINE):

$$\mu \frac{u_{N+2} - u_N}{2h} = \gamma_L$$

NEL NODO DI BORDO HANNO DUE EQUAZ.:

- CONDIZ. FISICA (DISCRETIZZATA)
- CONDIZ. DI NEUMANN (DISCRETIZZATA)

METTENDO A SISTEMA QUESTE 2 EQUAZ. POSSO DUNQUE ELIMINARE L' INCOGNITA  $u_{N+2}$ . DA TALE SISTEMA SI OTTENE:

$$\begin{cases} -\mu \frac{u_N - 2u_{N+1} + u_{N+2}}{h^2} = f(L) \\ \mu \frac{u_{N+2} - u_N}{2h} = \gamma_L \end{cases} \Rightarrow \frac{\mu}{h^2} (-u_N + u_{N+1}) = \frac{1}{2} f(L) + \frac{1}{2} \gamma_L =: f_{N+1}$$

IL COEFF. DELL' INCOGNITA  $u_{N+1}$  NON È "2" MA "1"!  
DUNQUE LA MATRICE DEI COEFF. SARÀ:



$$\int_0^L \mu \frac{du}{dx} \frac{dv}{dx} dx - \left[ \mu \frac{du}{dx} v \right]_0^L = \int_0^L f v dx \quad \forall v \in V$$

ESSENDO  $v(0) = 0$  SI OTTENE CHE:

$$\left[ \mu \frac{du}{dx} v \right]_0^L = \mu \frac{du}{dx}(L) v(L)$$

$$\mu \frac{du}{dx}(L) = \gamma_L$$

IMPONENDO LA CONDIZ. DI NEUMANN SI AVRA' CHE:

$$\begin{cases} \mu \in V \\ \int_0^L \mu \frac{du}{dx} \frac{dv}{dx} dx = \int_0^L f v dx + \gamma_L v(L) \quad \forall v \in V \end{cases}$$

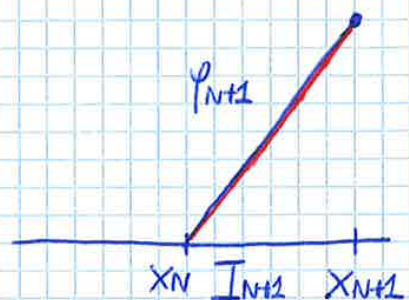
COMPLESSIVAMENTE, CONSIDERANDO GLI SPOSTATI. AMMISSIBILI:

$$\begin{cases} u_h \in V \\ \int_0^L \mu \frac{du_h}{dx} \frac{dv_h}{dx} dx = \int_0^L f v_h dx + \gamma_L v_h(L) \quad \forall v_h \in V_h \end{cases}$$

PER QUANTO RIGUARDA GLI ELET. DELLA MATRICE DEI COEFF. NON CAMBIA NULLA A PARTE L'ELET.  $a_{N+1, N+1}$ :

$$a_{N+1, N+1} = \int_{I_{N+1}} \mu \left( \frac{\partial \varphi_{N+1}}{\partial x} \right)^2 dx = \frac{1}{h_{N+1}} \mu_{N+1/2}$$

POICHE' L'ULTIMA FUNZIONE DI BASE  $\varphi_{N+1}$  E' DEFINITA SOLO SULL'INTERVALLO  $I_{N+1}$





OVVERO, ELIMINANDO L'INCOGNITA  $\gamma$  :

$$\begin{cases} -\frac{d}{dx} \left( M \frac{du}{dx} \right) + \gamma M = f & \text{IN } (0, L) \\ M(0) = M(L) = 0 \end{cases}$$

QUESTO NUOVO TERMINO SI TRATTA AGGIUNGENDO ALLA (VECCHIA) PATRICE  $A^{(M)}$  UNA NUOVA PATRICE  $A^{(\gamma)}$  :

$$\underline{A} \underline{u} = \underline{f} \quad \text{DOVE:} \quad \underline{A} = \underline{A}^{(M)} + \underline{A}^{(\gamma)}$$

↓
↓  
EFFETTI DI TAGLIO
↓
↓  
RICHIAMO ELASTICO

- RAGIONANDO CON LE DIFFERENZE FINITE :

$$\frac{1}{h^2} \left( -M_{j-1/2} u_{j-1} + (M_{j-1/2} + M_{j+1/2}) u_j - M_{j+1/2} u_{j+1} \right) + \gamma_j u_j = f_j$$

DUNQUE SI HA CHE :

$$A^{(\gamma)} = \text{DIAG} \left( (\gamma_j)_{1 \leq j \leq N} \right) \Rightarrow A^{(\gamma)} = \begin{bmatrix} \gamma_1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \gamma_2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \dots & \gamma_{N-1} & 0 \\ 0 & 0 & \dots & 0 & \gamma_N \end{bmatrix}$$

ESSENDO  $\gamma_j \geq 0$  LA NUOVA PATRICE A SARÀ ANCORA :

- SIMETRICA
- DEFINITA POSITIVA



$$b_{jk} = \begin{cases} \frac{1}{3} (\gamma_{j-1/2} h_j + \gamma_{j+1/2} h_{j+1}) & \text{SE } k=j \\ \frac{1}{6} \gamma_{j-1} h_j & \text{SE } k=j-1 \\ \frac{1}{6} \gamma_{j+1/2} h_{j+1} & \text{SE } k=j+1 \\ 0 & \text{ALTRIMENTI} \end{cases}$$

NEL CASO PARTICOLARE IN CUI  $\gamma$  SIA COSTANTE SU  $[0, L]$  E LA SUDDIVISIONE DELL'INTERVALLO SIA EOMSPAZIATA CON PASSO  $h$ :

$$b_{jk} = \gamma h \begin{cases} 2/3 & \text{SE } k=j \\ 1/6 & \text{SE } k=j \pm 1 \\ 0 & \text{ALTRIMENTI} \end{cases}$$

OVERO:

$$B = \gamma h \text{ TRIDIAG } \begin{bmatrix} \frac{1}{6} & & \\ & \frac{2}{3} & \\ & & \frac{1}{6} \end{bmatrix} \rightarrow \text{MATRICE DI PASSA PLONODIENSIONALE}$$

LA MATRICE B IN FUTURO VEDREMO CHE SARA' NOTA COME "MATRICE DI PASSA".



SI OTTENGONO INQUE I SEGUENTI INTERVALLI DI GERSCHGORW:

$$\hat{C}_1 = [-5, 1]$$

$$\hat{C}_2 \cup \hat{C}_3 = [2, 10] \cup [4, 14] = [2, 14]$$

DAL TEOREMA DI GERSCHGORW POSSIAMO DIRE CHE:

$$\lambda_1 \in ]-5, 1[$$

$$\lambda_2, \lambda_3 \in ]2, 14[$$

INFATTI POSSIAMO DIRE CHE I VALORI ESTREMI DEGLI INTERVALLI NON SONO AUTOVALORI IN QUANTO NON APPARTENGONO A TUTTI I CERCHI.

SU MATLAB SCRIVENDO  $\text{eig}(A)$  SI OTTiene CHE:

$$\lambda_1 \cong -2,64$$

$$\lambda_2 \cong 4,67$$

$$\lambda_3 \cong 10,97$$

## ② PROBLEMA DI DISCRETIZZAZIONE (FILO ELASTICO)

CONSIDERIAMO IL SEGUENTE PROBLEMA:

$$\begin{cases} -\frac{d}{dx} \left( \mu \frac{du}{dx} \right) = f & \text{IN } (0, 4) \\ u(0) = u(4) = 0 \end{cases}$$

DOVE:



$$\left\{ \begin{array}{l} u_h \in V_h \text{ SODDISFA} \\ \int_0^4 \mu \frac{du_h}{dx} \frac{dv_h}{dx} dx = \int_0^4 f v_h dx \quad \forall v_h \in V_h \end{array} \right.$$

VEDIAMO ORA MATRICE DI RIGIDEZZA E TERME NOTO:

- A È UNA MATRICE TRIDIAGONALE SIMMETRICA, CON ELET. NON NULLI:

$$\left\{ \begin{array}{l} a_{j,j-1} = -\frac{\mu_{j-1/2}}{h} \\ a_{jj} = \frac{\mu_{j-1/2}}{h} + \frac{\mu_{j+1/2}}{h} \\ a_{j,j+1} = -\frac{\mu_{j+1/2}}{h} \end{array} \right. \quad 1 \leq j \leq N$$

$$f_j = f(x_j)h = \sin\left(\frac{\pi}{4}x_j\right)h \quad 1 \leq j \leq N$$

IN QUESTO CASO:  $x_j = jh$

ESSENDO N DISPARI:

$$N = 2M - 1 \quad M \in \mathbb{N} \quad \text{DUNQUE:}$$

$$h = \frac{4}{N+1} \Rightarrow h = \frac{4}{2M} \Rightarrow h = \frac{2}{M} \quad \text{ovvero:}$$

$$x_j = \frac{2}{M} j$$







PERTANTO :

$$\frac{10}{h} u_1 - \frac{5}{h} u_2 = f(x_1)h + \frac{15}{h}$$

ALLO STESSO MODO L'ULTIMA RIGA SARÀ :

$$-\frac{7}{h} u_{N-1} + \frac{14}{h} u_N = f(x_N)h + \frac{7 \cdot 8}{h}$$

SE È INVECE DATA UNA CONDIZ. DI NEUMANN A DESTRA :

$$u(0) = 0 \quad \left( \mu \frac{du}{dx} \right) (4) = 6$$

COME SI SCRIVE IL SISTEMA ?

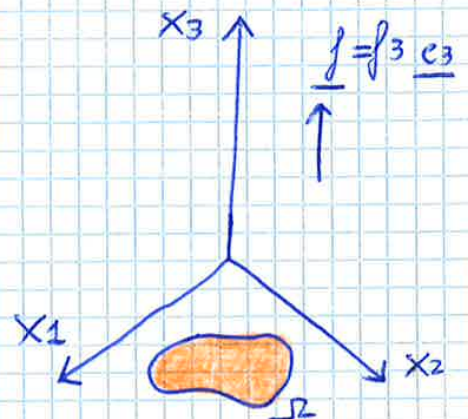
MER 5 APR

## ② • IL MODELLO DI MEMBRANA ELASTICA

QUESTO PROBLEMA È L'ANALOGO DEL FILO ELASTICO IN 2D.

LE IPOTESI CHE FAREMO SONO :

- REGIONE PIANA  $\Omega$  CONTENUTA SUL PIANO  $X_1 X_2$  COMPOSTA DA MATERIALE ELASTICO
- LA (DENSITA' DI) FORZA CHE APPLICHIAMO È DIRETTA VERSO L'ALTO ( $\parallel$  A  $X_3$ )
- LA MEMBRANA SI SPOSTERÀ AL PIANO  $X_1 X_2$  ALLA NUOVA CONFIGURAZ. DI EQUIL.
- SUPPONIAMO CHE  $f$  SIA MOLTO PICCOLA  $\Rightarrow$  PICCOLI SPOSTAMENTI (MODELLO LINEARE)





COMPRESSIVAMENTE:

$$\begin{cases} \nabla \cdot \tau + f = 0 & \text{IN } \Omega \\ \tau = \mu \nabla u & \text{IN } \Omega \\ u = 0 & \text{IN } \partial\Omega \end{cases}$$

SULL' INCOGNITA u  
AGISCONO 2 DERIVATE

ELIMINANDO LA VARIABILE  $\tau$ :

$$\begin{cases} -\nabla \cdot (\mu \nabla u) = f & \text{IN } \Omega \\ u = 0 & \text{SU } \partial\Omega \end{cases}$$

$\Rightarrow$  MODELLO DEL 2° ORDINE

LA PRIMA EQUAZ. DI QUESTO SISTEMA E' ESPLICITABILE COME:

$$-\frac{\partial}{\partial x} \left( \mu \frac{\partial u}{\partial x} \right) - \frac{\partial}{\partial y} \left( \mu \frac{\partial u}{\partial y} \right) = f$$

NEL CASO IN CUI  $\mu = \text{const}$  SI OTTiene:

$$-\mu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right) = f \Rightarrow \boxed{-\mu \Delta u = f} \Rightarrow \text{EQUAZIONE DI POISSON}$$

$\Delta u \Rightarrow$  LAPLACIANO (SI PUÒ ANCHE INDICARE COME  $\nabla^2 u$ )

SE  $f$  E' CONTINUA & CONTINUA A TRATTI QUESTO PROBLEMA  
AMMETTE 1 ED 1 SOLA SOLUZIONE  $\Rightarrow$  IL PROBLEMA E' BEN POSTO!



IN QUESTO CASO I MODI INTERNI SONO CARATTERIZZATI DA:

$$1 \leq l, m \leq N$$

QUANTI SONO I MODI INTERNI? SONO IN NUMERO  $N^2$ :

- ABBIAO  $N^2$  INCOGNITE  $\Rightarrow$  CI SERVONO  $N^2$  EQUAZ.!

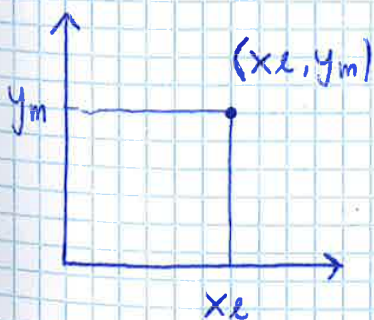
IN TERMINI MATRICIALI DUNQUE LA MATRICE AURA':

<ul style="list-style-type: none"> <li>- <math>N^2</math> RIGHE</li> <li>- <math>N^2</math> COLONNE</li> </ul>	$\Rightarrow$ <u><math>N^4</math> ELEMENTI</u>
--	--

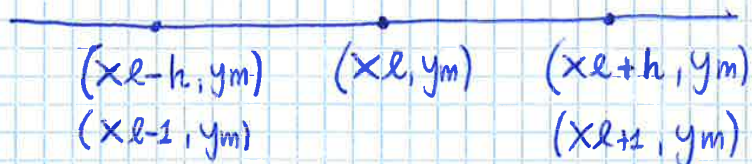
IN CORRISPONDENZA DEI MODI DI BORDO DUNQUE:

$$u_{l,m} = 0 \quad \text{SE } l \in \{0, N+1\} \text{ OPPURE } m \in \{0, N+1\}$$

APPROSSIMANDO L'EQUAZ. DI POISSON CON I RAPPORTI INCREMENTALI SECONDI CENTRATI POSSIAMO DEFINIRE TUTTI I MODI INTERNI:



QUANDO DERIVATO RISPETTO ALLA X:



RAGIONANDO ALLO STESSO MODO NELLA DIREZ. y POSSIAMO SCRIVERE CHE:

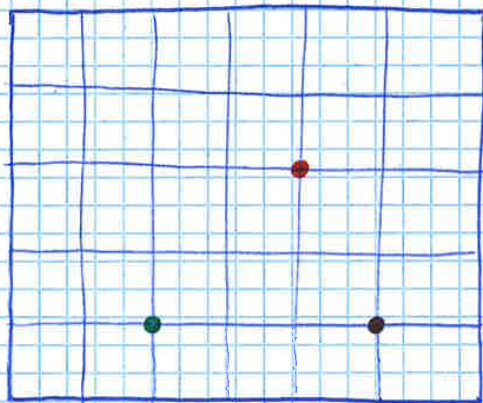


ESISTONO ALTRE "MOLECOLE COMPUTAZIONALI" A 9 NODI  
(CON I VALORI DI N-E, N-O, S-E, S-O)!

TUTTAVIA, FISSANDO UN CERTO NODO E' POSSIBILE CHE UNO O PIU' DEI VALORI ADIACENTI NON SIANO INCOGNITE DA VALORI DI BORDO.

PER QUESTO MOTIVO SI DISTINGUE TRA:

- NODI INTERNI FORTI  $\Rightarrow$  TUTTI I NODI DELLA MOLECOLA SONO NODI INTERNI
- NODI INTERNI DEBOLI  $\Rightarrow$  UNO O PIU' NODI DELLA MOLECOLA SONO NODI DI BORDO



- } NODO INTERNO FORTE
- } NODO INTERNO DEBOLE

PER I NODI INTERNI FORTI  $\Rightarrow$  5 INCOGNITE  
PER I NODI INTERNI DEBOLI  $\Rightarrow$  3 O 4 INCOGNITE

(NATURALMENTE QUANDO VEDREMO LE CONDIZ. AL BORDO  
DI NEUMANN QUESTA DISTINZIONE SARA' PRIVA DI SENSO)

- L'EQVAZ. RELATIVA AL NODO DEBOLE (1,1) SARA' QUINDI:



SI RICAVALA DUNQUE CHE :

$$\boxed{j = l + (m-1)N} \quad \text{PER } 1 \leq l, m \leq N$$

CON QUESTA RELAZ. SI PASSA DA  $(l, m)$  A  $j$  !

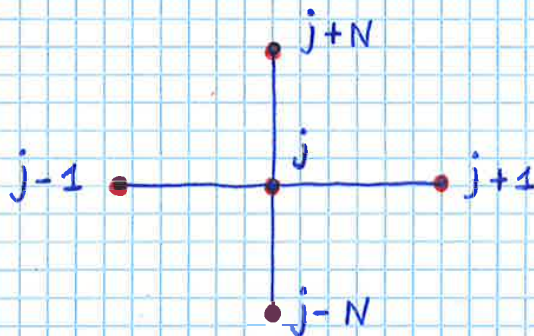
NATURALMENTE ORA ABBIAMO CHE:

$$1 \leq j \leq N^2$$

D'ORA IN POI AVREMO QUINDI A CHE FARE CON:

$$u_j = u_{lm} \quad f_j = f_{lm}$$

SUPPONENDO ORA DI TRATTARE UN NODO INTERNO FORTE  $j$  :



OTTENENDO DUNQUE LA SEGUENTE EQVAZ. :

$$\frac{M}{h^2} (-u_{j-N} - u_{j-1} + 4u_j - u_{j+1} - u_{j+N}) = f_j$$

PROVATO ORA A SCRIVERE LA MATRICE :

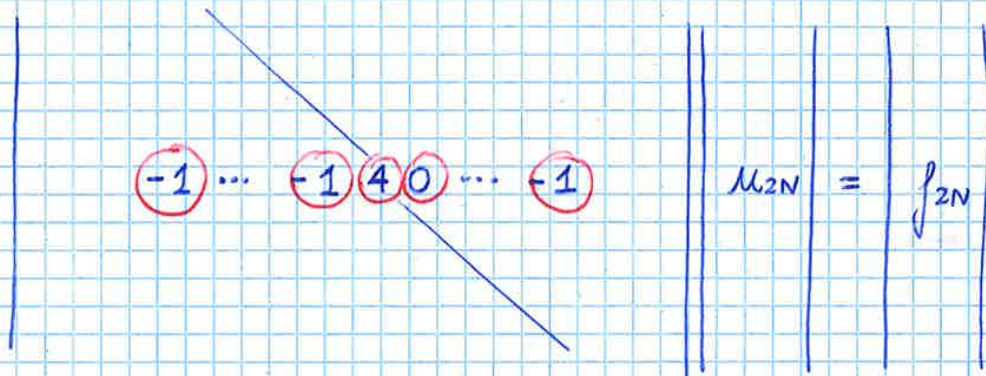


L' EQUAZ. CORRISPONDENTE AL PRECEDENTE NODO È :

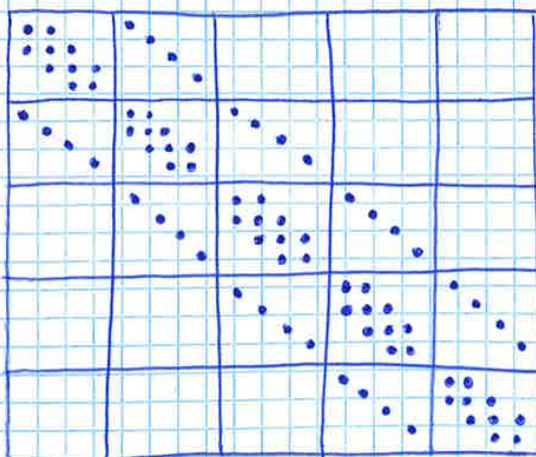
$$\frac{\mu}{h^2} \left( -M_N - M_{2N-1} + 4M_{2N} - M_{3N} \right) = f_{2N}$$



NELLA RIGA 2N DELLA MATRICE AVREMO "0"  
SULLA PRIMA SOPRADIAGONALE!



LA MATRICE COMPLETA SARA' DUNQUE PARTIZIONABILE COME :



( I PUNTI NI RAPPRESENTANO  
EVENI DELLA MATRICE NON  
NULLI )

POSSO DUNQUE DIVIDERE LA MATRICE IN BLOCCHI!  
ALCUNI BLOCCHI SARANNO TRIDIAGONALI, ALTRI SARANNO DIAGONALI!



SI OTTENGONO DUNQUE DELLE PROPRIETÀ' DEL TUTTO ANALOGHE A QUELLE OTTENUTE NEL PROBLEMA DEL FILO ELASTICO!

**LA MATRICE È DUNQUE NON-SINGOLARE ⇒ PROBLEMA BEN POSTO!**

QUELLO CHE ABBIAMO VISTO ORA È IL METODO DELLE DIFFERENZE FINITE!

• VEDIAMO ORA LA FORTINAZ. VARIAZIONALE DEL PROBLEMA:

ANCHE QUI INDICHIAMO CON  $V$  L'INSIEME DEGLI SPOSTAM. AMMISSIBILI DELLA MEMBRANA. QUESTI DOVRANNO ESSERE:

- FUNZIONI CONTINUE
- NULLI SUL BORDO
- FUNZIONI DERIVABILI A TRATTI

GLI SPOSTAMENTI AMMISSIBILI VENGONO ANCHE DETTI "FUNZIONI DI FORMA" & "FUNZIONI TEST".

MOLTIPLICANDO PER UN GENERICO SPOSTAM. AMMISSIBILE ED INTEGRANDO SU  $\Omega$ :

$$-\int_{\Omega} \nabla \cdot (\mu \nabla u) \pi \, d\mathbf{x} = \int_{\Omega} f \pi \, d\mathbf{x}$$

RICORDANDO IL TEOREMA DELLA DIVERGENZA:

$$\int_{\Omega} \nabla \cdot \underline{g} \, d\mathbf{x} = \int_{\partial\Omega} \underline{g} \cdot \underline{\hat{n}} \, ds \quad \left( \begin{array}{l} \text{L'ORIENTAT. DELLA} \\ \text{NORMALE È USCENTE} \end{array} \right)$$

↓  
CAMPO VETTORIALE DEFINITO IN  $\Omega$



$$\boxed{\frac{\partial u}{\partial n} = \nabla u \cdot \hat{n}} \Rightarrow \underline{\text{DERIVATA NORMALE DI } u \text{ SU } \partial\Omega}$$

INOLTRE, PER IL PROBLEMA CON CONDIZ. DI BORDO DI DIRICHLET  
SI OSSERVA CHE:

$$v = 0 \text{ su } \partial\Omega \Rightarrow \int_{\partial\Omega} u \frac{\partial u}{\partial n} v \, ds = 0$$

DUNQUE OTTIENIAMO CHE:

$$-\int_{\Omega} \nabla \cdot (\mu \nabla u) v \, dx = \int_{\Omega} \mu \nabla u \cdot \nabla v \, dx$$

CONSIDERANDO ORA L'ESPRESSIONE DEL PROBLEMA ALL'INIZIO  
POSSIAMO SCRIVERE CHE:

$$\left\{ \begin{array}{l} u \in V \text{ e soddisfa} \\ \int_{\Omega} \mu \nabla u \cdot \nabla v \, dx = \int_{\Omega} f v \, dx \quad \forall v \in V \end{array} \right.$$

QUEST'ULTIMA È NOTA COME FORMAZ. INTEGRALE & VARIAZIONALE  
DEL PROBLEMA, CORRISPONDENTE ANCHE QUI AL PRINCIPIO  
DEI LAVORI VIRTUALI.

LE APPROSSIMAZ. SONO SCELTE DAL FATTO CHE CONSIDERIAMO GLI  
SPOSTATI AMMISSIBILI COME FINITI ED OTTENIBILI COME COMBINAZ.  
LINEARE DELLE FUNZIONI DI BASE  $\varphi_j$ .



$$\int_{\Omega} \mu \nabla \left( \sum_{k=1}^N \mu_k \varphi_k \right) \cdot \nabla \varphi_j \, d\underline{x} = \int_{\Omega} f \varphi_j \, d\underline{x}$$

UTILIZZANDO ORA LINEARITA' DELLA DERIVAZ. e DELL' INTEGRAZ. :

$$\sum_{k=1}^N \mu_k \int_{\Omega} \mu \nabla \varphi_k \cdot \nabla \varphi_j \, d\underline{x} = \int_{\Omega} f \varphi_j \, d\underline{x}$$

PONENDO ORA :

$$\underline{A} = (a_{jk}) \in \mathbb{R}^{N \times N} \quad \underline{\mu} = (\mu_k) \in \mathbb{R}^N \quad \underline{f} = (f_j) \in \mathbb{R}^N$$

CON :

$$a_{jk} = \int_{\Omega} \mu \nabla \varphi_k \cdot \nabla \varphi_j \, d\underline{x}$$

$$f_j = \int_{\Omega} f \varphi_j \, d\underline{x}$$

SI OTTIENE PROPRIO :  $\underline{A} \underline{\mu} = \underline{f} \Rightarrow$  SISTEMA CN N equaz. e N incognite

A  $\Rightarrow$  PATRICE DI RIGIDEZZA DEL SISTEMA

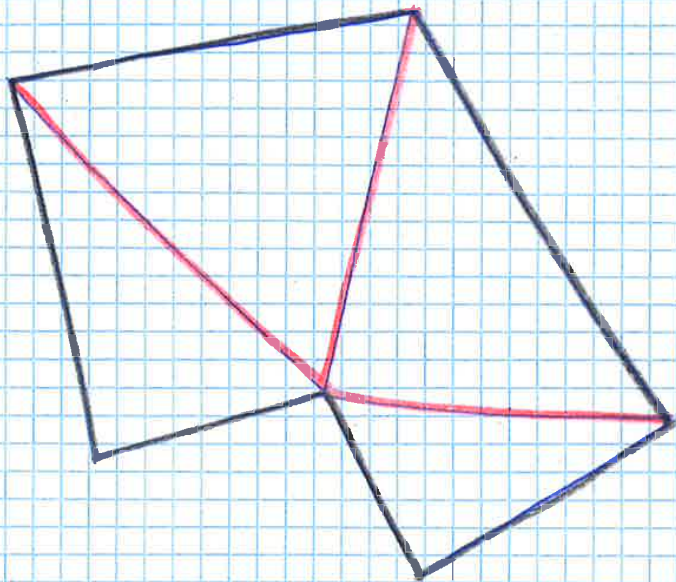
A QUESTO PUNTO LA SCELTA DEGLI SPOSTAM. AMMISSIBILI DISCRETI E' DEL TUTTO ARBITRARIA, PURCHE' LA PATRICE SIA "BUONA" DAL PUNTO DI VISTA COMPUTAZIONALE.

VEDAMO ORA ALCUNE PROPRIETA' DELLA PATRICE A :





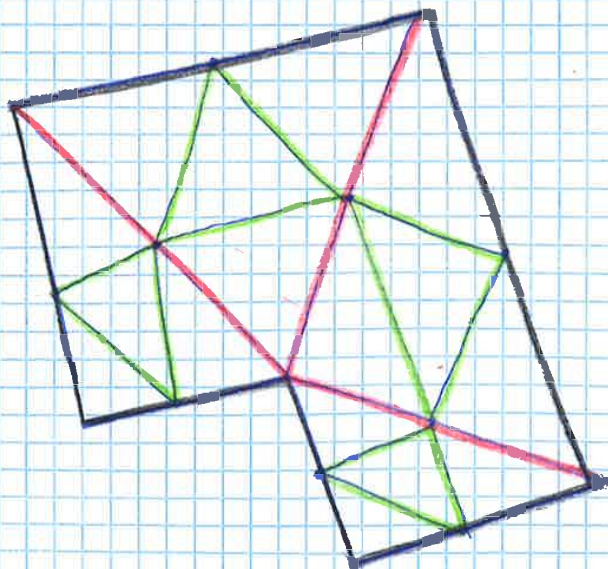
CONSIDERANDO UN POLIGONO L'IDEA E' QUELLA DI  
SUDDIVIDERLO IN REGIONI TRIANGOLARI:



( I TRIANGOLI NON  
DEVONO ESSERE  
DEGENERI, OVIERO  
I 3 VERTICI NON  
DEVONO ESSERE ALLINEATI )

E' INOLTRE OPPORTUNO FARE IN MODO CHE I TRIANGOLI  
CONDIVIDANO UN VERTICE O UN LATO.

A QUESTO PUNTO UN MODO PER RAFFINARE LA MESH E'  
QUELLO DI CONSIDERARE I PUNTI MEDI DEI TRIANGOLI:





-  $N_h^i \Rightarrow$  NODI INTERNI (APPARTENENTI A  $\Omega$ )

-  $N_h^b \Rightarrow$  NODI DI BORDO (APPARTENENTI A  $\partial\Omega$ )

$$N_h = N_h^i + N_h^b$$

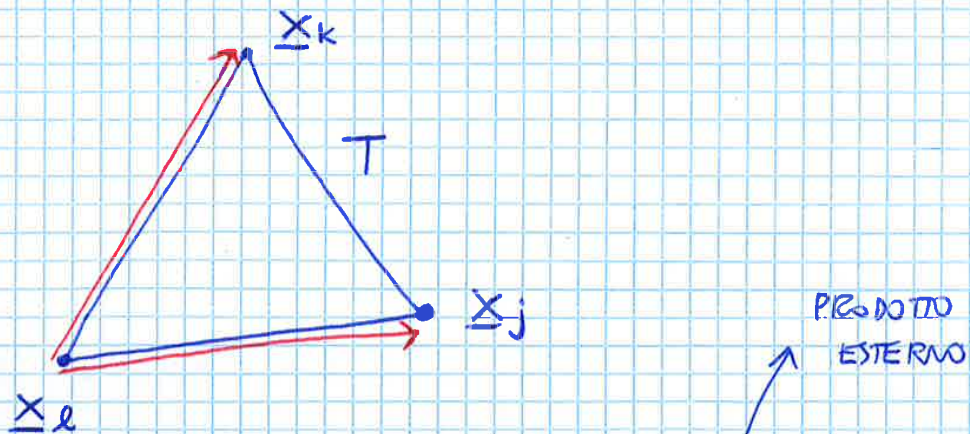
NUMERO DI  
NODI TOTALE

INDICANDO INOLTRE CON  $x_j$  IL  $j$ -ESIMO NODO DELLA TRIANGOLAZIONE,  
QUESTO SARÀ DEFINITO DA UNA COPPIA DI COORDINATE:

$(x_j, y_j)$  oppure  $(x_{j1}, x_{j2})$

VEDREMO SUCCESSIVAMENTE CHE IL NODO CON IL QUALE SI EFFETTUA  
LA INTERAZIONE INFLUENZERÀ LA SPARSITÀ DELLA MATRICE!

CONSIDERANDO ORA UN TRIANGOLO  $T$  E VEDENDO COME  
POSSO CAPIRE CHE QUESTO NON SIA DEGENERE:



SE IL TRIANGOLO NON È DEGENERE:  $(\underline{x}_j - \underline{x}_l) \wedge (\underline{x}_k - \underline{x}_l) \neq 0$



INTRODUCIAMO DUNQUE LO SPAZIO DELLE FUNZIONI CONTINUE E POLINOMIALI A PEZZI SULLA TRIANGOLAZIONE, OVERO:

$$V_h = \left\{ v_h : \Omega \rightarrow \mathbb{R} : v_h \text{ \u00c9 CONTINUA e } v_{h|T} \in \mathbb{P}_2(T) \forall T \in \mathcal{T} \right\}$$

PER ORA TUTTAVIA NON ABBIAMO ANCORA CONSIDERATO LE CONDIZ. AL BORDO!

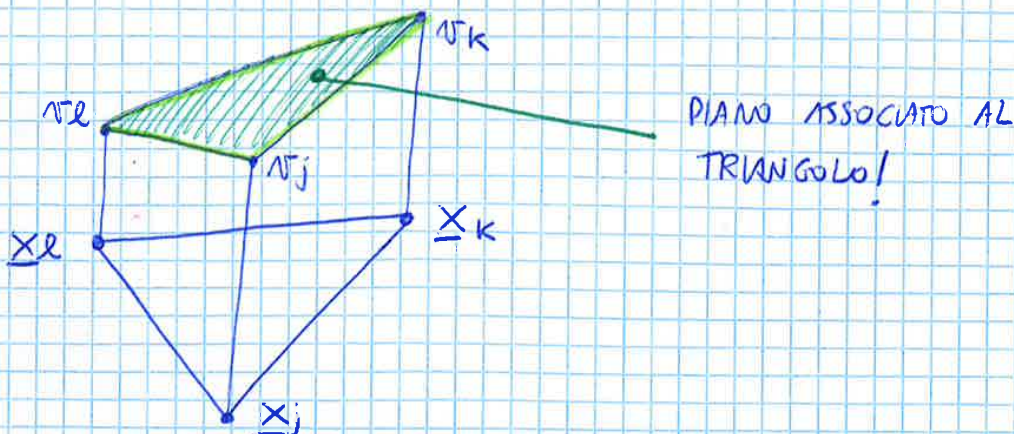
PER QUESTO MOTIVO CONSIDERIAMO LO SPAZIO DEGLI SPOSTAM. AMMISSIBILI DISCRETI:

$$V_h = \left\{ v_h \in V_h : v_h = 0 \text{ su } \partial\Omega \right\}$$

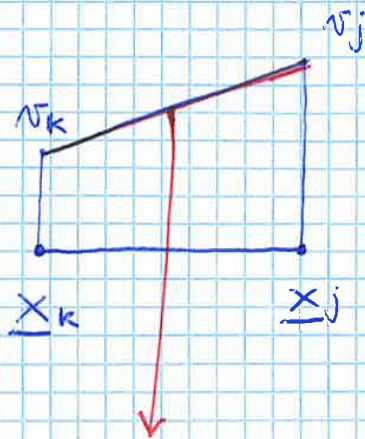
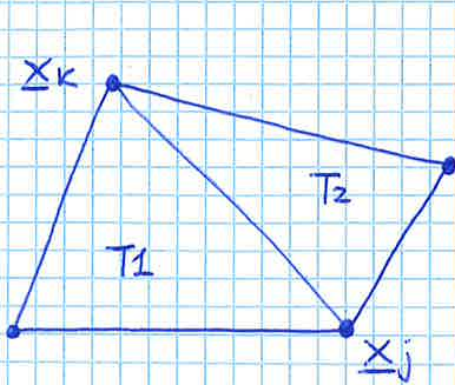
PER DETERMINARE IN MODO UNICO IL POLINOMIO DEVO FORNIRE 3 COEFFICIENTI. VIENE NATURALE:

- ASSEGNARE I VALORI DEL POLINOMIO NEI 3 VERTICI DEL TRIANGOLO  $\Rightarrow$  IN QUESTO MODO DEFINISCO IN MODO UNICO IL PIANO ASSOCIATO AL TRIANGOLO!

TUTTAVIA DOBBIAMO ANCHE RISPETTARE IL VINCOLO DELLA CONTINUITA' DEI POLINOMII! CON L'ASSEGNAZ. PRECEDENTE QUESTO PROBLEMA SI RIESCE A TRATTARE AGEVOLMENTE!







CON QUESTO CRITERIO:

ESISTE UN SOLO MODO PER ANDARE DA  $x_k$  A  $x_j$  CON 1 TRAIETTORIA RETTILINEA!

$$\text{SE } p_1(x_j) = p_2(x_j) \wedge p_1(x_k) = p_2(x_k)$$

ALLORA  $p_1$  E  $p_2$  COINCIDONO LUNGO IL LATO  $L = [x_j, x_k]$

PERTANTO:

$$v_h(x) = \begin{cases} p_1(x) & \text{SE } x \in T_1 \\ p_2(x) & \text{SE } x \in T_2 \end{cases}$$

ESTENDENDO QUESTO RAGIONAT. A TUTTE LE COPPIE DI TRIANGOLI CHE CONDIVIDONO UN LATO HO IN AUTOMATICO L' "INCOLLAMENTO" DI TUTTI I POLIGONI!

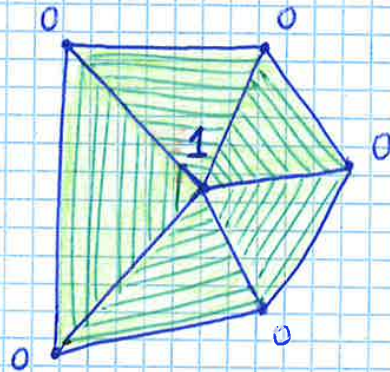
CON QUESTA COSTRUZ. HO LA GARANZIA DI AVERE UNA FUNZIONE (DELLO SPAZIO) POLINOMIALE A TRATTI CONTINUA!

DUNQUE UNA FUNZIONE  $v_h$  E  $\nabla v_h$  È UNIVOCAMENTE DETERMINATA DAI SUOI VALORI NELLA TRIANGOLAZ. È QUINDI POSSIBILE ASSOCIARE IL SEGUENTE VETTORE COLONNA:

$$\underline{v} = (v_j)_{1 \leq j \leq N_h} \in \mathbb{R}^{N_h}$$



VEDENDOLO DALL'ALTO È POSSIBILE ANCHE ASSOCIARE DELLE LINEE DI LIVELLO:



PER PROBLEMI DI CONDIZIONAT. DELLA MATRICE!

(IL NUMERO DI TRIANGOLI CHE HA IN COMUNE UN CERTO NODO TIPICAMENTE È < 10!)

IN CORRISPONDENZA DEI NODI DI BORDO OVVIAMENTE LA PIRAMIDE SARÀ "TRONCATA"!

SI DEFINISCE COME SUPPORTO DI  $\varphi_j$  L'UNIONE DEI TRIANGOLI:

$$\text{supp } \varphi_j = \bigcup_{T \in \mathcal{T}(i)} T$$

NEL DISEGNO PRECEDENTE IL SUPPORTO È RAPPRESENTATO DALLA ZONA IN VERDE.

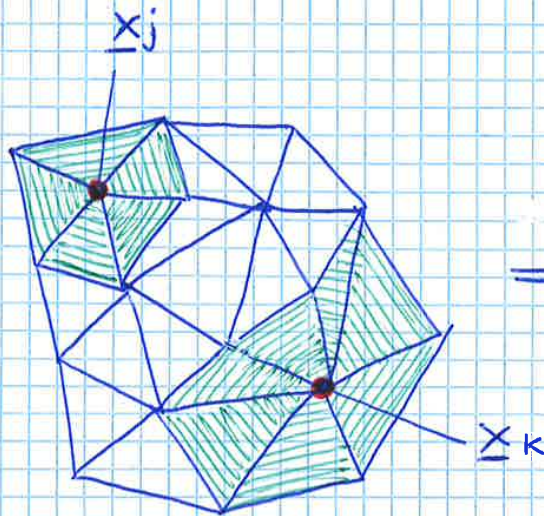
OGNI FUNZIONE  $v_h \in V_h$  PUÒ DUNQUE ESSERE ESPRESSA COME:

$$v_h(x) = \sum_{j=1}^{N_h} \alpha_j \varphi_j(x) \quad \text{con } \alpha_j = v_h(x_j)$$

IMPONENDO ORA LA CONDIZ. DI ANNULLAT. AL BORDO:



QUAND' È CHE QUESTO INTEGRALE VALE ZERO?



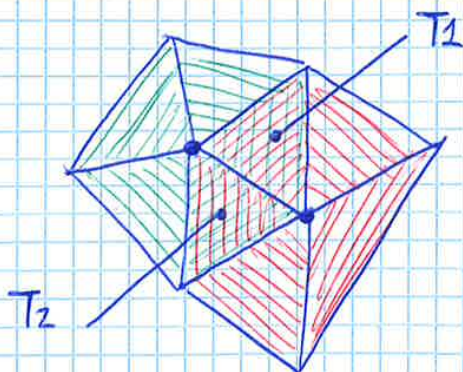
⇒ IN QUESTO CASO  
L'INTEGRALE È ZERO  
POICHÉ NON È TALI  
VERO CHE ENTRAMBE LE  
 $\psi$  SIA CONTEMPORANEAMENTE  $\neq 0$ !

DUNQUE IN QUESTO CASO SICURAMENTE:

$$a_{jk} = 0$$

QUESTA CONDIZ. È VALIDA ANCHE QUANDO I 2 SUPPORTI  
HANNO UN LATO IN COMUNE POICHÉ NON ESISTE DI MOLTO  
UNA SITUAZ. IN CUI  $\psi_j$  e  $\psi_k$  SIANO CONTEMPORANEAMENTE  $\neq 0$ !

L'INTEGRALE FORNISCE UN VALORE  $\neq 0$  QUANDO I 2  
SUPPORTI SI SOVRAPPONGONO:



IN QUESTO CASO SUI  
2 TRIANGOLI  $T_1$  e  $T_2$   
I 2 GRADIENTI SONO  
TALI DA POTER DARE  
UN INTEGRALE  $\neq 0$

IN QUESTO CASO DUNQUE CI POSSIAMO ASPETTARE CHE:

$$a_{jk} \neq 0$$