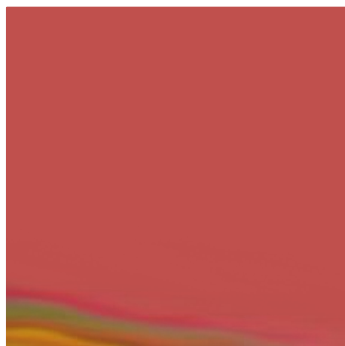
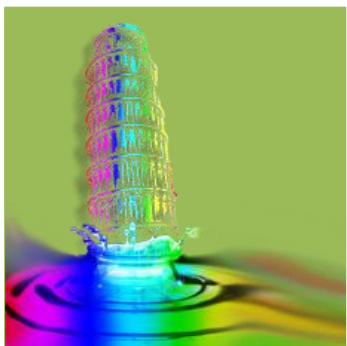


Introduzione elementare al metodo degli Elementi Finiti



+ Obiettivi

- Introduzione elementare al metodo degli elementi finiti
 - Analisi Termica
 - Analisi Strutturale
 - Analisi Fluidodinamica
- Utilizzo del software COMSOL 3.5



+ Un po' di "filosofia"

Come avviene anche in altri settori di ricerca, la modellistica di per sé non è un'attività esclusivamente scientifica, anche se, naturalmente vi sono concetti universali che essa deve riprodurre, quali ad esempio la conservazione di massa e energia di un fluido, del momento d'inerzia di una struttura, [...],

vi è in effetti anche una componente *artistica* dietro una simulazione di successo, che deriva dal **sapere quali domande ha senso porre**, quale livello di *dettaglio* ha senso mettere nelle diverse componenti del modello, quali *semplificazioni* apportare in modo da favorire una sua integrazione con modelli diversi.

+ Analisi agli elementi finiti

- Metodo per la risoluzione **numerica** di una equazione differenziale, sia essa alle derivate totali o parziali
- Più precisamente si tratta di un metodo per approssimare una equazione differenziale con un sistema di equazioni algebriche



+ Terminologia

- Campo fisico (termico, elastico, fluidodinamico)
 - Stazionario
 - Statico
 - Variabile
 - Leggi (*equazioni differenziali*)
- Sorgenti
 - Interne
 - Esterne (*condizioni al contorno*)
- Potenziale del campo (*problema fondamentale*)



+ Problema fondamentale

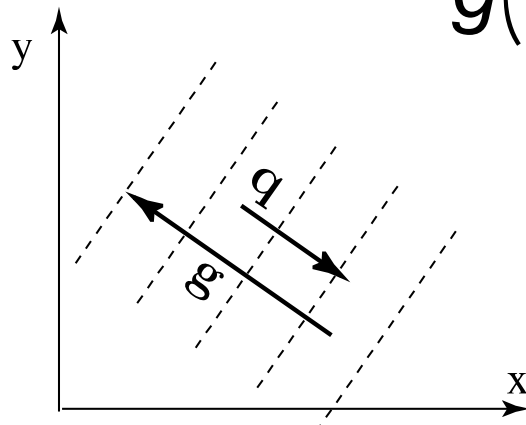
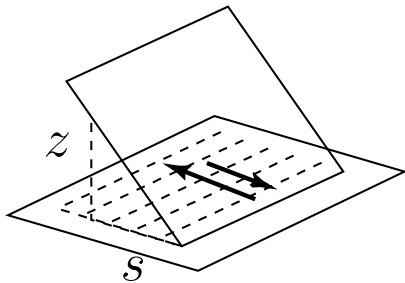
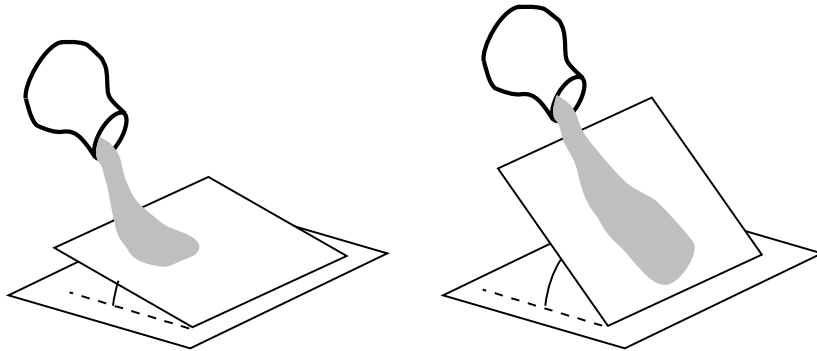


- Assegnata la regione entro la quale si vuole considerare il campo
- Assegnato l'intervallo di tempo entro il quale si vuole considerare il campo
- Precisata la natura dei materiali contenuti entro la regione
- Assegnate la posizione e l'intensità delle sorgenti
- Precisate le condizioni al contorno della regione
- **Determinare in *ogni* punto ed in *ogni* istante i potenziali del campo**

+ Nozioni preliminari (1/4)



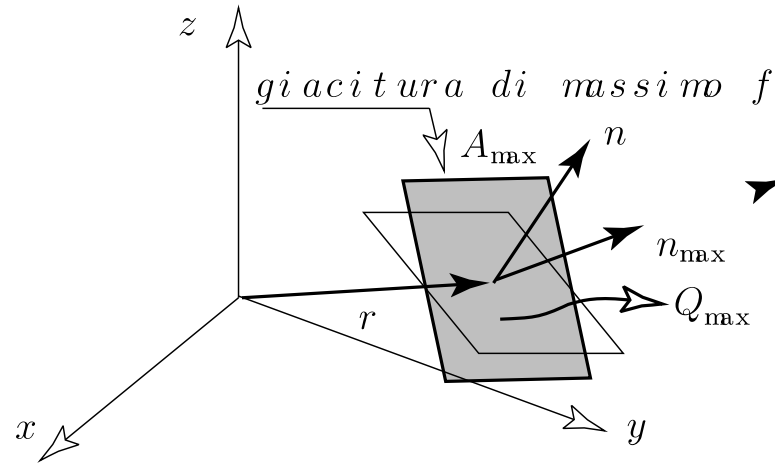
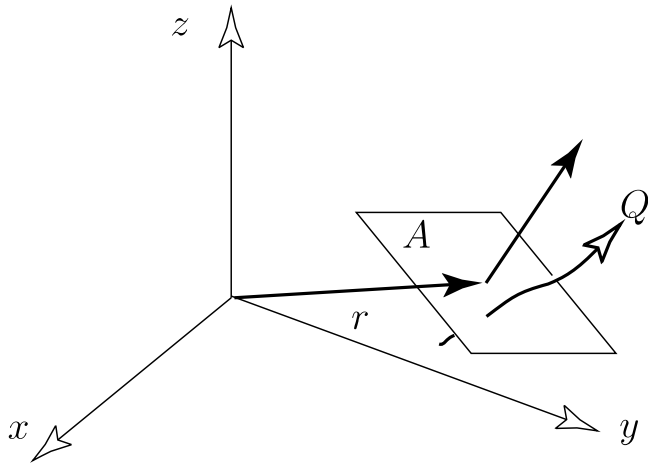
- Gradiente di uno scalare



$$\vec{g}(\vec{r}) = \frac{\partial T}{\partial x} \vec{i} + \frac{\partial T}{\partial y} \vec{j} + \frac{\partial T}{\partial z} \vec{k}$$

+ Nozioni preliminari (2/4)

- Densità di flusso



$$\vec{q}(\vec{r}) = \lim_{A \rightarrow 0} \left(\frac{Q}{A} \right)_{max} \vec{n}_{max}.$$

+ Nozioni preliminari (4/4)

- Operatore vettoriale nabla

$$\nabla = +\vec{i}\frac{\partial}{\partial x} + \vec{j}\frac{\partial}{\partial y} + \vec{k}\frac{\partial}{\partial z}$$

- Quindi il gradiente diventa

$$\text{grad } u = \left[\vec{i}\frac{\partial}{\partial x} + \vec{j}\frac{\partial}{\partial y} + \vec{k}\frac{\partial}{\partial z} \right] u = \nabla u$$

- E la divergenza diventa

$$\text{div } \vec{q} = \left[+\vec{i}\frac{\partial}{\partial x} + \vec{j}\frac{\partial}{\partial y} + \vec{k}\frac{\partial}{\partial z} \right] \cdot [q_x \vec{i} + q_y \vec{j} + q_z \vec{k}] = \frac{\partial q_x}{\partial x} + \frac{\partial q_y}{\partial y} + \frac{\partial q_z}{\partial z} = \nabla \cdot \vec{q}$$

ANALISI TERMICA

+ Prima equazione costitutiva

- la quantità di calore che transita attraverso un elemento di superficie piana tangente ad una superficie isoterma per unità di area e per unità di tempo è proporzionale al salto di temperatura per unità di lunghezza misurato perpendicolarmente alla superficie

$$\vec{q} = -k \vec{g}.$$

+ Seconda equazione costitutiva

- Incremento dell'energia interna legato all'aumento della temperatura.

$$d_t u = \rho c d_t T$$

+ Equazione di Bilancio

- calore generato =
calore accumulato + calore uscente

$$Q_{gen} = Q_{acc} + Q_{usc}$$

$$\sigma = \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{\partial q_x}{\partial x} + \frac{\partial q_y}{\partial y} + \frac{\partial q_z}{\partial z}.$$

+ Equazione fondamentale

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} - k \left[\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right] = \sigma.$$

$$\Rightarrow \rho c \frac{\partial T}{\partial t} - \nabla \cdot k \nabla T = S$$

$$\Rightarrow \rho c \frac{\partial T}{\partial t} - k \nabla^2 T = S$$

$$\Rightarrow \rho c \frac{\partial T}{\partial t} - k \mathcal{D} T = S$$

+ I tre casi

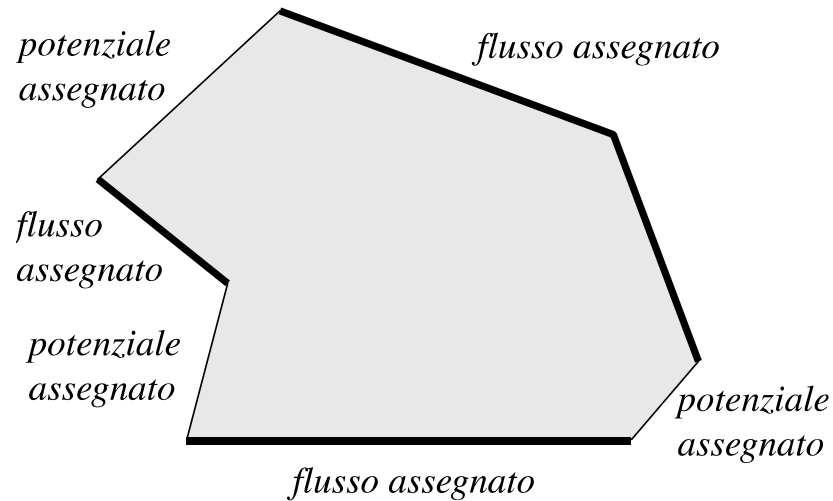
$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} - k \left[\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right] = 0 \quad \textit{Fourier}$$

$$-k \left[\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right] = \sigma \quad \textit{Poisson}$$

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = 0 \quad \textit{Laplace}$$

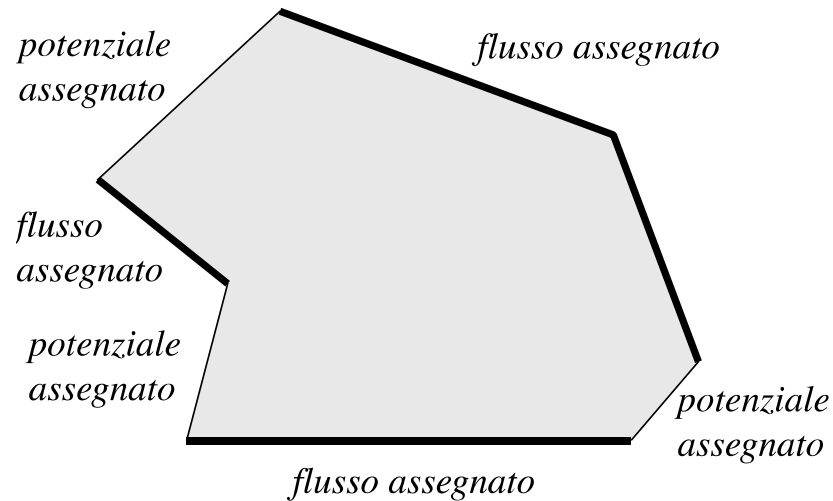
+ Condizioni al contorno 1/3

$$-k \left[\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right] = \sigma$$



+ Condizioni al contorno 2/3

$$\left\{ \begin{array}{l} -k \nabla^2 u(x, y) = \sigma(x, y) \\ u(x, y) = \textit{assegnata su una parte del contorno} \\ -k \frac{\partial u(x, y)}{\partial n} = \textit{assegnata sulla parte rimanente del contorno} \end{array} \right.$$



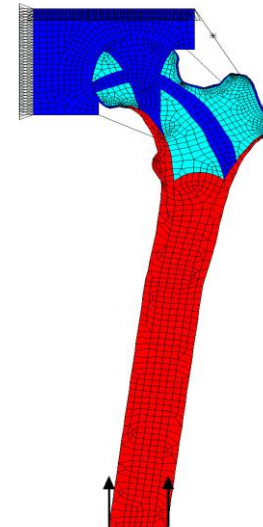
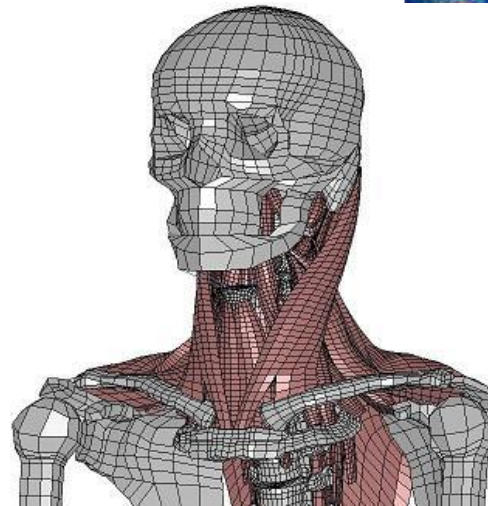
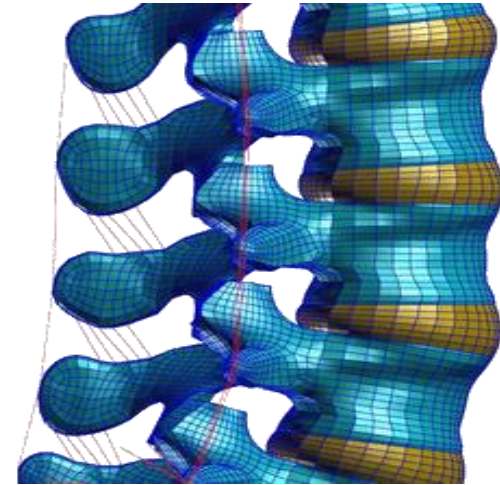
+ Condizioni al contorno 3/3



$$\left\{ \begin{array}{l} \text{problema di Dirichlet} \\ -k \Delta u = \sigma \\ u|_{\partial\Omega} = \textit{assegnato} \end{array} \right. \left\{ \begin{array}{l} \text{problema di Neumann} \\ -k \Delta u = \sigma \\ -k \frac{\partial u}{\partial n} \Big|_{\partial\Omega} = \textit{assegnato} \end{array} \right. \left\{ \begin{array}{l} \text{problema misto} \\ -k \Delta u = \sigma \\ u|_A = \textit{assegnato} \\ -k \frac{\partial u}{\partial n} \Big|_B = \textit{assegnato} \\ A \cup B = \partial\Omega \end{array} \right.$$

+ Analisi agli elementi finiti

- Elementi
- Nodi
- Funzioni Forma
- Gradi di libertà





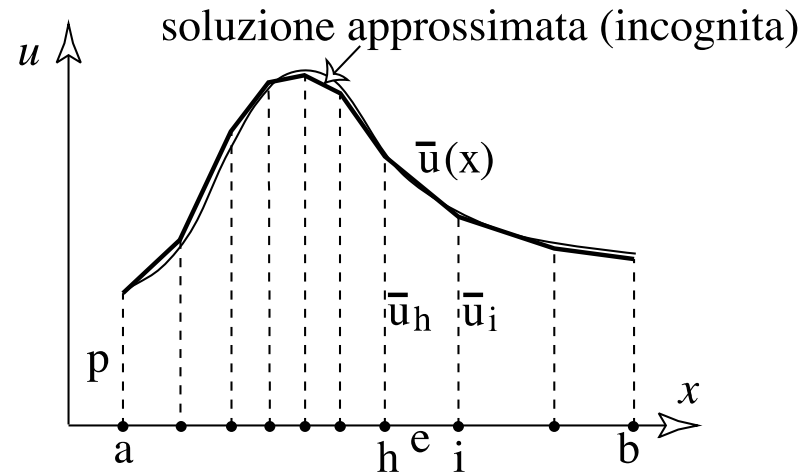
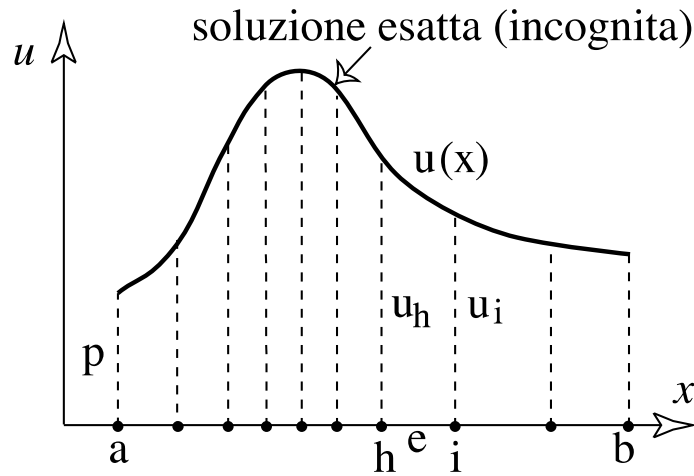
Analisi agli elementi finiti



- Il FEM è un metodo numerico (pertanto approssimato) che permette la risoluzione di equazioni differenziali alle derivate parziali.
- Il metodo degli elementi finiti consiste nella *discretizzazione* di un assegnato dominio in **elementi** fra loro connessi in un numero **finito** di punti (**nodi**), vertici degli elementi, in corrispondenza dei quali sono valutate le componenti della funzione incognita.
- Il valore della funzione all'interno del singolo elemento è ottenuto sulla base dei valori dei parametri nodali attraverso l'uso di opportune *funzioni di forma*.
- La scelta di tali funzioni, come pure del tipo di *mesh* con cui discretizzare il dominio è di importanza cruciale per una corretta convergenza della soluzione.

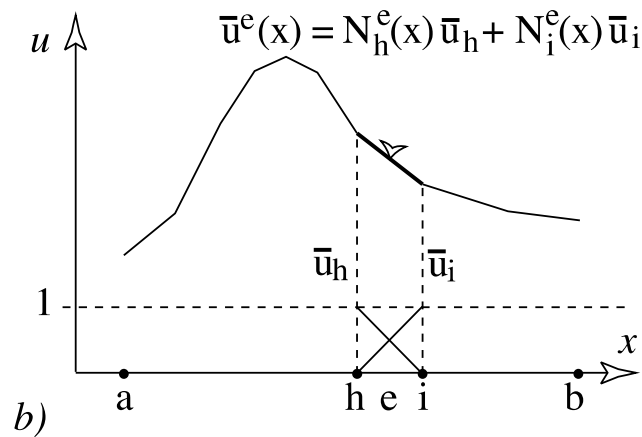
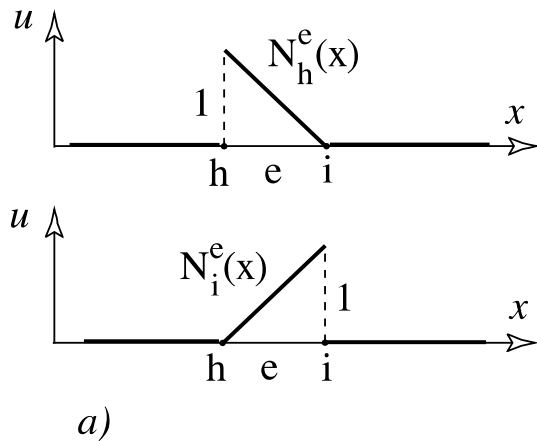
CASO MONODIMENSIONALE

+ Analisi agli elementi finiti



+ Analisi agli elementi finiti

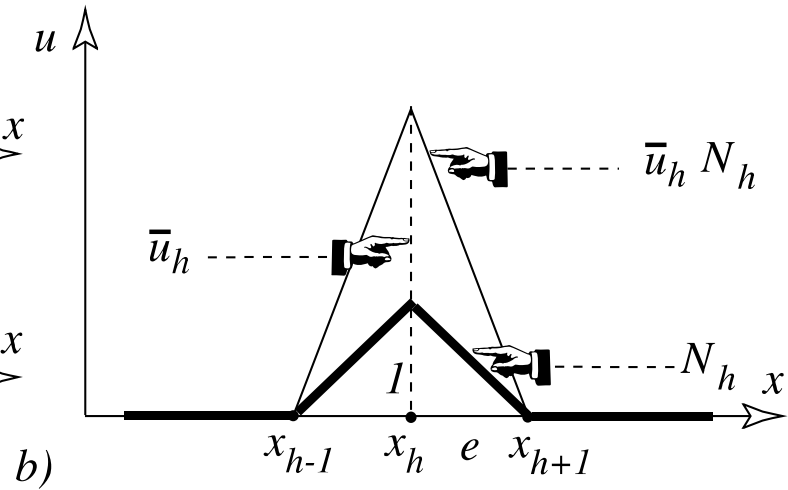
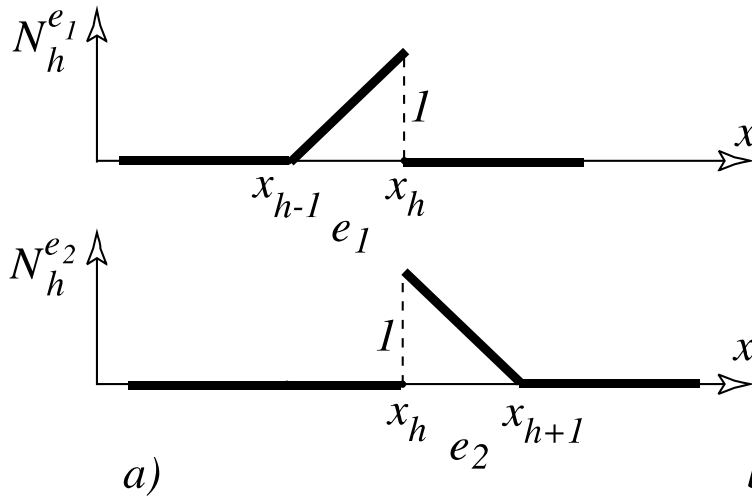
- Funzioni forma (elementi)



$$\bar{u}^e(x) = N_h^e(x) \bar{u}_h + N_{h+1}^e(x) \bar{u}_{h+1}$$

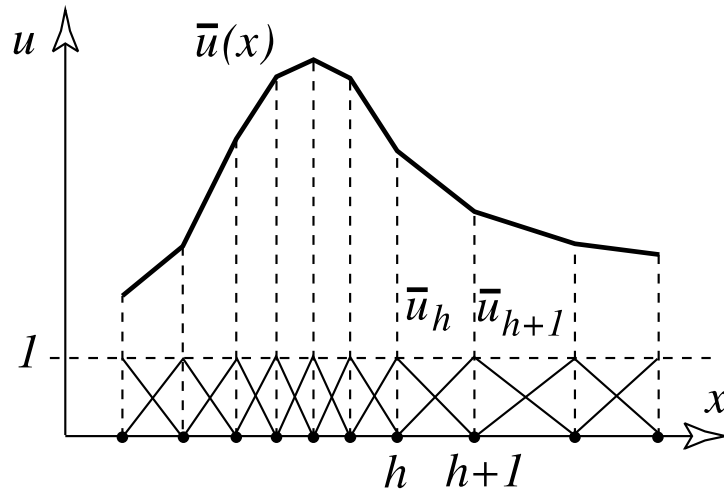
+ Analisi agli elementi finiti

- Funzioni forma (nodi)



+ Analisi agli elementi finiti

- Descrivere la funzione approssimamente come una combinazione delle funzioni di forma nodali:



$$\bar{u}(x) = \sum_{h=1}^n \bar{u}_h N_h(x)$$

+ Analisi agli elementi finiti

- Risoluzione: metodo di Galerkin (minimizzazione dell'errore)
- Se l'equazione di partenza è

$$-k \frac{d^2 u(x)}{dx^2} = s(x)$$

- La soluzione approssimata conterrà un errore

$$r(x; \bar{u}_1, \bar{u}_2, \dots, \bar{u}_n) = -k \sum_{h=1}^n \frac{d^2 N_h(x)}{dx^2} \bar{u}_h - s(x)$$

+ Analisi agli elementi finiti

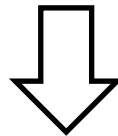
- Determinare i “migliori” coefficienti minimizzano gli errori (metodo di Galerkin)
 - Residuo ortogonale alle n funzioni nodali
 - Integrazione per parti sulla derivata seconda per abbassare l'ordine delle derivate
 - Formazione del sistema algebrico (matrice fondamentale)

$$\sum_{h=1}^n f_{ih} \bar{u}_h = s_i + c_i \quad (i = 1, 2, \dots, n)$$

+ Analisi agli elementi finiti

- Residuo ortogonale alle n funzioni nodali

$$\int_a^b N_i(x) r(x; \bar{u}_1, \bar{u}_2, \dots, \bar{u}_n) dx = 0$$

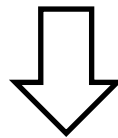


$$\int_a^b N_i(x) \left[-k \frac{d^2 \bar{u}(x)}{dx^2} - s(x) \right] dx = 0 \quad i = 1, 2, 3, \dots, n.$$

+ Analisi agli elementi finiti

- Integrazione per parti sulla derivata seconda per abbassare l'ordine delle derivate

$$-k \left[N_i(x) \frac{d\bar{u}(x)}{dx} \right]_a^b + \int_a^b k \frac{dN_i(x)}{dx} \frac{d\bar{u}(x)}{dx} dx - \int_a^b N_i(x) s(x) dx = 0.$$



$$\int_a^b k \frac{dN_i(x)}{dx} \frac{d\bar{u}(x)}{dx} dx = \int_a^b N_i(x) s(x) dx + k \left[N_i(x) \frac{d\bar{u}(x)}{dx} \right]_a^b$$

+ Analisi agli elementi finiti

- Formazione del sistema algebrico (matrice fondamentale)

$$\left\{ \begin{aligned} \int_a^b k \frac{dN_i(x)}{dx} \frac{d\bar{u}(x)}{dx} dx &= \int_a^b k \frac{dN_i(x)}{dx} \left[\sum_{h=1}^n \frac{dN_h(x)}{dx} \bar{u}_h \right] dx \\ &= \sum_{h=1}^n \left[\int_a^b k \frac{dN_i(x)}{dx} \frac{dN_h(x)}{dx} dx \right] \bar{u}_h \\ &= \sum_{h=1}^n f_{ih} \bar{u}_h \end{aligned} \right.$$

+ Analisi agli elementi finiti

- Formazione del sistema algebrico (**matrice fondamentale**)

$$f_{ih} \triangleq \int_a^b k \frac{dN_i(x)}{dx} \frac{dN_h(x)}{dx} dx.$$

+ Analisi agli elementi finiti

- Formazione del sistema algebrico (matrice fondamentale)

$$s_i \triangleq \int_a^b N_i(x) s(x) dx$$

$$c_i \triangleq k \left[N_i(x) \frac{d\bar{u}(x)}{dx} \right]_a^b$$

+ Analisi agli elementi finiti

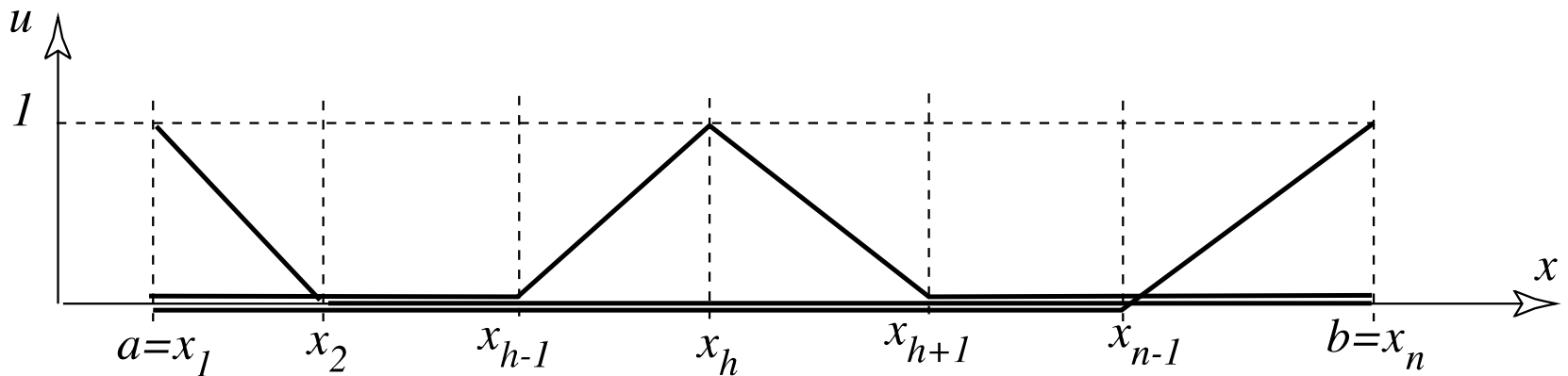
- Formazione del **sistema algebrico**

$$\sum_{h=1}^n f_{ih} \bar{u}_h = s_i + c_i \quad (i = 1, 2, \dots, n)$$



+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Matrice fondamentale:
 - $i=h$, con h nodo interno
 - $i=h=1$
 - $i=h=n$
 - $i \neq h$



+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Matrice fondamentale:
 - $i=h$, con h nodo interno

$$\begin{aligned} f_{h,h} &= \int_a^b k \left[\frac{dN_h}{dx} \right]^2 dx \\ &= k \int_{x_{h-1}}^{x_h} \left[\frac{1}{x_h - x_{h-1}} \right]^2 dx + k \int_{x_h}^{x_{h+1}} \left[-\frac{1}{x_{h+1} - x_h} \right]^2 dx \\ &= k \left(\frac{1}{x_h - x_{h-1}} + \frac{1}{x_{h+1} - x_h} \right) \end{aligned}$$

+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Matrice fondamentale:

– $i=h=1$

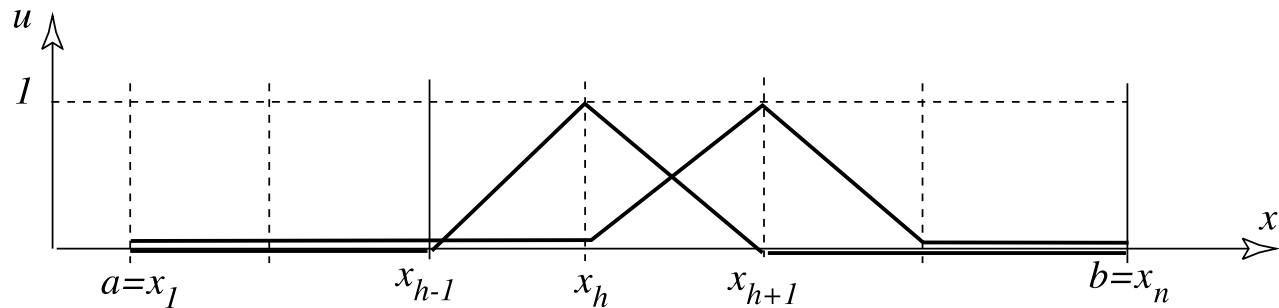
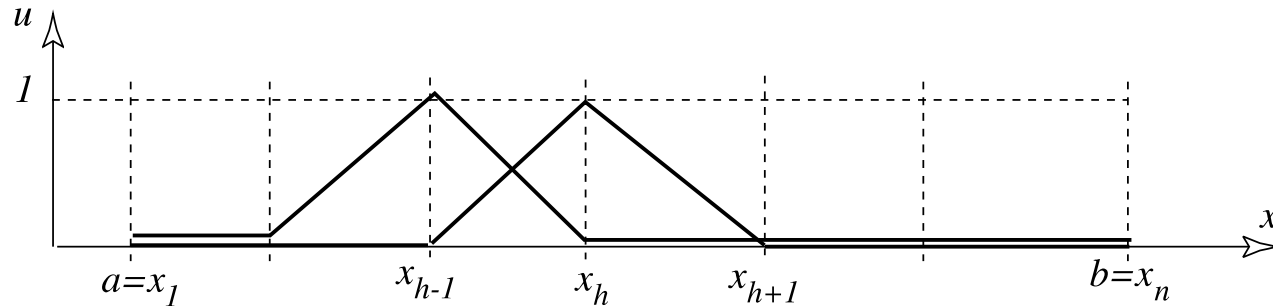
$$f_{1,1} = \int_a^b k \left[\frac{dN_1}{dx} \right]^2 dx = k \int_{x_1}^{x_2} \left[\frac{1}{x_2 - x_1} \right]^2 dx = k \left(\frac{1}{x_2 - x_1} \right)$$

– $i=h=n$

$$f_{n,n} = \int_a^b k \left[\frac{dN_n}{dx} \right]^2 dx = k \int_{x_{n-1}}^{x_n} \left[\frac{1}{x_n - x_{n-1}} \right]^2 dx = k \left(\frac{1}{x_n - x_{n-1}} \right)$$

+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Matrice fondamentale:
 - $i \neq h$



+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Matrice fondamentale:
 - $i \neq h$ (adiacenti)

$$\begin{aligned} f_{h-1,h} &= \int_a^b k \frac{dN_{h-1}(x)}{dx} \frac{dN_h(x)}{dx} dx = \int_{x_{h-1}}^{x_h} k \frac{-1}{x_h - x_{h-1}} \frac{1}{x_h - x_{h-1}} dx \\ &= -k \left(\frac{1}{x_h - x_{h-1}} \right) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} f_{h+1,h} &= \int_a^b k \frac{dN_{h+1}(x)}{dx} \frac{dN_h(x)}{dx} dx = \int_{x_h}^{x_{h+1}} k \frac{1}{x_{h+1} - x_h} \frac{-1}{x_{h+1} - x_h} dx \\ &= -k \left(\frac{1}{x_{h+1} - x_h} \right) \end{aligned}$$

+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Matrice fondamentale:
 - $i \neq h$ (non adiacenti) $\rightarrow f_{hk}$
 - La matrice fondamentale è tridiagonale



+ Calcolo esplicito dei coefficienti

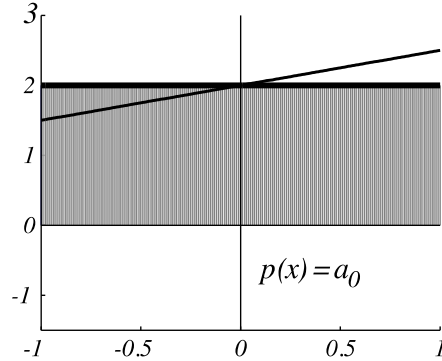
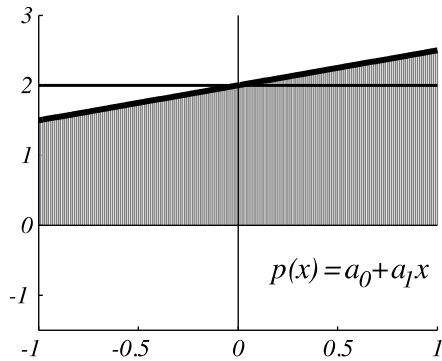
- Calcolo degli s_i

$$s_i \triangleq \int_a^b N_i(x) s(x) dx = \int_{e_1} N_i(x) s(x) dx + \int_{e_2} N_i(x) s(x) dx$$

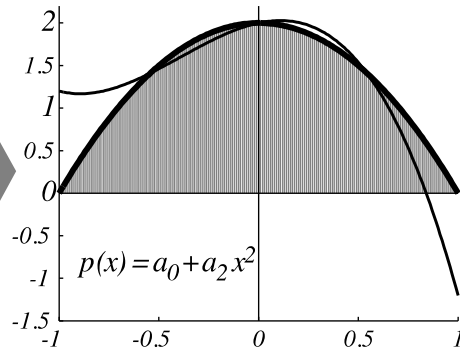
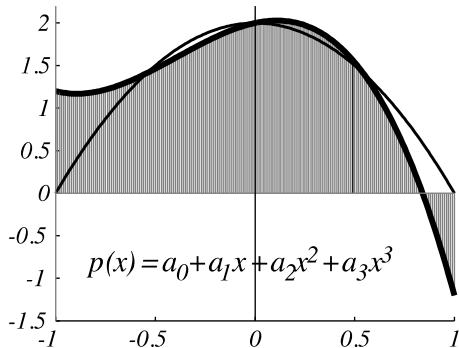
$$\left\{ \begin{array}{l} s_1 = \int_{x_1}^{x_2} \frac{x_2 - x}{x_2 - x_1} s(x) dx \\ s_h = \int_{x_{h-1}}^{x_h} \frac{x - x_{h-1}}{x_h - x_{h-1}} s(x) dx + \int_{x_h}^{x_{h+1}} \frac{x_{h+1} - x}{x_{h+1} - x_h} s(x) dx \\ s_n = \int_{x_{n-1}}^{x_n} \frac{x - x_{n-1}}{x_n - x_{n-1}} s(x) dx \end{array} \right.$$

+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Calcolo degli s_i
 - Utilizzo dei punti di Gauss



$$\int_a^b p(x) dx = \sum_{k=1}^n w_k p(x_k)$$



+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Calcolo degli c_i
- Ipotizzando che il sistema da risolvere sia

$$-k \frac{d^2 u(x)}{dx^2} = s(x) \quad u|_a = 0 \quad -k \frac{du}{dx} \Big|_b = 0$$

$$c_i \triangleq k \left[N_i(x) \frac{d\bar{u}(x)}{dx} \right]_a^b = k N_i(b) \frac{d\bar{u}(x)}{dx} \Big|_b$$

$$c_n = \left[k \frac{d\bar{u}(x)}{dx} \right]_b = 0$$

+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Calcolo degli c_i
- Ipotizzando che il sistema da risolvere sia

$$-k \frac{d^2 u(x)}{dx^2} = s(x) \quad u|_a = 0 \quad -k \frac{du}{dx} \Big|_b = 0$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{per } i = 1 \\ \text{per } i = 2, 3, \dots, (n - 1) \\ \text{per } i = n \end{array} \right. \quad \begin{array}{l} c_1 \text{ non si può calcolare} \\ c_i = 0 \\ c_n = 0 \end{array}$$

+ Calcolo esplicito dei coefficienti

- Sistema finale

$$\begin{cases} f_{1,1} \bar{u}_1 + f_{1,2} \bar{u}_2 + \dots + f_{1,n} \bar{u}_n & = & s(1) + c(1) \\ f_{2,1} \bar{u}_1 + f_{2,2} \bar{u}_2 + \dots + f_{2,n} \bar{u}_n & = & s(2) + c(2) \\ \dots & & \\ f_{n,1} \bar{u}_1 + f_{n,2} \bar{u}_2 + \dots + f_{n,n} \bar{u}_n & = & s(n) + c(n) \end{cases}$$

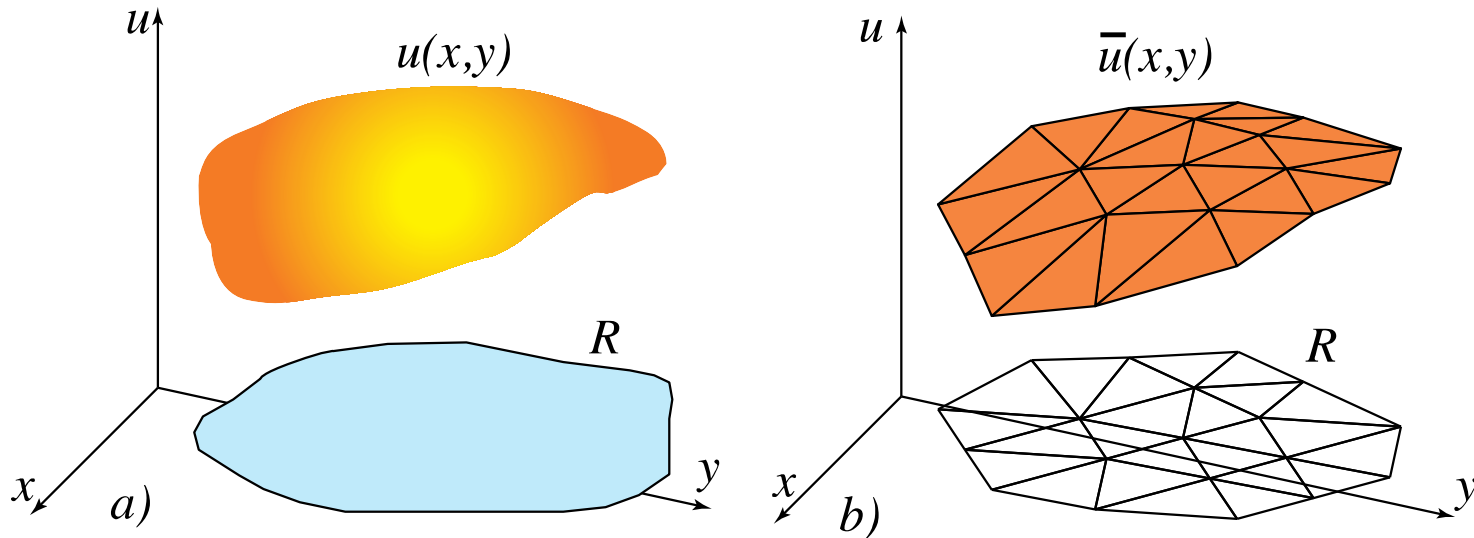
Dove

$$1 \bar{u}_1 + 0 \bar{u}_2 + \dots + 0 \bar{u}_n = 0$$

$$f_{1,1} = 1 \text{ e } f_{1,h} = 0 \text{ per } h \neq 1.$$

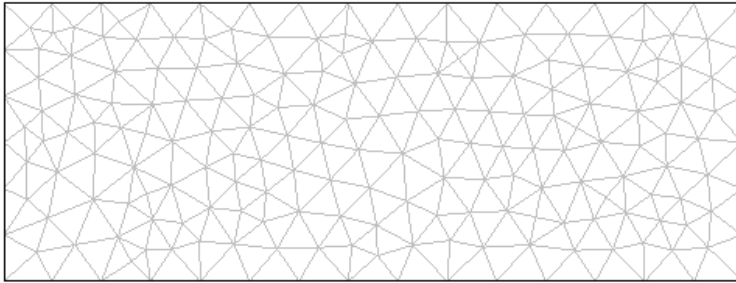
CASO BIDIMENSIONALE

+ Suddivisione del dominio in elementi

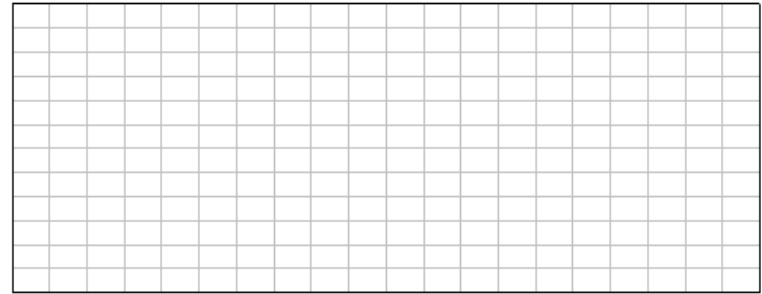


+ Mesh

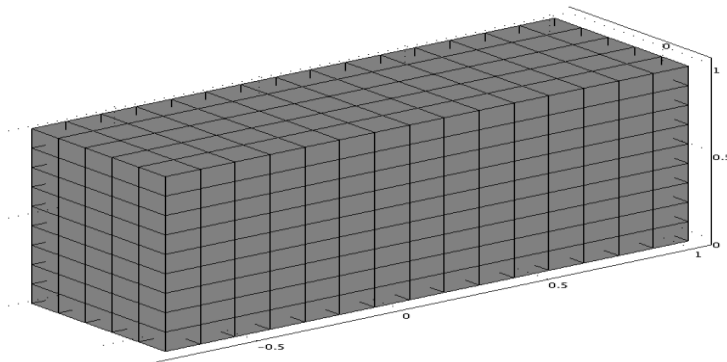
- Free Mesh



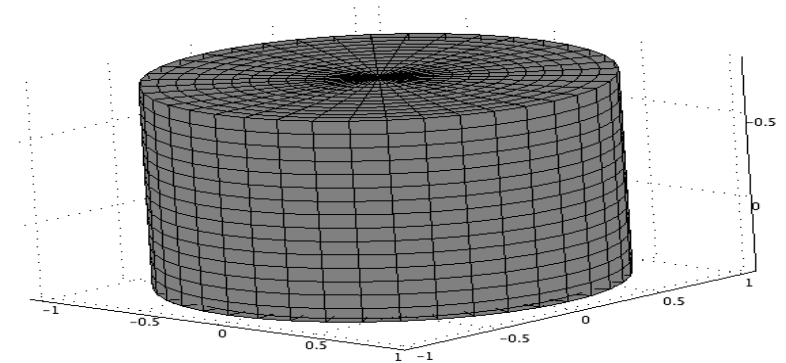
- Mapped Mesh



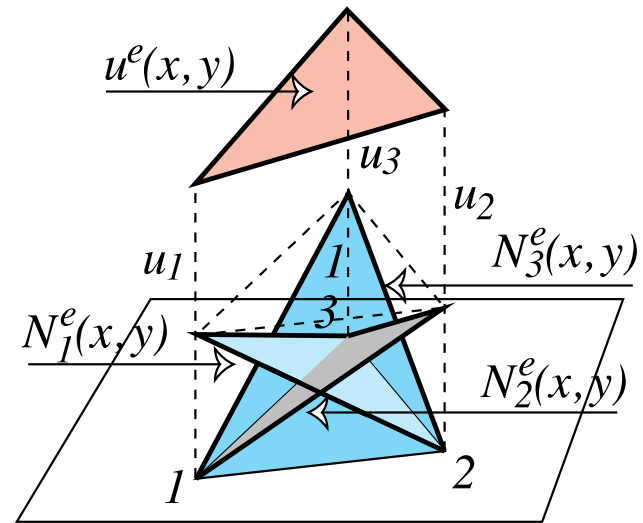
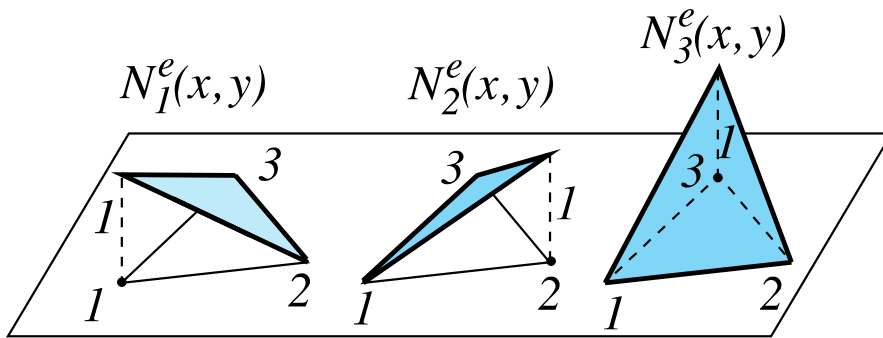
- Extruded Mesh



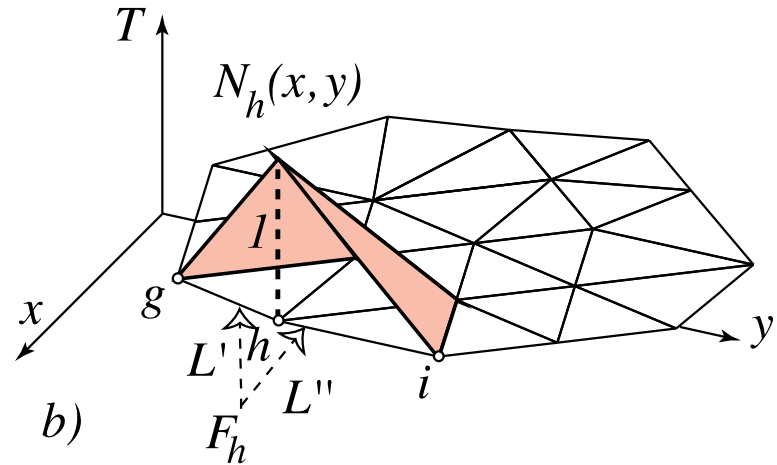
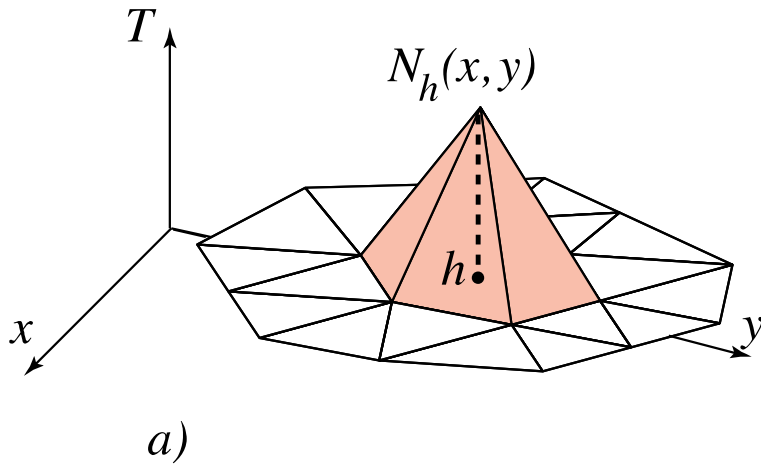
- Revolved Mesh



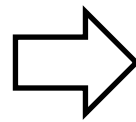
+ Funzioni di forma degli elementi



+ Funzioni di forma nodali



$$\bar{u}(x, y) = \sum_{h=1}^M \bar{u}_h N_h(x, y)$$



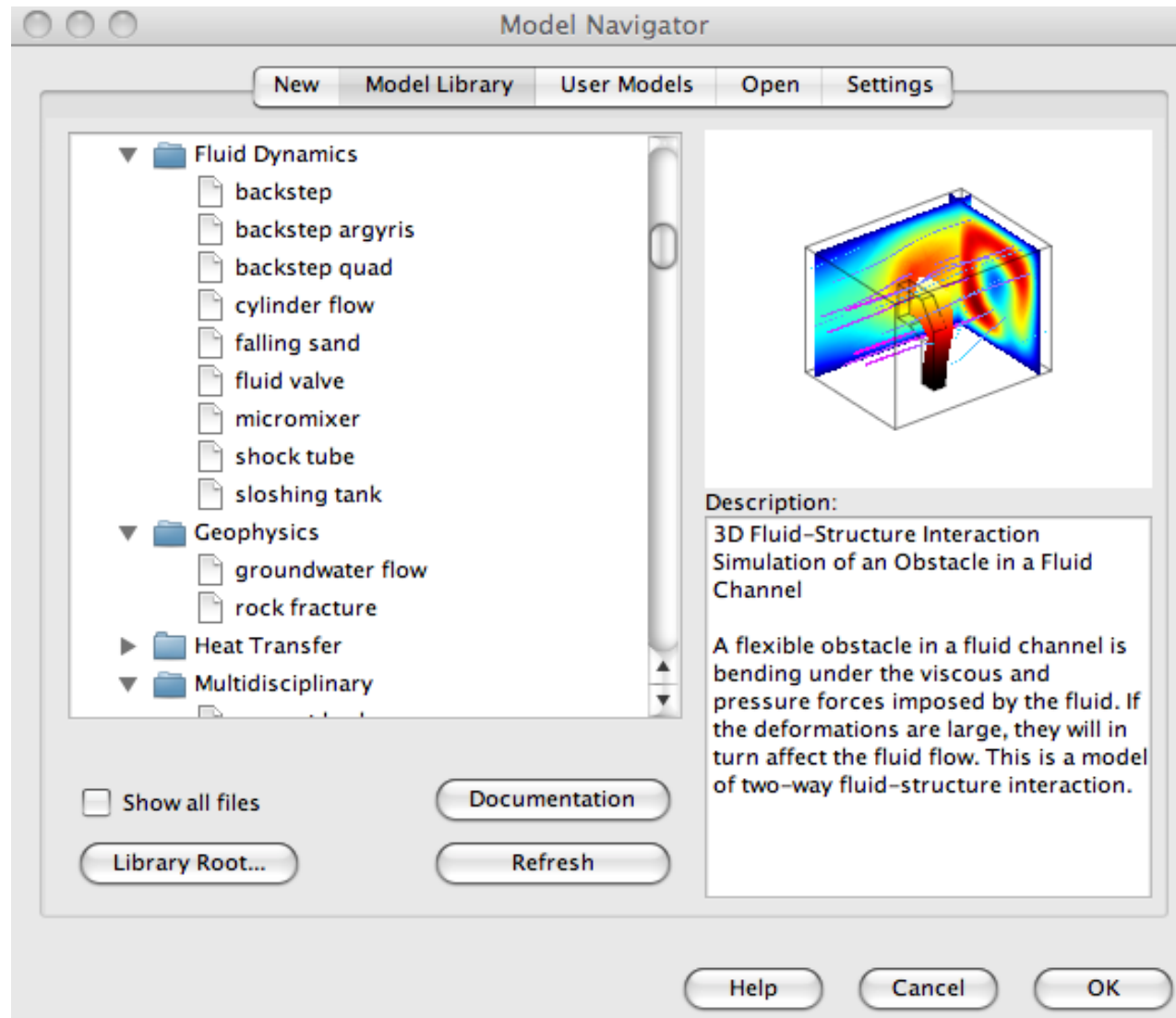
Metodo di
Galerkin

+ Nota

- Esistono altre strade che possono portare alla formulazione della “matrice fondamentale”
 - Metodi variazionali (principio dei lavori virtuali)
 - Formulazione diretta
 - Minimizzazione di un funzionale (energia potenziale totale)



+ Comsol Multiphysics



+ Documenti utili

- <http://www.dicar.units.it/mdp/tonti/science/elementiFiniti.pdf>

