

## LAB #3

### Risoluzione dell'equazione della diffusione del calore 1D stazionaria con le FD

#### ➤ Soluzione dei sistemi lineari con MATLAB

- Soluzione diretta dei sistemi lineari “\” (mldivide):  
 $x = A \backslash b$ , dove  $A$  è una matrice quadrata e  $b$  è un vettore colonna, dà la soluzione del sistema lineare di equazioni  $Ax = b$ .  
 MATLAB sceglie automaticamente l'algoritmo più appropriato per la soluzione del Sistema, a seconda della struttura di  $A$  (ad es. il MEG - Metodo di Eliminazione di Gauss viene utilizzato per matrici piene o sparse generiche, Thomas viene usato per matrici sparse tridiagonali).

#### ➤ Istruzioni speciali

- “spy(A)” grafica lo “sparsity pattern” (distribuzione degli elementi non nulli) della matrice  $A$ .
- “sparse(A)” converte una matrice sparsa o piena in forma sparsa eliminando tutti gli elementi pari a zero.
- “full(A)” converte una matrice sparsa in una piena introducendo gli elementi pari a zero.
- “spdiags( $B, c, m, n$ )” crea una matrice sparsa  $m \times n$  inserendo le colonne di  $B$  sulle diagonali specificate dal vettore  $c$ . ATTENZIONE: se  $m \geq n$  spdiags prende gli elementi delle sopradiagonali dalla parte inferiore delle colonne di  $B$ , e gli elementi delle sottodiagonali dalla parte superiore delle colonne di  $B$ ; se  $m < n$ , le sopradiagonali corrispondono alla parte superiore delle colonne di  $B$ , e le sottodiagonali corrispondono alla parte inferiore.

## ESERCIZI

- 1) In una parete infinita di spessore  $\delta = 50$  mm (v. Fig. 1) e conducibilità termica  $k = 5$  W/(m K) è presente una generazione volumetrica di calore  $q''' = 500$  kW/m<sup>3</sup>. La superficie A è adiabatica, mentre la superficie B è mantenuta ad una temperatura costante  $T_0 = 300$  K. Assumendo che il problema sia 1D lungo  $x$ , calcolare analiticamente e graficare la distribuzione di temperatura all'interno della parete. Ricalcolare quindi la distribuzione di temperatura utilizzando il metodo delle differenze finite (DF) e confrontare la soluzione numerica con quella analitica, usando stili di linea diversi, spiegati in una legenda.

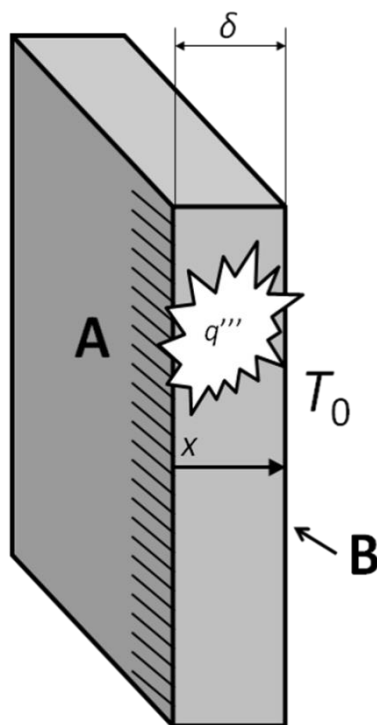


Fig. 1

- 2) In uno stabilimento industriale un tubo isolato (conducibilità termica isolante  $k = 0.15 \text{ W/(m K)}$ ), con un diametro interno  $D_{\text{int}} = 20 \text{ mm}$  ed un diametro esterno  $D_{\text{out}} = 50 \text{ mm}$  (vedi figura)) scorre acqua a temperatura costante  $T_w = 15^\circ\text{C}$  con un coefficiente di scambio termico  $h_{\text{in}} = 1000 \text{ W/m}^2/\text{K}$ . Nell'ambiente in cui si trova, la superficie esterna del tubo riceve un flusso termico uniforme  $q'' = 2 \text{ kW/m}^2$ . Calcolare e visualizzare la distribuzione di temperatura (in condizioni stazionarie) attraverso l'isolante (lungo la direzione " $r$ ") e confrontarla con la soluzione analitica, usando stili di linea diversi, spiegati in una legenda.

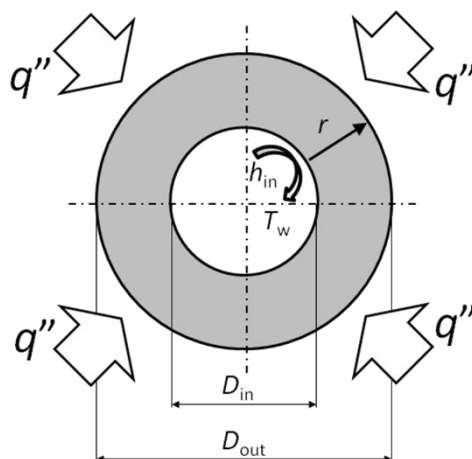


Fig. 2

- 3) Una barra cilindrica in rame (diametro  $D = 0.01 \text{ m}$ , lunghezza  $L = 4 \text{ m}$ ) è percorsa da una corrente  $I = 1 \text{ kA}$ . La barra (v. Fig. 3) è immersa in (e refrigerata da) un bagno di azoto liquido a  $T_b = 77 \text{ K}$  (coefficiente di scambio termico  $h = 500 \text{ W/(m}^2 \text{ K)}$ ). Le due estremità sono mantenute alla temperatura costante  $T = T_b$ . Calcolare numericamente la distribuzione di temperatura stazionaria lungo la barra in uno script, e plottare la temperatura lungo la barra in una figura.  
 Resistività elettrica Cu  $\rho_{\text{el}} = 1.75\text{e-}8 \text{ }\Omega \text{ m}$   
 Conducibilità termica Cu  $k = 350 \text{ W/(m K)}$   
 Risolvere l'esercizio considerando il minimo dominio computazionale.

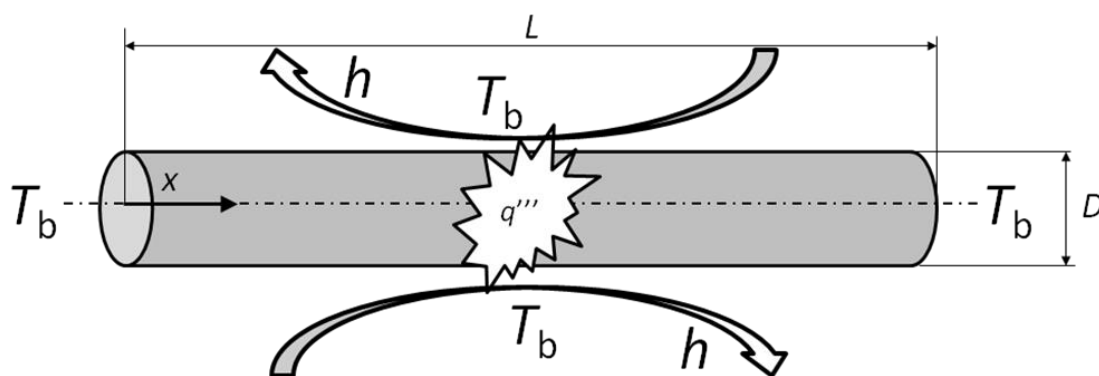


Fig. 3

- 4) Nella stessa geometria dell'esercizio 1, l'isolamento viene rimosso dalla superficie adiabatica, così che la superficie A si trova in contatto con un fluido a  $T_f = 273$  K con cui scambia calore per convezione (coefficiente di scambio termico  $h_f = 100$  W/(m<sup>2</sup> K)), v. Fig. 4. Calcolare analiticamente e numericamente (utilizzando le DF) la distribuzione di temperatura nella parete, e confrontare le due soluzioni sullo stesso grafico.

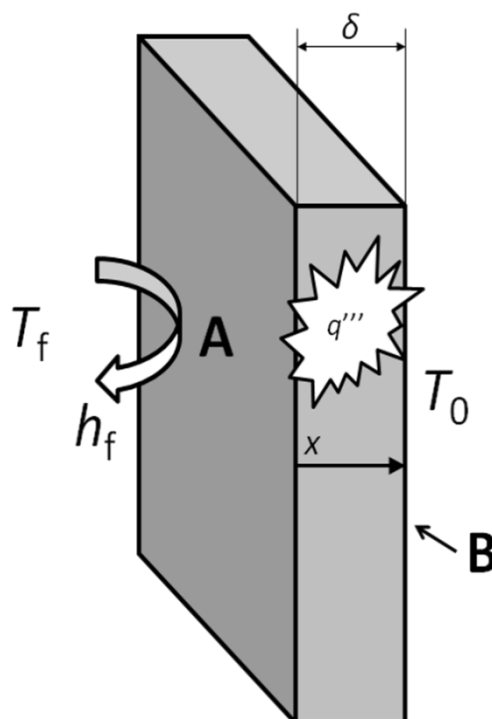


Fig. 4

- 5) Acqua pressurizzata alla temperature costante  $T_w = 400$  K scorre in un tubo cilindrico (diametro interno  $D_{in} = 20$  mm, diametro esterno  $D_{out} = 24$  mm, conducibilità  $k = 0.035$  W/(m K), coefficiente di scambio termico  $h_{in} = 100$  W/(m<sup>2</sup> K)). Sulla superficie esterna il tubo è refrigerato da aria a  $T_a = 300$  K (coefficiente di scambio termico  $h_{out} = 10$  W/(m<sup>2</sup> K)), v. Fig. 6. Calcolare analiticamente e numericamente il profilo di temperature radiale attraverso la sezione trasversale del tubo, utilizzando il metodo alle DF, e confrontare i due risultati in un grafico con una legenda adatta.

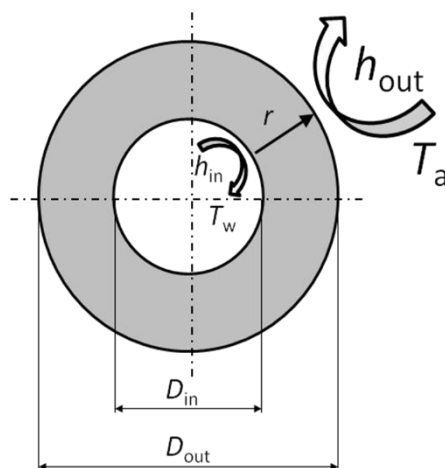


Fig. 6

- 6) Le pareti esterne di un edificio sono costituite da uno strato di mattoni (conduttività termica  $k_b = 0.55 \text{ W/m/K}$ ) rivestiti esternamente da uno strato di isolante (conduttività termica  $k_i = 0.04 \text{ W/m/K}$ ), con uno spessore rispettivamente di  $t_b = 25 \text{ cm}$  e  $t_i = 10 \text{ cm}$  (vedi figura). Si richiede di calcolare e rappresentare graficamente la distribuzione 1D di temperatura attraverso la parete nella stagione invernale, considerando un materiale omogeneo equivalente alla lastra di partenza, quando la superficie interna della parete è pari a  $T_{\text{in}} = 20 \text{ °C}$  e la superficie esterna sperimenta convezione con l'aria a  $T_{\text{ext}} = -5 \text{ °C}$  (coefficiente di scambio termico  $h_{\text{ext}} = 25 \text{ W/m}^2/\text{K}$ ). Poi si richiede di calcolare le perdite termiche attraverso la parete in funzione della conduttività dello strato di isolante.

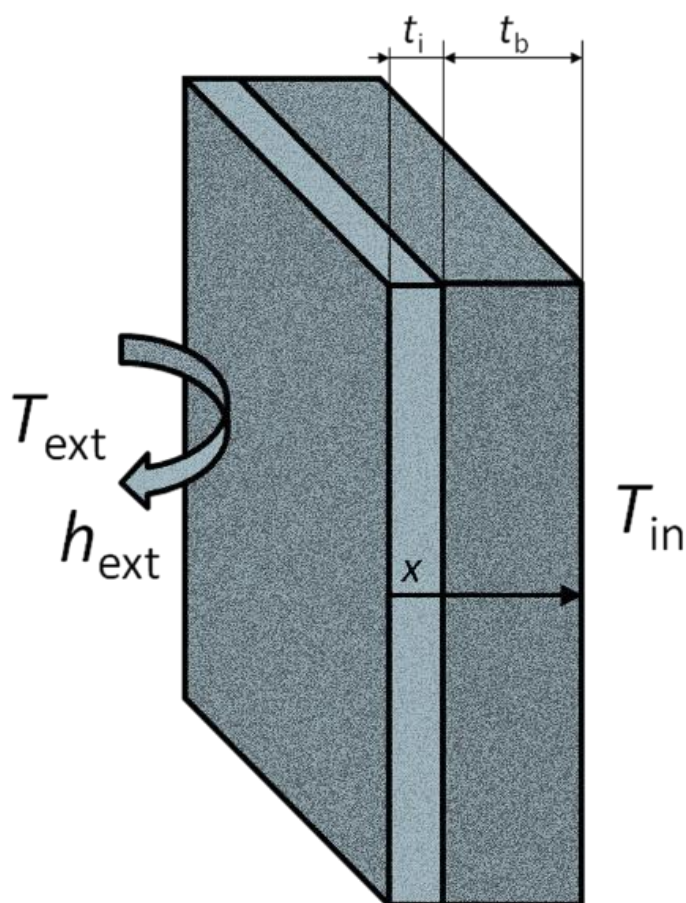


Fig. 6

- 7) In un impianto industriale, per ovvi motivi di compattezza, vengono utilizzati tubi esagonali in acciaio inossidabile (conduttività termica  $k = 17 \text{ W/m/K}$ ) per il trasporto di acqua pressurizzata ad una temperatura di  $T_{\text{acqua}} = 450 \text{ K}$  ed un coefficiente di scambio termico con la  $h_{\text{aria}} = 1000 \text{ W/m}^2\text{K}$ . Il tubo si trova in ambiente a temperatura ambiente:  $T_{\text{aria}} = 298.15 \text{ K}$  e  $h_{\text{aria}} = 100 \text{ W/m}^2\text{K}$ . Approssimando il tubo ad una geometria assialsimmetrica equivalente al tubo a base esagonale di partenza, calcolare analiticamente e numericamente il profilo di temperature attraverso la sezione trasversale del tubo. Dimensioni:  $e = 35 \text{ mm}$ ,  $s = 30 \text{ mm}$ ,  $d = 25 \text{ mm}$ .

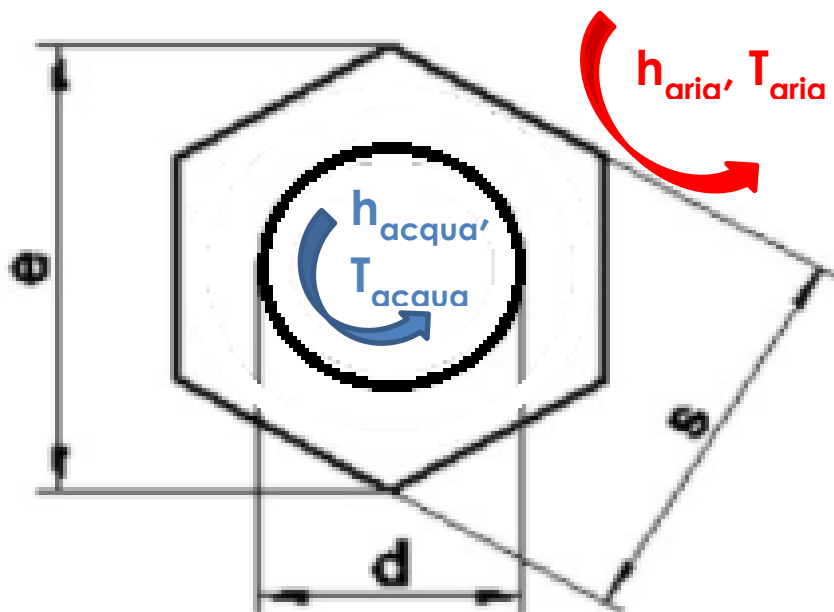


Fig. 7

- 8) Nella notte di Halloween una zucca viene decorata ed esposta in cortile ad una temperatura di  $T_{\text{aria}} = 5\text{ }^{\circ}\text{C}$  con un coefficiente di scambio termico  $h_{\text{aria}} = 100\text{ W/m}^2\text{K}$ . All'interno di essa viene posta una torcia il cui carico termico sulla superficie interna di è  $50\text{ W/m}^2$ . Approssimando la zucca ad un guscio sferico, calcolare numericamente la distribuzione di temperatura lungo la direzione  $r$  e rappresentarla graficamente.

Diametro interno:  $d_{\text{in}} = 20\text{ cm}$

Diametro esterno:  $d_{\text{out}} = 30\text{ cm}$

Conducibilità termica:  $k = 0.2\text{ W/mK}$

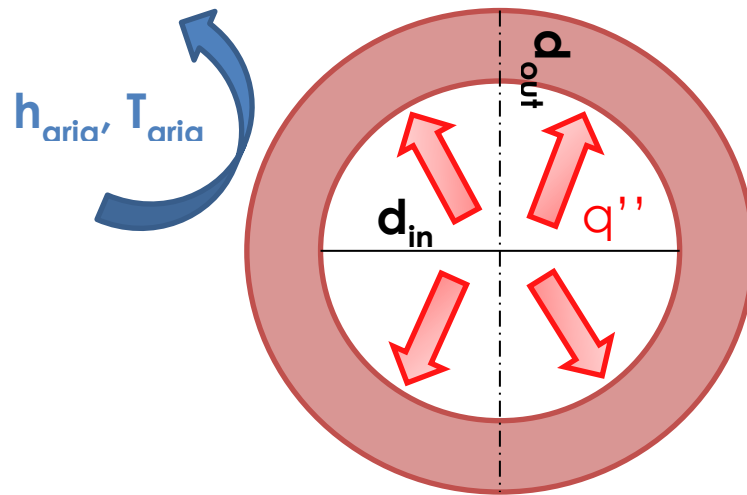


Fig .8