Dade la aguierne equeción que modele la transferencia de calor en una barr

$$g_{i_{j_{1}}}\frac{dT}{dt} = g_{i_{1}}\frac{dT}{dt} + G(x); \quad \forall x \in (T, 4); \quad g_{i_{j_{1}}} = 1; \quad k = 2; \quad G(x) = (00 * (0 - x))$$

$$T = 10!_{peq^{2}} - 2^{\frac{2}{p-1}}\frac{dT}{dt} = 1!_{peq^{2}}; \quad P(x, 2) = 000^{\circ}$$

- Ottligando el método de Dismartico Fínicos (Gelecko um funcionno de torres friedes) y conciderando un cequiama temporal equidata, acomera el sterior pare um rado obtesido en múlticomando de referencia um vindida en el referencia para partir por el regional que asegure la estabilidad del enfolujó.
   ST 11(0), 28.845, 35.945, 94.173, 32.959 es 11. Celcular la colución en T<sup>ell</sup> utilizando un esquerar implicado con xisió 1.
   ¿Cuall de el valor de temporación en el purno xisió 2 según ol resultado obtendo en el punto tri? Discurado como es tega al resultado.
   ¿Cuall de el valor y la dirección del Riquisto carro en el punto xisió 2 según el resultado obtendo en el punto tri? Discurado como es tega al resultado.

and es decir, resuelvo la expresión en el futuro utilizando valores actuales (en n). Esto es:

$$\delta_{\mathbb{C}^{b}}\left(\frac{q_{4}}{L_{av}TL_{av}}\right) = x \frac{9x_{1}}{3_{4}L_{a}} + C_{a}(x)$$

En primer lugar, se deben obtener las matrices K, C y el vector F. Luego, el sistema queda representado como

$$\rho c_* \subseteq \left(\frac{\underline{\underline{T}^{**2}}\underline{\underline{T}^*}}{4^*}\right) = \underline{\underline{K}}\underline{\underline{T}^*} + \underline{\underline{F}}$$

Ahora si, calculo las matrices Ky C. Dado que ambas matrices dependen de h, y para cada

$$K = \frac{\kappa}{\kappa} \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & \frac{1}{4} \end{bmatrix} = \frac{1}{0.5} \begin{bmatrix} \frac{4}{1} & \frac{1}{4} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{4}{4} & \frac{4}{4} \end{bmatrix} \qquad C^{\alpha} = \frac{Ch}{h} \begin{bmatrix} \frac{8}{1} & \frac{1}{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{1} & \frac{1}{1} \\ \frac{1}{1} & \frac{1}{2} \end{bmatrix} = \frac{1}{1} \frac$$

Calculo el vector F F = Fa + Fa + Fa Como quiero ver F para x3, solo tengo en cuenta Fg

$$N_{i_{1}}^{2} = \frac{5 \cdot 5}{0.5} = 6 \cdot \frac{7}{0.5} \quad N_{i_{2}}^{2} = \frac{7 \cdot 2.5}{0.5} = \frac{1}{0.5} \cdot 5$$

$$N_{i_{1}}^{2} = \frac{5 \cdot 5}{0.5} = 7 \cdot \frac{1}{0.5} \quad N_{i_{2}}^{2} = \frac{7 \cdot 2.5}{0.5} = \frac{1}{0.5} \cdot \frac{1}{0.5} = \frac{1}$$

Para simplificar los cálculos, y sabiendo que las fuerzas externas dependen de x, utilizaré un valor medio de la función para cada elemento G(ex) = 450+700 = 125 G(ex) = 400+50 = 75 G (2.5)=150 G(3)=100 G(3.5)=50

$$\Gamma_{q}^{ex} = \int_{N_{q}} \left( \tau_{25} \right) \left\{ \int_{2a}^{a} \left( \frac{x}{a_{5}} \right) 125 \, d_{x} = 750 \, x - 125 \, x' \right|_{2a}^{a_{5}} \cdot 125 - 109 \, y - 25 \, z - 25 \, x' - 25 \, x' - 25 \, x' \right\}_{a_{5}}^{a_{5}} \cdot 918.75 - 900 = 18.75$$

$$\Gamma_{q}^{ex} = \int_{2a_{5}}^{a_{5}} \left( \frac{x}{a_{5}} - \frac{x}{a_{5}} \right) 125 \, d_{x} = 125 \, x' - 625 \, x' \right]_{2a_{5}}^{a_{5}} \cdot 750 + 734 \, 25 \, x - 31.25$$

$$\Gamma_{q}^{ex} = \int_{2a_{5}}^{a_{5}} \left( \frac{x}{a_{5}} - \frac{x}{a_{5}} \right) 125 \, d_{x} = 125 \, x' - 625 \, x' \right]_{2a_{5}}^{a_{5}} \cdot 750 + 734 \, 25 \, x - 31.25$$

$$\Gamma_{q}^{ex} = \int_{2a_{5}}^{a_{5}} \left( \frac{x}{a_{5}} - \frac{x}{a_{5}} \right) 125 \, d_{x} = 125 \, x' - 625 \, x' - 625$$

F= 31,25+18,75=50

-4Tn. + 8Tn -4Tn+ = 50

F 3 Solo calculo en el punto 2, ya que tiene condición dirichlet en el punto 1 T=10 N =  $\frac{x-2}{0.5} = \frac{x-2}{0.5} = \frac{x}{0.5} = 4$ 

$$\begin{array}{lll} G_{1}(\Psi) = 0 & \text{$\int^{e\,\Psi}_{-} - Calculo las dos componentes, pero a la del nodo 2 se le suma la condición de borde } & N_{1}^{e\,\Psi} = \frac{4 - 2}{6 \cdot 5} & = \frac{2}{6 \cdot 5} & N_{2}^{e\,\Psi} = \frac{2 \cdot 2 \cdot 5}{6 \cdot 5} & = \frac{2}{6 \cdot 5} & N_{2}^{e\,\Psi} = \frac{2 \cdot 2 \cdot 5}{6 \cdot 5} & N_{2}^{e\,\Psi} = \frac{2 \cdot 2 \cdot 5}{6 \cdot 5} & N_{2}^{e\,\Psi} = \frac{2}{6 \cdot 5} & N_{2}^{e\,$$

El vector F final queda

$$\frac{F}{=} \begin{bmatrix}
10 \\
43.75+34.25 \\
34.25+34.25 \\
18.75+6.25 \\
2.25
\end{bmatrix}
\begin{bmatrix}
40 \\
75 \\
50 \\
25 \\
25 \\
325
\end{bmatrix}
\begin{bmatrix}
47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-47 \\
-4$$

$$\begin{split} T_3^{n+4} &= \Delta + \left[ -4(4)T_4^n - 4)T_2^n + 40 \right) + 8(-4)T_4^n + 8T_2^n - 4T_4^n + 3T_4^n - 4)T_4^n + 50) + 8(-4)T_4^n + 25) - 4(-4)T_4^n + 3T_4^n + 325) \right] \\ &+ \frac{4}{78} \left[ T_2^{n+1} T_3^n + T_4^{n+1} \right] \end{split}$$

B Con un esquema implícito, los cálculos cambian, quedando la ecuación como: 
$$\frac{e^{c_F}}{\delta t} \subseteq [T^{n_1} - T^n] = \underline{k} T^{n_1} + \underline{F} \Rightarrow \frac{e^{c_F}}{\delta t} \subseteq T^{n_1} - \underline{k} T^{n_2} = \underline{f} + \frac{e^{c_F}}{\delta t} \subseteq T^n$$

$$\frac{1}{6n} \subseteq \underline{T} = \begin{bmatrix} 49.873 \\ 84.9975 \\ 129.8083 \\ 132.2283 \\ 132.2283 \\ 132.3975 \end{bmatrix} = \underbrace{F}_{+} \frac{1}{6n} \subseteq \underline{T}_{-}^{-} = \begin{bmatrix} 59.875 \\ 159.9975 \\ 172.8083 \\ 153.2283 \\ 159.6475 \end{bmatrix}$$

 $T^{n+0}(3.2) = N_1(3.2) T_3 + N_2(3.2) T_4 = \frac{39.32}{3.5} + 5.324 \frac{3.2-3}{3.5} - 79.93 = 59.641$ N 35-X El flujo se obtiene como  $-|\mathbf{x}|\frac{d^{2}}{d^{2}\mathbf{x}}\Big|_{\mathbf{S},\mathbf{E}}$  Sabiendo que T se calcula como  $-\mathsf{T}(\mathbf{x})=N_{c}^{e}\mathsf{T}_{c}^{e}+N_{c}^{e}\mathsf{T}_{c}^{e}$ Por lo tanto, el flujo es

Dada la barra que se muestra en la siguiente figura Ley de Fourier:  $-k \frac{dT}{dx} = q$ Fuente solo en e5 G=30 [W/cm] 45 / Tder=100 (9C) 47 0.5 (PC/m) Disposition. (x 0 = x = 0,5)

En el q' multiples por 10 Dividir la barra en 5 elementos de dos nodos (6 nodos en total) de 10 cm cada uno. clemento e5 hay una fuente G=30 W/cm constante (solo en ese elemento).

- a) Calcular el valor de temparatura de cade norfo, considerendo la ecuación del calor en estado estacionado y sin termino reactivo
- b) Informar el valor de temperatura y el fiujo de calor en el punto x=25 cm.
   c) Ahora, considerando la ocuación cun el termino temporal, si en un determinado paso de tempo se tiono: Ty=63.5, Ty=67.6 y Ty=74.5, Informe el valor de temperatura de
- T<sub>s</sub> en el siguiente paso de temps, utilizando un esquema implicito con At=0.05.

S: Entra calor, la comp. deberta 2 numenta Siszie debe 4: Swining

La ecuación de calor en estado estacionario sin término reactivo de forma matricial para elementos finitos 1D se expresa como:  $K \frac{d-1}{dx^2} + Q = 0$ 

 $\Delta x = 10 \, \text{cm} = 0.1 \text{m}$ x=25 W/mc G=300 W/m en es

-250 500

0

-250

-250 500 -250 4.Q (sique dando 150)

Spor Divitclet 100,4 100,45 100,55

en total (con las fronteras). r; clc; 8; x1 = 8.5; n = 6; Nodo equiespaciado node = linspace(x0, x1, n);

Haciendo los calculos me da (para verificar): b) T(0.25) = 100,475

100

q(0.25) = -12,5

100

c) Si tenemos solo T2, T3 y T4, cómo asumis los otros valores de T? Como 0? Planteas toda la matriz completa como en el ejercicio que resolviste a la izquierda o analizas solo esa parte reducida que abarca T2, T3 y T4?

Para mi que cometieron de nuevo el error de olvidarse que el stencil en esquemas temporales incluye toda la matriz K, a diferencia del stencil del esquema estacionario

Condición de estabilidad:  $Fo = \frac{a\Delta t}{\Delta v^2} \le 0.5 \rightarrow \Delta t \le \frac{0.5\Delta x^2}{\Delta t}$