

continua Elemento Finito...  
 desde pag. 8 de la sesión anterior.

- Strong Form.

$$k \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = -q(x), \text{ Para } 0 < x < L$$

$$u(0) = u(L) = 0$$

- Weak Form: introduce Resumen en pag. 8)

$$\int_0^L k \frac{du}{dx} \frac{dv}{dx} dx = \int_0^L q v dx$$

- Aproximaciones:

Nosotros usaremos 4 elementos de longitud "h"

$h = L/4$  y las funciones sombrero (hat functions)

$$u(x) = \sum_{i=1}^N u_i \varphi_i(x) = \underline{\varphi}^T(x) \underline{u}$$

$$v(x) = \sum_{i=1}^N v_i \varphi_i(x) = \underline{v}^T \underline{\varphi}(x)$$

donde:

$$\underline{\varphi}^T(x) = [\varphi_1(x) \varphi_2(x) \varphi_3(x)]$$

- insertando Aproximaciones en la weak form.

$$\int_0^L k \underbrace{v^T}_{\frac{dv}{dx}} \underbrace{\varphi'(x)}_{\frac{du}{dx}} \underline{\varphi}^T(x) \underline{u} dx = q \int_0^L \underbrace{v^T}_{v} \underline{\varphi}(x) dx$$

$$\rightarrow \underline{v}^T \int_0^L k \varphi'(x) \varphi^T(x) dx \underline{u} = \underline{v}^T \int_0^L q \varphi(x) dx$$

Esto se necesita mantener para  $\underline{v}$  arbitrario.

$$\int_0^L k \varphi'(x) \varphi^T(x) dx \underline{u} = q \int_0^L \varphi(x) dx$$

$\mathbb{K}$

$F$  (force)

Matriz de rigidez (stiffness matrix)

$$\underbrace{\mathbb{K}}_{3 \times 3} \underline{u} = \underline{F}$$

$\underbrace{\quad}_{3 \times 1} \quad \underbrace{\quad}_{3 \times 1}$

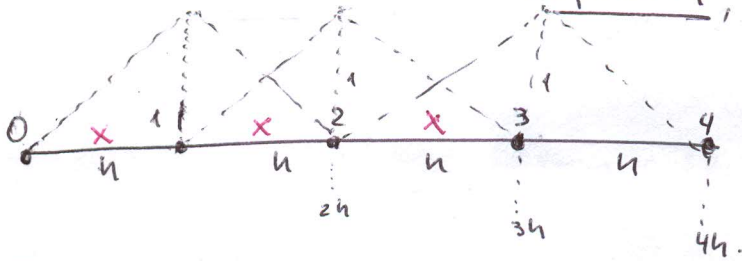
$$K_{3 \times 3} = \int_0^L \underbrace{\kappa}_{3 \times 1} \underbrace{\Psi'(x)}_{1 \times 3} \Psi^T(x) dx$$

Porq'  $K_{3 \times 3} \rightarrow$  Porque (2)

Tenemos 3 desconocidas variables.

- debemos verificar la Esparsidad, simetrica.

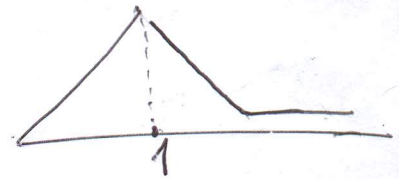
Eusebio IN602



Tenemos 3 desconocidas variables,  $u_1, u_2, u_3$  esencialmente:

$$u(x) \approx \sum_{i=1}^3 u_i \Psi_i(x)$$

$$\Psi_1(x) = \begin{cases} \frac{x}{h} & 0 \leq x \leq h \\ \frac{2h-x}{h} & h \leq x \leq 2h \\ 0 & \text{elsewhere} \end{cases}$$



$$\Psi_2(x) = \begin{cases} \frac{x-h}{h} & h \leq x \leq 2h \\ \frac{3h-x}{h} & 2h \leq x \leq 3h \\ 0 & \text{elsewhere} \end{cases}$$

$$\Psi_3(x) = \begin{cases} \frac{x-2h}{h} & 2h \leq x \leq 3h \\ \frac{4h-x}{h} & 3h \leq x \leq 4h \\ 0 & \text{elsewhere} \end{cases}$$

Matrix de rigidez:

Recall:  $K_{ij} = \int_0^L \kappa \Psi_i' \Psi_j' dx \rightarrow \left( K_{3 \times 3} = \int_0^L \kappa \Psi_i'(x) \Psi_j'(x) dx \right)$

$$K_{ij} = \int_0^L \kappa \Psi_i' \Psi_j' dx = \underbrace{\int_0^h \kappa \Psi_i' \Psi_j' dx}_{\text{integración sobre el elemento 1}} + \underbrace{\int_h^{2h} \kappa \Psi_i' \Psi_j' dx}_{\text{integración sobre elemento 2}} + \int_{2h}^{3h} \kappa \Psi_i' \Psi_j' dx + \dots + \int_{3h}^{4h} \kappa \Psi_i' \Psi_j' dx$$

Podemos llamar:

$$\sum_{i=1}^4 K_{ij}^{(e)}$$

La matrix de rigidez es la sumatoria en todo el sistema.

donde

$$K_{ij}^{(e)} = \int_e k \psi_i' \psi_j' dx$$

Nosotros vemos que la matrix de rigidez global puede ser obtenida como la sumatoria de rigidez individual (llamada rigidez del elemento) definida sobre el elemento individual, haciendo el dominio que sea una propiedad de la matrix elemento referida como SUMABILIDAD de la Rigidez.

Let me do some computations:

$$K_{11} = \int_0^L k \psi_1'^2 dx = k \left[ \int_0^h \psi_1'^2 dx + \int_h^{2h} \psi_1'^2 dx \right] = k \left[ \frac{1}{h} + \frac{1}{h} \right] = \frac{2k}{h}$$

$$\psi_1 = \frac{x}{h} \rightarrow \psi_1' = \frac{1}{h}, \quad \psi_1'^2 = \left(\frac{1}{h}\right)^2 = \frac{1}{h^2} \rightarrow$$

$$\int_0^h \psi_1'^2 dx = \int_0^h \frac{1}{h^2} dx = \frac{x}{h^2} \Big|_0^h = \frac{h}{h^2} - 0 = \frac{1}{h}$$

$$\psi_1 = \frac{2h-x}{h}, \quad \psi_1' = -\frac{1}{h}, \quad \int_h^{2h} \psi_1'^2 dx = \int_h^{2h} \left(-\frac{1}{h}\right)^2 dx = \frac{x}{h^2} \Big|_h^{2h} = \frac{2h}{h^2} - \frac{h}{h^2} = \frac{h}{h^2} = \frac{1}{h}$$

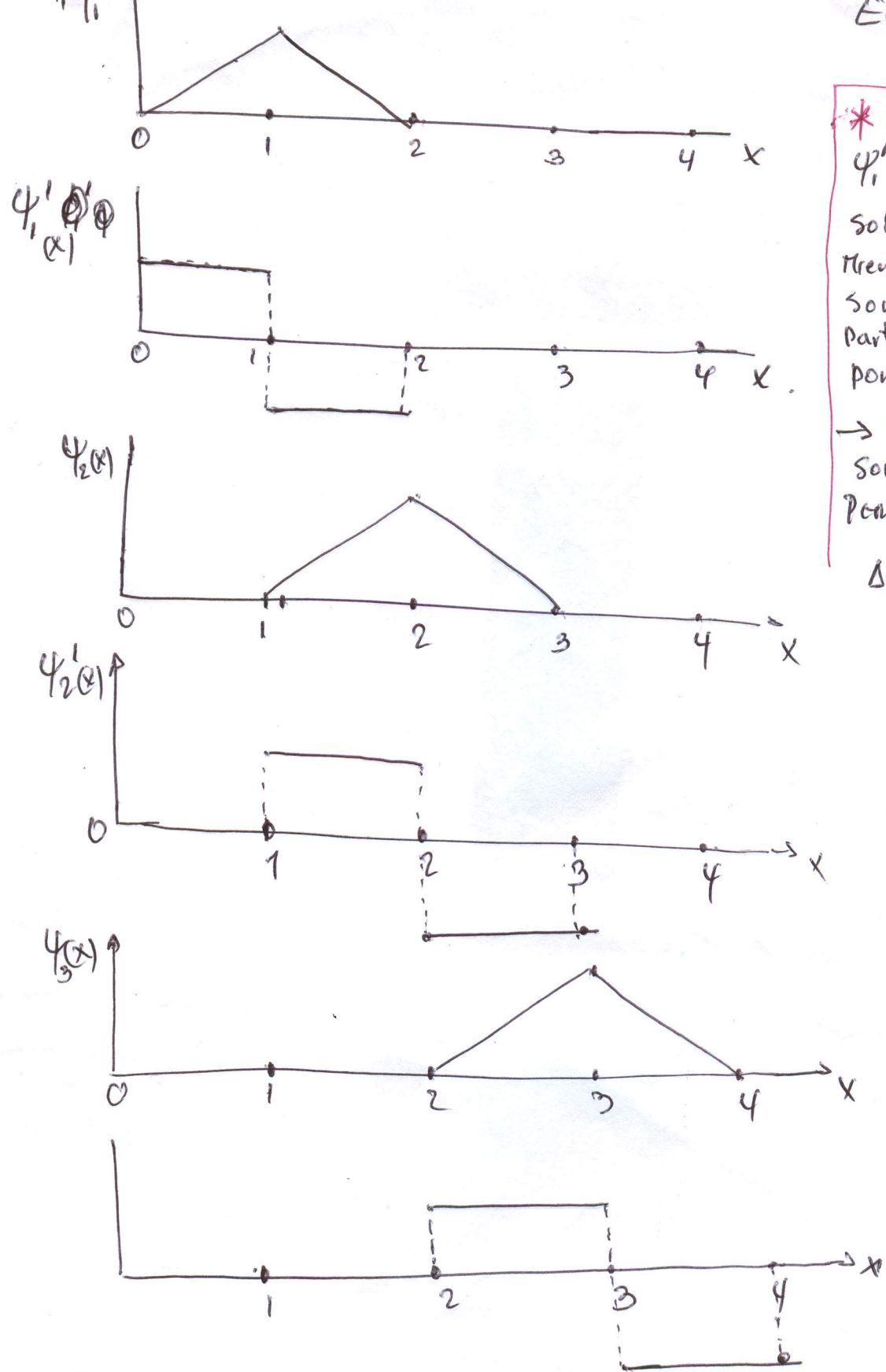
$$K_{12} = \int_0^L k \psi_1' \psi_2' dx = k \int_h^{2h} \left(-\frac{1}{h}\right) \left(\frac{1}{h}\right) dx = -\frac{k}{h}$$

$$K_{21} = K_{12} \quad (\text{simetrica } k)$$

$$K_{13} = \int_0^L k \psi_1' \psi_3' dx = 0 \quad \text{Por sparsity o esparcidad de la matrix}$$

$$\rightarrow K_{31} = K_{13} = 0$$

Why.



\* los productos  $\psi_i \psi_j$  y  $\psi_i' \psi_j'$  son no ceros sólo sobre el elemento 2, mientras que  $\psi_i \psi_3$  y  $\psi_i' \psi_3'$  son ceros en todas partes (no se ~~trazan~~ superponen).

→ los integrales  $K_{12}$  y  $K_{21}$  son no ceros  
 Pero  $K_{13} = K_{31} = 0$   
 Automáticamente.

Matrix sparsity cuando tiene ceros.

Note:  $\psi_i$  y  $\psi_i'$  son diferentes de zero solo en los elementos  $\Omega_1$  y  $\Omega_2$  adyacentes al nodo 1. Similarmente  $\psi_2$  y  $\psi_2'$  son no ceros solo en los elementos  $\Omega_2$  y  $\Omega_3$  adyacente al nodo 2.  $\psi_3$  y  $\psi_3'$  son no ceros en los elementos  $\Omega_3$  y  $\Omega_4$  adyacentes al nodo 3.

en consecuencia, los productos  $\psi_i \psi_j$  y  $\psi_i' \psi_j'$  son no ceros solo donde los apoyos para las funciones bases  $\psi_i$  y  $\psi_j$  se superponen. For example.

\*

$$K_{22} = \int_0^L k \psi_2'^2 dx = k \left( \int_h^{2h} \left(\frac{1}{h}\right)^2 dx + \int_{2h}^{3h} \left(-\frac{1}{h}\right)^2 dx \right) = \frac{2k}{h}$$

$$K_{23} = \int_0^L k \psi_2' \psi_3' dx = k \int_{2h}^{3h} \left(-\frac{1}{h}\right) \left(\frac{1}{h}\right) dx = -\frac{k}{h}$$

Por simetria:

$$K_{32} = K_{23} = -\frac{k}{h}$$

$$K_{33} = \int_0^L k \psi_3'^2 dx = k \left( \int_{2h}^{3h} \left(\frac{1}{h}\right)^2 dx + \int_{3h}^{4h} \left(-\frac{1}{h}\right)^2 dx \right) = \frac{2k}{h}$$

La matrix es: *ensemble*

$$K = \frac{k}{h} \begin{vmatrix} 2 & -1 & 0 \\ -1 & 2 & -1 \\ 0 & -1 & 2 \end{vmatrix}$$

*sparsity*

Shorq: imagine como  $k$  podiamos aumentar si nosotros tenemos mas elementos:

$$K = \begin{vmatrix} 2 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 2 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 2 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 2 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 2 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 2 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 2 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 2 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 2 & -1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 2 \end{vmatrix}$$

*trigonalidad*

- La forma de la plantilla depende la selección de las funciones bases
- la sparsity de la matrix de rigidez es debido al hecho que las funciones bases han sido definidas ser ceros sobre la mayor parte del dominio.

similarmente Para F:

$$F_i = \int_0^L q \psi_i dx$$

Asi:

$$F_1 = q \int_0^L \psi_1 dx = q \left[ \int_0^h \frac{x}{h} dx + \int_h^{2h} \left( \frac{2h-x}{h} \right) dx \right] = qh$$

$$F_2 = q \int_0^L \psi_2 dx = q \left( \int_h^{2h} \left( \frac{x-h}{h} \right) dx + \int_{2h}^{3h} \left( \frac{3h-x}{h} \right) dx \right) = qh$$

$$F_3 = qh.$$

$$F = qh \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$$

Solucion

$$K \underline{u} = F \rightarrow \frac{k}{n} \begin{pmatrix} 2 & -1 & 0 \\ -1 & 2 & -1 \\ 0 & -1 & 2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \end{pmatrix} = qh \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$$

$$\rightarrow \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \end{pmatrix} = \frac{qh^2}{1} \begin{pmatrix} 3/2 \\ 2 \\ 3/2 \end{pmatrix}$$

La solución se hace:

$$u(x) = qh^2 \left[ \frac{3}{2} \psi_1(x) + 2 \psi_2(x) + \frac{3}{2} \psi_3(x) \right]$$

$$u(x) = \frac{qh^2}{2k} \begin{cases} 3 \frac{x}{h}, & 0 \leq x \leq h \\ 2 + \frac{x}{h}, & h \leq x \leq 2h \\ 6 - \frac{x}{h}, & 2h \leq x \leq 3h \\ 12 - 3\frac{x}{h}, & 3h \leq x \leq 4h \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \psi_1(x) &= \frac{x}{h} \\ u_1(x) &= qh^2 (3/2) \\ \rightarrow u_1 \psi_1 &= \frac{3}{2} qh^2 \frac{x}{h} \\ &= \frac{qh^2}{2} (3 \frac{x}{h}) \end{aligned}$$

similarmente:

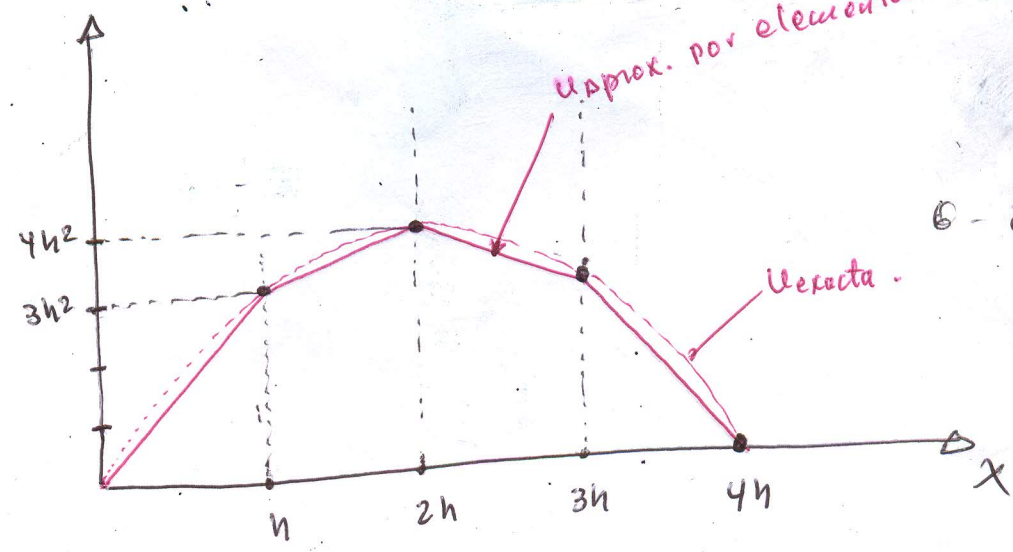
$$k u'(x) = \frac{qh}{2} \begin{cases} 3, & 0 \leq x \leq h. \\ 1, & h \leq x \leq 2h \\ -1, & 2h \leq x \leq 3h. \\ -3, & 3h \leq x \leq 4h. \end{cases}$$

Recall:

$$u_{exacta}(x) = \frac{7x}{2k} (4h - x)$$

$$k u'_{exacta}(x) = \frac{qh}{2} (4 - 2\frac{x}{h})$$

$\frac{u}{(qh/2k)}$



Note:

- que la solución exacta coincide en los puntos nodales esto es realmente ~~es~~ en 1D conditions.
- en general, nosotros no esperamos valores exactos en los nodos.

Derivación exacta:

Eusebio Inocencio (8)

$$k \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = -q$$

$$u(0) = 0$$

$$\frac{\partial u}{\partial x}(L) = 0$$

↓

$$k \frac{\partial u}{\partial x} = -qx + c_1 \rightarrow k u(x) = -q \frac{x^2}{2} + c_1 x + c_2$$

$$u(0) = 0 \rightarrow c_2 = 0$$

$$k \frac{\partial u}{\partial x}(L) = 0 \rightarrow -qL + c_1 = 0 \rightarrow c_1 = qL$$

$$\rightarrow u_{\text{exact}}(x) = \frac{1}{k} \left( -q \frac{x^2}{2} + qLx \right)$$

$$= \frac{qx}{2k} (2L - x)$$

Now: Para  $L = 2h$ .

$$u_{\text{exact}}(x) = \frac{qx}{2k} (4h - x)$$

TAREA:

$$D \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + V \frac{\partial u}{\partial x} = -qx$$

use 4 elementos

condiciones frontera:  $u(0) = 0$   
 $u(L) = 0$