Introducción al método de los elementos finitos

Cristhian Montoya

Universidad EAFIT

cdmontoyaz@eafit.edu.co

Escuela de Ciencias Aplicadas e Ingeniería

Ingeniería Matemática

Mayo 2023





- 1 Introducción al método de elementos finitos Introducción
- 2 Dos modelos como ejemplo Barra elástica transmisión del calor
- 3 Formulación débil
- 4 método de elementos finitos
- **5** Referencias



Introducción

El método de los Elementos Finitos (MEF) es una técnica general para resolver ecuaciones diferenciales que aparecen en el modelado de problemas en ciencia e ingeniería, tales como mecánica de fluidos, propagación de ondas, problemas de conducción del calor, procesos de difusión-convección, procesos de reacción-difusión, problemas de estructuras, sólo por mencionar algunas áreas de interés de la matemática aplicada o ingeniería.

En esta introducción al método de elementos finitos, el objetivo es resolver algunos problemas elípticos que aparecen en la teoría de elasticidad y en la conducción de calor, como también presentar resultados de existencia y unicidad de las soluciones.





Introducción

La esencia del método de los elementos finitos es dividir el dominio o cuerpo sobre el que se trabaja en subdominios más pequenos que llamaremos elementos, y formular el problema en cada uno de estos elementos en términos de ecuaciones más sencillas. La idea del método es discretizar y luego aproximar numéricamente la solución de la ecuación diferencial por medio de funciones de aproximación o de interpolación.

Para resolver un problema usando elementos finitos, se deben realizar los siguiente pasos:

- Hallar una formulación variacional del problema
- Construir los espacios de dimensión finita V_h
- ullet Resolver el problema discreto en V_h
- Implementar el método en un programa de computación.





Introducción

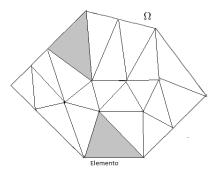


Figura: Dominio dividido en elementos triangulares



A manera de motivación, consideremos un elemento de barra elástica sujeta a tensiones longitudinales constantes en sus extremos. El propósito del estudio es encontrar la ecuación diferencial que modela el desplazamiento sufrido por la barra en los extremos, tras la aplicación de dichas fuerzas, como se muestra en la Figura.

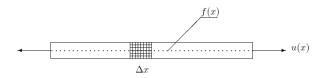


Figura: Barra elástica



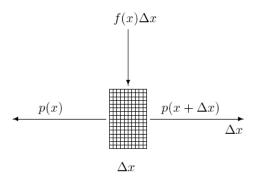


Figura: Diferencial de barra



El diferencial de barra debe satisfacer las siguientes condiciones:

- 1 Debe estar en equilibrio.
- 2 La relación entre la tensión σ y el esfuerzo ϵ se da por la ley de Hooke $\sigma(x)=E(x)\epsilon(x)$, donde E(x) es el módulo de elasticidad.
- ${f 3}$ El esfuerzo ${f \epsilon}$ se define por

$$\epsilon(x) := \frac{\text{elongación}}{\text{longitud original}} = \frac{u(x + \Delta x) - u(x)}{\Delta x} = \frac{du}{dx},$$

cuando $\Delta x \to 0$, ac $\tilde{\mathsf{A}}_{\mathsf{i}}\ u = u(x)$ es el desplazamiento o deformación.

4 La fuerza interna o axial se define por la ecuación $p(x):=A(x)\sigma(x)$, donde A(x) es el área de la sección de la barra.





Por equilibrio, la suma de fuerzas en dirección del eje x, está dada por

$$-p(x) + p(x + \Delta x) + f(x)\Delta x = 0,$$

0

$$\frac{p(x + \Delta x) - p(x)}{\Delta x} + f(x) = 0,$$

así,

$$\frac{dp}{dx} + f(x) = 0 \tag{1}$$

cuando $\Delta x \to 0$.





Como $p(x) = A(x)\sigma(x)$ se tiene entonces que

$$\frac{dp}{dx} = \frac{d}{dx} \Big[A(x)\sigma(x) \Big]$$

pero $\sigma(x)=E(x)\epsilon(x)$ y $\epsilon(x)=\frac{du}{dx},$ así,

$$\frac{dp}{dx} = \frac{d}{dx} \left[A(x)E(x)\frac{du}{dx} \right]$$

y al reemplazar en (1) se obtiene finalmente la ecuación de la elasticidad unidimensional

$$\frac{d}{dx} \left[A(x)E(x)\frac{du}{dx} \right] + f(x) = 0, \quad 0 < x < 1$$
 (2)





Para encontrar una solución de la ecuación (2) es necesario dar condiciones en los extremos de la barra, se llaman condiciones de frontera o de contorno. Para este ejemplo se pueden elegir como u(0)=u(1)=0. Estas condiciones sobre la función u se llaman condiciones de Dirichlet o esenciales.

También se pueden dar condiciones en la función u y en su derivada u', este tipo de condiciones se denominan *condiciones de Neumann o naturales*. En este caso se pueden reescribir como u(0)=0 y u'(1)=c, c una constante.



A continuación se presenta otro ejemplo de aplicación a la transmisión del calor por una varilla aislada lateralmente de longitud unitaria, como se muestra en la Figura

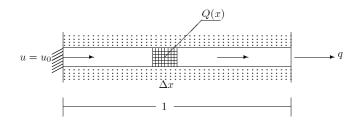


Figura: transmisión del calor por una varilla





Consideremos la conducción del calor a través de una varilla homogénea con área de sección transversal A y con una fuente de calor interna dada por Q(x). Suponga además que la temperatura en x=0 es u_0 y el flujo de calor en x=1, \bar{q} .

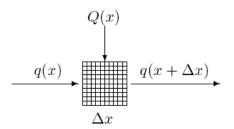


Figura: Diferencial de varilla para la conducción del calor



Plantearemos la ecuación diferencial que modela la conducción del calor a través de la varilla. Para ello, consideremos el balance de flujos de calor para un elemento diferencial de la varilla, esto es,

$$q(x) - q(x + \Delta x) + Q(x)\Delta x = 0$$

o equivalentemente

$$\frac{dq}{dx} = Q(x),$$
 cuando $\Delta x \to 0.$

Por otro lado, la relación entre el flujo de calor q y la temperatura u, se rige por la ley de Fourier $q=-k\frac{du}{dx}$, donde k es la conductividad térmica.





En consecuencia, la última ecuación queda

$$-\frac{d}{dx} \left[k \frac{du}{dx} \right] = Q(x), \quad 0 < x < 1.$$

Con las condiciones de contorno dadas, se define el problema de valor de frontera unidimensional del calor

$$\frac{d}{dx} \left[k \frac{du}{dx} \right] + Q(x) = 0, \quad 0 < x < 1$$

$$u(0) = u_0, \quad q(1) = \bar{q}.$$
(3)

La última condición se puede expresar también como

$$k\frac{du}{dx}\Big|_{x=1} + \bar{q} = 0.$$





Formulación débil

Nótese que tanto el problema de elasticidad como el de la conducción de calor se pueden expresar en forma general como

$$-\frac{d^2u}{dx^2} = f(x), \quad 0 < x < 1$$

$$u(0) = u(1) = 0.$$
(4)

El propósito de una formulación débil para un problema de frontera, es reducir suavidad o regularidad a la función u. Esto se consigue transformando el problema con derivadas en otro con integrales. Para tal fin se recurre a la fórmula de integración por partes.





formulación débil

Para la formulación débil del problema de frontera (4), debemos introducir el siguiente espacio vectorial: $V=\{v\in C[0,1]: v'\text{es continua a tramos y acotada en }[0,1], v(0)=v(1)=0\}$, donde $C[0,1]=\{v/v:[0,1]\to\mathbb{R} \text{ es continua}\}$. Multiplicamos la ecuación (4) por una función arbitraria $v\in V$ e integramos por partes en el intervalo [0,1]

$$-\int_0^1 u''v dx = -u'(1)v(1) + u'(0)v(0) + \int_0^1 u'v' dx$$
$$= \int_0^1 u'v' dx.$$





formulación débil

Luego para toda función $v \in V$, la solución u del problema (4) verifica

$$\int_{0}^{1} u'v'dx = \int_{0}^{1} fvdx.$$
 (5)

La expresión (5) se llama formulación débil del problema (4). Las dos formulaciones no necesariamente son equivalentes, puede suceder que el problema (4) no tenga solución y sin embargo el problema (5) si tenerla, todo depende de la regularidad de la función f.





Espacios de Sobolev

El espacio $\mathcal{H}^m(\Omega)$

Recuerde que el espacio de Sobolev

$$\mathcal{H}^m(\Omega) = \{ u \in L_2(\Omega) : \partial^{\alpha} u \in L_2(\Omega), \quad |\alpha| \le m \},$$

es un espacio de Hilbert con el producto interno

$$(u,v)_{\mathcal{H}^m(\Omega)} = \sum_{|\alpha| \le m} \int_{\Omega} \partial^{\alpha} u \, \overline{\partial^{\alpha} v} dx, \quad u,v \in \mathcal{H}^m(\Omega)$$

y la norma en es

$$||u||_{\mathcal{H}^m(\Omega)} = \sqrt{(u,u)_{\mathcal{H}^m(\Omega)}} = \left(\sum_{|\alpha| \le m} \int_{\Omega} |\partial^{\alpha} u|^2 dx\right)^{1/2}.$$





Espacios de Sobolev

La clausura de $\mathcal{D}(\Omega)$ en $\mathcal{H}^m(\Omega)$ se denota por $\mathcal{H}^m_0(\Omega)$. Esto es,

$$\mathcal{H}_0^m(\Omega) = \overline{\mathcal{C}_0^{\infty}(\Omega)}^{\mathcal{H}^m(\Omega)}$$

es un subespacio de $\mathcal{H}^m(\Omega)$. Más precisamente, toda $u \in \mathcal{H}^m(\Omega)$ pertenece a $\mathcal{H}^m_0(\Omega)$ si y s $\tilde{\mathsf{A}}^3losiexisteunasucesión\{\mathsf{u}_n\}_n$ en $C_0^\infty(\Omega)$ tal que $\|u_n-u\|\to 0$ cuando $n\to\infty$. La restricción de una función $u\in\mathcal{H}^m(\Omega)$ a la frontera de Ω , $\partial\Omega\equiv\Gamma$, se llama la traza de u, este espacio es precisamente $\mathcal{H}^m_0(\Omega)$, es decir,

$$\mathcal{H}_0^m(\Omega) := \{ u \in \mathcal{H}^m(\Omega) : u \mid_{\Gamma} = 0 \}, \quad \Omega \subset \mathbb{R}^n$$

Para el caso $\Omega = \mathbb{R}^n \ \mathcal{H}_0^m(\mathbb{R}^n) = \mathcal{H}^m(\mathbb{R}^n).$





formulación débil a problemas elípticos

formulación débil Considere la EDP

$$Lu = \sum_{|\alpha| \le m} a_{\alpha}(x) \partial^{\alpha} u = f,$$

donde α es un multiíndice y m un entero no negativo. Si $u,f\in L_1^{loc}(\Omega)$, entonces la igualdad $\langle u,L^*v\rangle=\langle f,v\rangle$ se puede escribir como

$$\int_{\Omega} uL^*vdV = \int_{\Omega} fvdV$$

es la formulación débil o variacional para Lu=f .





formulación débil a problemas elípticos

Problema de Dirichlet

$$-\Delta u = f \text{ en } \Omega \subseteq \mathbb{R}^3$$

$$u = g \text{ sobre } \Gamma \equiv \partial \Omega$$
 (6)

Se multiplica (6) por $v \in \mathcal{D}(\Omega)$ e integrando sobre Ω se obtiene

$$-\int_{\Omega} v\Delta u dV = \int_{\Omega} v f dV.$$

La primera identidad de Green

$$-\int_{\Omega} v \Delta u dV = \int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v dV - \int_{\Gamma} v \frac{\partial u}{\partial n} dS$$

nos conduce a la expresión





Problema de Dirichlet

$$\int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v dV - \int_{\Gamma} v \frac{\partial u}{\partial n} ds = \int_{\Omega} v f dV,$$

pero $\int_{\Gamma} v \frac{\partial u}{\partial n} dS = 0$ (v se anula en la frontera). Luego,

$$\int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v dV = \int_{\Omega} v f dV, \quad \forall v \in \mathcal{D}(\Omega).$$

En resumen, la formulación débil para el problema de Dirichlet se enuncia: Encontrar $u\in V\equiv \mathcal{H}^1_0(\Omega)=\{u\in \mathcal{H}^1(\Omega):\ u\mid_{\Gamma}=0\}$ tal que

$$\int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v dV = \int_{\Omega} f v dV, \quad \forall v \in V \text{ y } f \in L_2(\Omega).$$





La formulación débil para el problema de Dirichlet se enuncia: Encontrar $u \in V \equiv \mathcal{H}^1_0(\Omega) = \{u \in \mathcal{H}^1(\Omega): \ u\mid_{\Gamma} = 0\}$ tal que

$$\underbrace{\int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v dV}_{a(u,v)} = \underbrace{\int_{\Omega} f v dV}_{\ell(v)} \quad \forall v \in V \text{ y } f \in L_2(\Omega)$$

En general, el problema de frontera se puede enunciar como: Encontrar $u\in V\equiv \mathcal{H}^1_0(\Omega)$ tal que

$$a(u,v) = \ell(v) \quad \forall v \in \mathcal{H}_0^1(\Omega)$$

donde $\ell(v)$ es una forma lineal y continua, es decir

$$\begin{array}{cccc} \ell: V & \to & \mathbb{R} \\ & v & \mapsto & \ell(v) = \int_{\Omega} fv dV, \ \ \text{para} \ \ f \in L_2(\Omega). \end{array}$$





La linealidad de ℓ es consecuencia de la linealidad de la integral. La continuidad es consecuencia de las siguientes desigualdades

$$|\ell(v)| \leq \int_{\Omega} |f||v|dV \leq \left(\int_{\Omega} |f|^2\right)^{1/2} \left(\int_{\Omega} |v|^2\right)^{1/2}$$

$$= ||f||_{L_2} ||v||_{L_2} = c||v||_{L_2} \leq c||v||_{\mathcal{H}^1}$$

es decir $|\ell(v)| \le c \|v\|_{\mathcal{H}^1}$ con c constante.

Observar que la última desigualdad se consigue al tener en cuenta que

$$||u||_{\mathcal{H}^1}^2 = \int_{\Omega} [|u|^2 + |u'|^2] dx = ||u||_{L_2}^2 + ||u'||_{L_2}^2.$$





La función $a:V\times V\to \mathbb{R}$, V espacio de Hilbert, se llama forma bilineal, es decir, $\forall u,v,w\in V$, $\alpha,\beta\in\mathbb{R}$ se tiene $a(\alpha u+\beta w,v)=\alpha a(u,v)+\beta(w,v),$ $a(u,\alpha v+\beta w)=\alpha a(u,v)+\beta a(u,w).$ La forma bilineal $a(\cdot,\cdot)$ es simétrica si

$$a(u,v) = a(v,u)$$

La forma bilineal es continua (ó acotada), si existe m>0 constante tal que

$$|a(u,v)| \le M||u||_V||v||_V$$

La forma bilineal $a(\cdot,\cdot)$ es V-elíptica o coercitiva, si existe $\alpha>0$ constante tal que

$$a(u, u) \ge \alpha ||u||_V^2$$
.





Ejemplo

 $a(u,v) := \int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v dV$ cumple todo lo anterior.

En efecto, veamos que es una forma bilineal. Sean $\alpha, \beta \in \mathbb{R}$, $u,v \in V$

$$a(\alpha u + \beta w, v) = \int_{\Omega} \nabla(\alpha u + \beta w) \cdot \nabla v dV$$
$$= \alpha \int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v dV + \beta \int_{\Omega} \nabla w \cdot \nabla v dV$$
$$= \alpha a(u, v) + \beta a(w, v)$$

De igual forma se prueba que

$$a(u, \alpha w + \beta v) = \alpha a(u, w) + \beta a(u, v).$$

Simetría:
$$a(u,v) = \int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v dV = \int_{\Omega} \nabla v \cdot \nabla u dV = a(v,u).$$





Acotamiento:

$$|a(u,v)| \leq \int_{\Omega} |\nabla u \cdot \nabla v| dV = \int_{\Omega} \left| \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial u}{\partial x_{i}} \frac{\partial v}{\partial x_{i}} \right| dV$$

$$\leq \int_{\Omega} \sum_{i=1}^{3} \left| \frac{\partial u}{\partial x_{i}} \frac{\partial v}{\partial x_{i}} \right| dV = \sum_{i=1}^{3} \int_{\Omega} \left| \frac{\partial u}{\partial x_{i}} \frac{\partial v}{\partial x_{i}} \right| dV$$

$$\leq \sum_{i=1}^{3} \left(\int_{\Omega} \left| \frac{\partial u}{\partial x_{i}} \right|^{2} dV \right)^{1/2} \left(\int_{\Omega} \left| \frac{\partial v}{\partial x_{i}} \right|^{2} dV \right)^{1/2}$$

$$= \sum_{i=1}^{3} \left\| \frac{\partial u}{\partial x_{i}} \right\|_{L_{2}} \left\| \frac{\partial v}{\partial x_{i}} \right\|_{L_{2}} \leq M \|u\|_{\mathcal{H}^{1}} \|v\|_{\mathcal{H}^{1}}$$

luego, $|a(u,v)| \leq M \|u\|_{\mathcal{H}^1} \|v\|_{\mathcal{H}^1}$ y por tanto $a(\cdot,\cdot)$ es acotada.





V-elíptica:

$$a(u,u) = \int_{\Omega} \|\nabla u\|_{L_{2}}^{2} dV = \int_{\Omega} \sum_{i=1}^{3} \left(\frac{\partial u}{\partial x_{i}}\right)^{2} dV$$
$$= \sum_{i=1}^{3} \int_{\Omega} \left(\frac{\partial u}{\partial x_{i}}\right)^{2} dV \ge C_{\Omega} \|u\|_{\mathcal{H}^{1}}^{2}$$

de donde $a(u,u) \geq C_{\Omega} ||u||_{\mathcal{H}^1}^2$.

Observe que la última desigualdad se sigue de la desigualdad de Poincaré-Friedrich (ver J.N. Reddy, pág. 134).

Sea $\Omega \subseteq \mathbb{R}^n$ un dominio acotado, con frontera Γ suave a tramos, entonces $\forall u \in \mathcal{H}^1(\Omega)$, existe una constante C_{Ω} tal que

$$||u||_{\mathcal{H}^1}^2 \le C_{\Omega} \left[\sum_{i=1}^n \int_{\Omega} \left(\frac{\partial u}{\partial x_i} \right)^2 dV + \int_{\Gamma} ||u||^2 ds \right].$$





Si $u\in\mathcal{H}^1_0(\Omega)$, entonces $\int_\Gamma \|u\|^2 ds=0$, luego tenemos

$$||u||_{\mathcal{H}_0^1(\Omega)}^2 \le C_{\Omega} \sum_{i=1}^n \int_{\Omega} \left(\frac{\partial u}{\partial x_i}\right)^2 dV.$$

Teorema: Lax-Milgram

Sea V un espacio de Hilbert, $a(\cdot,\cdot)$ una forma bilineal acotada (continua), V-elíptica (coercitiva) y $\ell \in V'$ (dual), entonces existe una solución única del problema en forma débil:

Encontrar $u \in V$ tal que $a(u, v) = \ell(v), \forall v \in V$.





Introducción

La idea del método de los elementos finitos es buscar una solución aproximada del problema de frontera (6) por medio de un número finito de funciones interpolantes, pero la dificultad de encontrar tal solución está en el hecho de que el espacio vectorial V es un espacio de funciones de dimensión infinita, con el resultado de que no es posible establecer un método práctico para obtener la solución. Esta dificultad se supera considerando un subespacio V_m de V, de dimensión finita, que nos permita representar cualquier función de este subespacio como una combinación lineal (número finito de sumandos) de elementos de una base.





MEF

Como el espacio $V \equiv \mathcal{H}^1(\Omega), \ \Omega \subset \mathbb{R}^n$ es un espacio de dimensión infinita, el MEF tiene como objetivo buscar soluciones del problema débil en un subespacio V_m de V, con $\dim V_m < \infty$. En virtud a que el espacio de Hilbert $V \equiv \mathcal{H}^1(\Omega)$ es separable, (tiene una base ortonormal), existe una "base" formada por una sucesión $\{\varphi_1, \varphi_2, \ldots, \varphi_m, \ldots\}$ de funciones tal que

- a) Para todo $m, \varphi_1, \ldots, \varphi_m$ son L.I. en $V \equiv \mathcal{H}^1(\Omega)$
- b) Todas las combinaciones lineales finitas de la forma $\sum_{j=1}^N b_j \varphi_j \ \forall b_j \in \mathbb{R}$, son densas en $\mathcal{H}^1(\Omega)$





método de Galerkin

El método de buscar soluciones aproximadas al problema débil, construyendo el espacio V_m , se llama método de Galerkin; cuya descripción es la siguiente:

i) Como V_m es de dimensión finita, entonces existe una base $B=\{\varphi_1,\ldots,\varphi_m\}$ para V_m tal que todo $v_m\in V_m$ se puede escribir como

$$v_m = \sum_{i=1}^m b_i \varphi_i = b_1 \varphi_1 + \ldots + b_m \varphi_m, \text{ con } b_i \text{ constantes}$$

ii) La sucesión de espacios $V_m=\mathrm{gen}\{\varphi_1,\ldots,\varphi_m\}$ es tal que $V_m\subseteq V_{m+1}\subseteq V$.





método de Galerkin

Además, $\lim_{m\to\infty}d(v,V_m)=0$ donde d es la distancia de v a V_m que está dada por $d(v,V_m)=\inf_{w\in V_m}\|v-w\|_V.$

iii) La sucesión de espacios $\{V_m\}$ permite construir la sucesión $\{u_m\}$, donde u_m es la única solución del problema variacional o débil aproximado:

Encontrar $u_m \in V_m$ tal que

$$a(u_m, v) = \ell(v) \quad \forall v \in V_m \tag{7}$$

donde $u_m=\sum_{i=1}^m g_i\varphi_i,\quad g_i\in\mathbb{R}.\ a(\cdot,\cdot)$ es una forma bilineal y ℓ es una forma lineal continua





método de Galerkin

La ecuación (7) es un sistema lineal de m ecuaciones con m incógnitas. Para determinar u_m basta calcular $g_i \in \mathbb{R}$ tal que

$$a\left(\sum_{i=1}^{m} g_i \varphi_i, v\right) = \ell(v) \quad \forall v \in V_m$$

Como esto es válido para todo v, podemos elegir $v=\varphi_j$, $j=1,2,\ldots,m$ tales que

$$a\left(\sum_{i=1}^{m} g_i \varphi_i, \varphi_j\right) = \ell(\varphi_j) \quad j = 1, 2, \dots, m$$





método de Galerkin

$$\sum_{i=1}^{m} a(\varphi_i, \varphi_j) g_i = \ell(\varphi_j) \quad j = 1, 2, \dots, m$$
(8)

el sistema homogéneo asociado a (8) tiene solución única, la trivial,

$$u_m = \sum_{i=1}^m g_i \varphi_i = g_i \varphi_i + \ldots + g_m \varphi_m.$$





método de elementos finitos

método de Galerkin

Si $a(\varphi_i, \varphi_j) = k_{ij}$ entonces (7) se transforma en $\sum_{i=1}^m g_i k_{ij} = c_j$, $j=1,2,\ldots,m$ $c_j=\ell(\varphi_j)$ o matricial Ku=c donde

$$K = (k_{ij}), \quad c = \begin{pmatrix} c_1 \\ \vdots \\ c_m \end{pmatrix}, \quad u = (u_i) = \begin{pmatrix} g_1 \\ \vdots \\ g_m \end{pmatrix}$$

la matriz K se llama matriz de rigidez, $c=\ell(\varphi_j)$ es el vector de carga y u es el vector de desplazamientos nodales o simplemente vector de nodos.





método de elementos finitos

Caso unidimensional

Para construir el subespacio V_m , comencemos por formar una partición del intervalo [0,1] escogiendo puntos $x_0,x_1,\ldots x_{n+1}$ con $0=x_0< x_1< x_2< \cdots < x_n< x_{n+1}=1$ en subintervalos $\Omega_j=(x_{j-1},x_j)$ de longitud $h_j=x_j-x_{j-1}$, para $j=1,2,\ldots,n+1$ con $h=\max h_j$. Cada subintervalo es un elemento y sus puntos extremos son los nodos. La cantidad h es una medida de lo fina que es la partición.

Sea V_m el conjunto de funciones v_h lineales en cada subintervalo Ω_j , continuas en [0,1] y tales que v(0)=v(1)=0, como en la siguiente figura





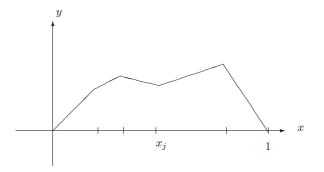


Figura: Ejemplo de una función $v_h \in V_m$



Una base para este espacio V_m está dada por el conjunto de funciones $\varphi_j \in V_m$, $j=1,\ldots,n$, definidas por

$$\varphi_j(x_i) = \begin{cases} 1, & i = j \\ 0, & i \neq j \end{cases}$$

es decir, φ_j es continua, lineal a tramos y toma el valor 1 en el nodo x_j y el valor 0 en los otros nodos, de manera más precisa

$$\varphi_j(x) = \begin{cases} 0, & 0 \le x \le x_{j-1} \\ \frac{x - x_{j-1}}{h_{j-1}}, & x_{j-1} < x < x_j \\ \frac{x_{j+1} - x}{h_j}, & x_j < x < x_{j+1} \\ 0, & x_{j+1} \le x \le 1. \end{cases}$$

como se muestra en la siguiente Figura





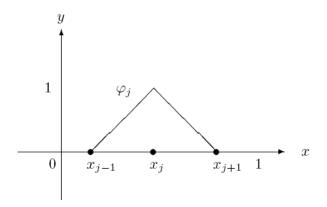


Figura: Ejemplo de una función de la base de ${\cal V}_m$



Una función $v_h \in V_m$ se puede expresar de manera única como combinación lineal de las funciones de la base $\{\varphi_1, \dots, \varphi_n\}$

$$v_h(x) = a_1 \varphi_1(x) + \dots + a_n \varphi_n(x) = \sum_{i=1}^n a_i \varphi_i(x),$$

donde $a_i = v_h(x_i)$.

Luego el método de elementos finitos para el problema de frontera (4) se puede formular como sigue:

Encontrar $u_h \in V_m$ tal que

$$\int_0^1 u_h'(x)v_h'(x)dx = \int_0^1 f(x)v_h(x)$$
 (9)

para todo $v_h \in V_m$.





Como las funciones φ_j son lineales a tramos, las derivadas φ_j' son constantes en el subintervalo abierto (x_j,x_{j+1}) , para cada $j=0,1,2,\ldots,n$, pero no son continuas. Luego tenemos

$$\varphi_j'(x) = \begin{cases} 0, & 0 < x < x_{j-1} \\ \frac{1}{h_{j-1}}, & x_{j-1} < x < x_j \\ -\frac{1}{h_j}, & x_j < x < x_{j+1} \\ 0, & x_{j+1} < x < 1, \end{cases}$$

para cada $j = 1, 2, \ldots, n$.

Como φ_j y φ_j' son distintas de cero sólo en (x_{j-1},x_{j+1}) , entonces $\varphi_j(x)\varphi_k(x)=0$ y $\varphi_j'(x)\varphi_k'(x)=0$, excepto para k=j-1, k=j o k=j+1.





Por otro lado, la solución u_h también se puede expresar en términos de los elementos de la base $\{\varphi_1,\ldots,\varphi_n\}$,

$$u_h(x) = c_1 \varphi_1(x) + \dots + c_n \varphi_n(x) = \sum_{i=1}^n c_i \varphi_i(x),$$

donde $c_i = u_h(x_i)$. Al sustituir u_h y v_h en (9) se obtiene

$$\sum_{i=1}^{n} \left[\int_{0}^{1} \varphi_i'(x)\varphi_j'(x)dx \right] c_i = \int_{0}^{1} f(x)\varphi_j(x)dx, \tag{10}$$

para cada $j=1,\ldots,n$. Esta ecuación da como resultado un sistema lineal de $n\times n$, en las variables c_1,\ldots,c_n de la forma

$$Kc = b$$



donde la matriz $K=(a_{ij})$ con $a_{ij}=\int_0^1 \varphi_i'(x)\varphi_j'(x)dx$ y $b=(b_j)$ con $b_j=\int_0^1 f(x)\varphi_j(x)dx$.

La matriz K de este sistema lineal es tridiagonal, es decir, únicamente los elementos de la diagonal principal y los elementos de las dos diagonales adyacentes pueden ser diferentes de cero. Los elementos distintos de cero de la matriz K son:

Para j = i - 1

$$a_{i,i-1} = \int_0^1 \varphi_i'(x)\varphi_{i-1}'(x)dx = \int_{x_{i-1}}^{x_i} \left[\frac{1}{h_{i-1}}\right] \left[-\frac{1}{h_{i-1}}\right] dx = -\frac{1}{h_{i-1}},$$

para cada $i = 1, \ldots, n$.



Para $j = i \text{ con } i = 1, \dots, n$

$$a_{ii} = \int_0^1 \left[\varphi_i'(x) \right]^2 dx = \int_{x_{i-1}}^{x_i} \left[\frac{1}{h_{i-1}} \right]^2 dx + \int_{x_i}^{x_{i+1}} \left[-\frac{1}{h_i} \right]^2 dx$$
$$= \frac{1}{h_{i-1}} + \frac{1}{h_i}.$$

Para i = i + 1

$$a_{i,i+1} = \int_0^1 \varphi_i'(x)\varphi_{i+1}'(x)dx = \int_{x_i}^{x_{i+1}} \left[-\frac{1}{h_i} \right] \left[\frac{1}{h_i} \right] dx = -\frac{1}{h_i},$$

para cada $i = 1, \ldots, n-1$.



En el caso especial de una malla uniforme $h_j=h=\frac{1}{n+1}$, el sistema toma la forma

$$\frac{1}{h} \begin{pmatrix} 2 & -1 & & 0 \\ -1 & 2 & -1 & \ddots \\ & \ddots & \ddots & -1 \\ 0 & & -1 & 2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \\ \vdots \\ c_n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_n \end{pmatrix}.$$

Nótese que la matriz K es simétrica, $K^t = K$, es la matriz de rigidez y los vectores b y c son los vectores de carga y nodos, respectivamente. Recuerde que $c_i = u_h(x_i)$, para cada $i = 1, \ldots, n$.





Ejemplo

Considere el problema de valor de frontera

$$-u''=\sin{\pi x\over 2}, \quad {\it en} \quad \Omega=(0,1)$$

$$u(0)=u'(1)=0$$

La formulación variacional para este problema es: Encontrar $u \in V$ tal que

$$\int_0^1 u'v'dx = \int_0^1 v \sin \frac{\pi x}{2} dx, \quad \text{para cada} \quad v \in V,$$

donde $V = \{v \in C[0,1] : v'$ es continua a tramos y acotada en $[0,1], v(0) = 0\}.$





Sea $V_m:=\operatorname{gen}\{\varphi_1(x)=x,\varphi_2(x)=x^2\}$ subespacio de V. Las entradas de la matriz K y el vector de carga son

$$a_{11} = \int_0^1 \left[\varphi_1'(x) \right]^2 dx = \int_0^1 dx = 1$$

$$a_{12} = a_{21} = \int_0^1 \varphi_1'(x) \varphi_2'(x) = \int_0^1 (1)(2x) dx = 1$$

$$a_{22} = \int_0^1 \left[\varphi_2'(x) \right]^2 dx = \int_0^1 4x^2 dx = \frac{4}{3}$$

$$b_1 = \int_0^1 x \sin \frac{\pi x}{2} dx = \frac{4}{\pi^2} \approx 0.405$$

$$b_2 = \int_0^1 x^2 \sin \frac{\pi x}{2} dx = \frac{8(\pi - 2)}{\pi^3} \approx 0.295$$



Luego el sistema Kc = b está dado por

$$\begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 4/3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.405 \\ 0.295 \end{pmatrix}.$$

La inversa de la matriz K es

$$K^{-1} = \frac{1}{1/3} \begin{pmatrix} 4/3 & -1 \\ -1 & 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 4 & -3 \\ -3 & 3 \end{pmatrix}$$

En consecuencia, $c = K^{-1}b$,

$$\begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 4 & -3 \\ -3 & 3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0.405 \\ 0.295 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.735 \\ -0.33 \end{pmatrix}.$$

Luego la solución aproximada es $u_h(x) = 0.735x - 0.33x^2$.



La solución exacta es $u(x) = \frac{4}{\pi^2} \operatorname{sen} \frac{\pi x}{2}$.

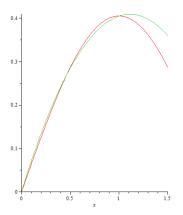


Figura: En rojo la solución exacta, en verde solución aproximada

El método de Galerkin está enmarcado dentro de un método más general como es el de los residuos ponderados, el cual consiste en transformar la ecuación diferencial que gobierna el problema en una expresión integral equivalente. Para ello considere el operador diferencial

$$L := \frac{d}{dx} \left(r(x) \frac{d(\cdot)}{dx} \right),$$

donde $L: \mathcal{D}_L \subseteq V \to V$ con V un espacio de Hilbert. La ecuación diferencial, $\frac{d}{dx}\left(r(x)\frac{du}{dx}\right) = f$, se puede escribir como

$$Lu = f$$
, en Ω (11)



Las condiciones de frontera se pueden escribir como $B_{\mathcal{D}}u=g$ sobre Γ_u (condición de Dirichlet) y $B_Nu=h$ sobre Γ_N (condición de Neumann), con $\partial=\Gamma_u\cup\Gamma_N$ Si $u\in\mathcal{D}_L$ es tal que

$$\langle Lu - f, \varphi_m \rangle = 0 \quad \forall m, \quad m = 1, 2, \dots$$
 (12)

donde $\{\varphi_m\}$ es una base en V, entonces Lu-f=0 en V, es decir u es solución de (11) en V, o equivalentemente, encontrar una solución u de (11) es lo mismo que encontrar la solución de (12). Esta equivalencia, es la base del método de los residuos ponderados.



Si v es una función de peso (o de prueba), no necesariamente representada con respecto a la base $\{\varphi_m\}$, entonces $R_N \equiv Lv_N - f$ es ortogonal a todo subespacio generado por cualquier base $\{\psi_m\}$ en V, es decir

$$\langle Lv_N - f, \varphi_0 \rangle = 0, \quad m = 1, 2, \dots, N, \quad v_N = \sum_{i=1}^{N} \alpha_i \psi_i$$

fórmula conocida como método de los residuos ponderados (MRP). Si $\varphi_m \neq \psi_m$ el método es el de Petrov-Galerkin; si $\varphi_m = \psi_m$ es el método de Galerkin.





Si Au=Lu-f entonces la ecuación diferencial (11) se puede expresar como

$$\int_{\Omega} vA(u)dV + \int_{\Gamma} vB(u)ds = 0, \ \forall v \in V$$
 (13)

B puede ser $B_{\mathcal{D}}$ y/o B_N o combinación de ellos. Si las funciones que aparecen en (13) son integrables, ésta ecuación se puede escribir como

$$\sum_{e} \int_{\Omega_{e}} vA(u)dV + \sum_{e} \int_{\Gamma_{e}} vB(u)ds = 0$$

donde Ω_e es uno de los elementos en los cuales se dividió Ω , es decir, $\Omega = \Omega_1 \cup \Omega_2 \cup \ldots \cup \Omega_e$, $\operatorname{int}\Omega_i \cap \operatorname{int}\Omega_i = \emptyset$





La forma usual de expresar la solución aproximada es a través de una combinación lineal de funciones como

$$\widetilde{u}(x) = \sum_{i=1}^{m} \alpha_i N_i(x) = \alpha_1 N_1(x) + \ldots + \alpha_m N_m(x)$$

donde α_i , son coeficientes a determinar. Las funciones $N_i(x)$ son las funciones de forma o base (o admisibles). Al reemplazar la función $\widetilde{u}(x)$ en (13) se obtiene

$$\int_{\Omega} vA(\widetilde{u})dV + \int_{\Gamma} vB(\widetilde{u})ds \approx 0$$

que es la forma de residuos ponderados.



Ejemplo

Resolver el problema de valor de frontera

$$\frac{d^2u}{dx^2} = -10, \quad u(0) = 40, \ u(9) = 265$$

que describe la distribución de temperatura de una barra de longitud 9 unidades.

Para aplicar MEF, una configuración simple para la discretización del modelo es tomar una partición regular de la barra, como se muestra en la Figura





Figura: Partición en tres elementos y sus nodos

La distribución de temperatura para un solo elemento se puede representar por la función de aproximación

$$\bar{u} = N_1 u_1 + N_2 u_2, \tag{14}$$

donde N_1 y N_2 son las funciones interpolantes definidas por

$$N_1 = \frac{x_2 - x}{x_2 - x_1}$$
 y $N_2 = \frac{x - x_1}{x_2 - x_1}$.



En la Figura se muestran las gráficas de las funciones N_1 y N_2 .

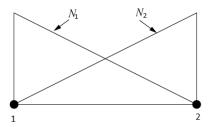


Figura: Funciones interpolantes

La función de aproximación viene a ser una interpolación lineal entre las dos temperaturas nodales, como se ve en la Figura siguiente





Figura: función de aproximación

La aproximación para la ecuación del elemento, la obtendremos aplicando el *método de los residuos ponderados* que se describe a continuación.

La solución aproximada (14) puede sustituirse en la ecuación diferencial

$$\frac{d^2u}{dx^2} + 10 = 0$$



como la solución no es exacta, el lado izquierdo de la ecuación resultante no será cero, sino igual a un residuo,

$$R = \frac{d^2\bar{u}}{dx^2} + 10.$$

El método de los residuos ponderados consiste en hallar un mínimo para el residuo de acuerdo con la expresión

$$\int_{\Omega} R\omega_i dx = 0, \quad i = 1, 2, \dots, m$$

donde ω_i son las funciones de peso y Ω es el dominio solución. Si utilizamos las funciones de interpolación N_i , como funciones de peso, esto es, $N_i=\omega_i$, obtenemos el método de Galerkin,

$$\int_{\Omega} RN_i dx = 0, \quad i = 1, 2, \dots, m.$$



Luego, la última expresión queda

$$\int_{x_1}^{x_2} \left[\frac{d^2 \bar{u}}{dx^2} + 10 \right] N_i dx = 0, \quad i = 1, 2$$

la cual se puede escribir como

$$\int_{x_1}^{x_2} \frac{d^2 \bar{u}}{dx^2} N_i(x) dx = -\int_{x_1}^{x_2} 10 N_i(x) dx, \quad i = 1, 2.$$

Al aplicar integración por partes al miembro izquierdo tenemos

$$\int_{x_1}^{x_2} \frac{d^2 \bar{u}}{dx^2} N_i(x) dx = N_i(x) \frac{d\bar{u}}{dx} \Big|_{x_1}^{x_2} - \int_{x_1}^{x_2} \frac{d\bar{u}}{dx} \frac{dN_i}{dx} dx.$$
 (15)



Para i=1, el primer término del lado derecho de la última expresión, al evaluar se obtiene

$$N_{1}(x)\frac{d\bar{u}}{dx}\Big|_{x_{1}}^{x_{2}} = N_{1}(x_{2})\frac{d\bar{u}(x_{2})}{dx} - N_{1}(x_{1})\frac{d\bar{u}(x_{1})}{dx}$$
$$= -\frac{d\bar{u}(x_{1})}{dx}$$

ya que $N_1(x_2)=0$ y $N_1(x_1)=1.$ De igual manera para i=2 se tiene

$$N_2(x) \frac{d\bar{u}}{dx} \Big|_{x_1}^{x_2} = \frac{d\bar{u}(x_2)}{dx}.$$



así, el primer término del lado derecho de la ecuación (15) representa las condiciones de frontera naturales en los extremos de los elementos.

Por lo tanto, para i = 1 se tiene

$$\int_{x_1}^{x_2} \frac{d\bar{u}}{dx} \frac{dN_1}{dx} dx = -\frac{d\bar{u}(x_1)}{dx} + 10 \int_{x_1}^{x_2} N_1(x) dx$$

y para i=2,

$$\int_{x_1}^{x_2} \frac{d\bar{u}}{dx} \frac{dN_2}{dx} dx = \frac{d\bar{u}(x_2)}{dx} + 10 \int_{x_1}^{x_2} N_2(x) dx.$$





Por otro lado.

$$\int_{x_1}^{x_2} \frac{d\bar{u}}{dx} \frac{dN_1}{dx} dx = \int_{x_1}^{x_2} \frac{u_1 - u_2}{(x_2 - x_1)^2} dx = \frac{u_1 - u_2}{x_2 - x_1}$$

$$\int_{x_2}^{x_2} \frac{d\bar{u}}{dx} \frac{dN_2}{dx} dx = \int_{x_2}^{x_2} \frac{-u_1 + u_2}{(x_2 - x_1)^2} dx = \frac{-u_1 + u_2}{x_2 - x_1}.$$

En forma matricial las ecuaciones para un solo elemento se expresan como

$$\frac{1}{x_2 - x_1} \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\frac{d\bar{u}(x_1)}{dx} \\ \frac{d\bar{u}(x_2)}{dx} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 10 \int_{x_1}^{x_2} N_1(x) dx \\ 10 \int_{x_1}^{x_2} N_2(x) dx \end{pmatrix}. \tag{16}$$

Esta ecuación la utilizamos para ensamblar el sistema con los tres elementos y los cuatro nodos. Como la partición es uniforme, cada elemento tiene una longitud de 3 unidades, luego el término fuente de calor del primer renglón de la ecuación (16) es

$$10\int_0^3 \frac{3-x}{3} dx = \frac{10}{3} \left[3x - \frac{x^2}{2} \right]_0^3 = 15.$$

De igual manera se obtiene para el segundo renglón

$$10 \int_0^3 \frac{x}{3} dx = 15.$$

Por tanto, al reemplazar en (16) se tiene

$$\frac{1}{3} \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\frac{du(x_1)}{dx} + 15 \\ \frac{du(x_2)}{dx} + 15 \end{pmatrix}.$$





Como hay 4 nodos la matriz global es de orden 4×4

$$\begin{pmatrix} 1/3 & -1/3 & 0 & 0 \\ -1/3 & 2/3 & -1/3 & 0 \\ 0 & -1/3 & 1/3 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\frac{du(x_1)}{dx} + 15 \\ 15 + 15 \\ \frac{du(x_3)}{dx} + 15 \\ 0 \end{pmatrix}.$$

$$\begin{pmatrix} 1/3 & -1/3 & 0 & 0 \\ -1/3 & 2/3 & -1/3 & 0 \\ 0 & -1/3 & 2/3 & -1/3 \\ 0 & 0 & -1/3 & 1/3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \\ u_4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\frac{du(x_1)}{dx} + 15 \\ 30 \\ 15 + 15 \\ \frac{du(x_4)}{dx} + 15 \end{pmatrix}.$$

Observe que, a medida que se ensamblan las ecuaciones, las condiciones de frontera internas se cancelan, sólo permanecen la del primero y último nodos, que representan incógnitas. Además, como $u_1=u(0)=40$ y $u_4=u(9)=265$, el sistema a resolver es el siguiente:



$$\frac{du(x_1)}{dx} - \frac{1}{3}u_2 = \frac{5}{3} ag{17}$$

$$\frac{2}{3}u_2 - \frac{1}{3}u_3 = \frac{130}{3} \tag{18}$$

$$-\frac{1}{3}u_2 + \frac{2}{3}u_3 = \frac{355}{3} \tag{19}$$

$$\frac{du(x_4)}{dx} + \frac{1}{3}u_3 = \frac{220}{3}. (20)$$

Al resolver las ecuaciones (18) y (19) se obtiene $u_2=205$ y $u_3=280$. Además, $\frac{du(x_1)}{dx}=70$ y $\frac{du(x_4)}{dx}=-20$. solución exacta $u(x)=-5x^2+70x+40$.





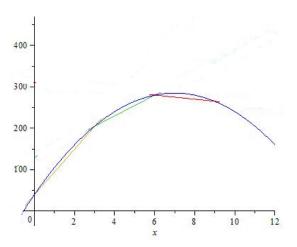


Figura: solución exacta y solución aproximada



Referencias

- Johnson, C. Numerical Solution of Partial Differential Equations by the Finite Element Method. Dover Publications, Inc. New York, 2009.
- Lewis, R.W., Nithiarasu, P., Seetharamu, K.N. Fundamentals of the Finite Element Method for Heat and Fluid Flow. John Wiley & Sons, Inc. New York, 2004.
- Pepper, D. W., Heinrich, J. C. The Finite Element Method: Basic Concepts and Applications. Taylor & Francis, 2^a Ed. New York, 2005.
- Reddy, B. D. Introductory Functional Analysis. Tex. Appl. Math. 27 Springer-Verlag Berlin-Heidelberg-New York, 1998.
- Reddy, J. N. An Introduction to the Finite Element Method. 3^a Ed. McGraw-Hill Science/Engineering/Math, New York, 2005.



