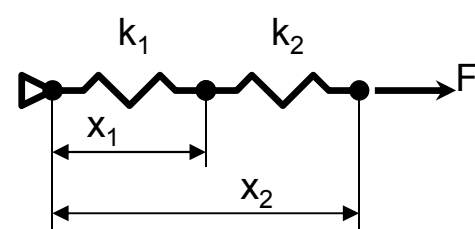


Principio de los Trabajos Virtuales vs Mínima energía potencial total



Con el método de energías no se puede resolver problemas no lineales mientras que con trabajos virtuales sí.

$$W_{\text{int}} = \delta x_1 (x_1 k_1) + \delta (x_2 - x_1) ((x_2 - x_1) k_2) \quad ; \quad W_{\text{ext}} = F \delta x_2$$

$$\delta x_1 (x_1 k_1) + (\delta x_2 - \delta x_1) ((x_2 - x_1) k_2) = F \delta x_2$$

$$\delta x_1 (x_1 k_1 - (x_2 - x_1) k_2) + \delta x_2 ((x_2 - x_1) k_2 - F) = 0 \quad \forall \delta x_1 \text{ y } \forall \delta x_2$$

$$x_1 k_1 - (x_2 - x_1) k_2 = 0 \quad \text{Equilibrio en } x_1$$

$$(x_2 - x_1) k_2 - F = 0 \quad \text{Equilibrio en } x_2$$

$$\begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 \\ k_2 & k_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ F \end{Bmatrix}$$

Lo mismo.

$$\Pi = U + V$$

$$U(x_1, x_2) = \frac{1}{2} k_1 x_1^2 + \frac{1}{2} k_2 (x_2 - x_1)^2$$

$$V(x_1, x_2) = -F x_2$$

$$\Pi = \frac{1}{2} k_1 x_1^2 + \frac{1}{2} k_2 (x_2 - x_1)^2 - F x_2$$

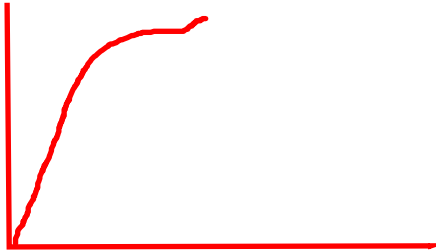
$$\frac{\partial \Pi}{\partial x_1} = k_1 x_1 - k_2 (x_2 - x_1) = 0$$

$$\frac{\partial \Pi}{\partial x_2} = k_2 (x_2 - x_1) - F = 0$$

Principio de la Mínima Energía Potencial Total ¿Qué resuelve?

Energía Potencial
Sólido Elástico

$$U = \int_V \underline{\underline{\sigma}} : d\underline{\underline{\varepsilon}} dv = \int_V \underline{\underline{\varepsilon}} : \underline{\underline{C}} : d\underline{\underline{\varepsilon}} dv = \int_V \frac{1}{2} \underline{\underline{\varepsilon}} : \underline{\underline{C}} : \underline{\underline{\varepsilon}} dv = \int_V \frac{1}{2} \underline{\underline{\sigma}} : \underline{\underline{\varepsilon}} dv$$



Energía Potencial Cargas

$$V = - \int_v \underline{F} \cdot \underline{u} dv - \int_s \underline{\Phi} \cdot \underline{u} dv$$

Energía Potencial Total $\Pi = U + V$

$$\delta \Pi = \delta(U + V) = 0$$

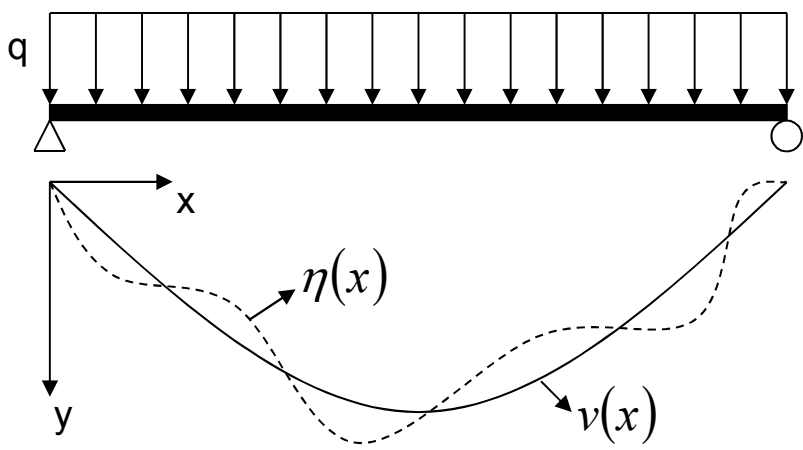
Cuando v es la exacta, las formulaciones debiles y fuertes dan lo mismo. La debil toma toda la viga y la fuerte toma punto a punto. Es preferible usar la debil cuando v no es la exacta ya que promedia y comete menos error.

Formulación Variacional

Funcional $\Phi = \int_0^H F\left(x, v(x), \frac{dv(x)}{dx}, \dots, \frac{d^m v(x)}{dx^m}\right) dx$

$\min \Phi = \int_0^L \frac{EI}{2} \left(\frac{d^2 v}{dx^2}\right)^2 - qv \, dx \Rightarrow \delta \Phi = 0!!! \Leftrightarrow EI \frac{d^4 v}{dx^4} - q = 0$

Debil
Fuerte



Variación admisible $\eta = \eta(x) \rightarrow \eta(0) = \eta(L)$ con las mismas condiciones de borde esenciales que v(x)

$\delta \Phi(v, \eta) = \frac{\partial \Phi(v + \varepsilon \eta)}{\partial \varepsilon} \Big|_{\varepsilon \rightarrow 0}$ Variación de Gateaux

$\delta \Phi = \frac{\partial}{\partial \varepsilon} \left(\int_0^L \frac{EI}{2} \left(\frac{d^2(v + \varepsilon \eta)}{dx^2} \right)^2 - q(v + \varepsilon \eta) dx \right) \Big|_{\varepsilon \rightarrow 0} = \left(\int_0^L EI \left(\frac{d^2 v}{dx^2} + \varepsilon \frac{d^2 \eta}{dx^2} \right) \frac{d^2 \eta}{dx^2} - q \eta \, dx \right) \Big|_{\varepsilon \rightarrow 0}$

$\delta \Phi = \int_0^L EI \frac{d^2 v}{dx^2} \frac{d^2 \eta}{dx^2} dx - \int_0^L q \eta dx = EI \left(\frac{d^2 v}{dx^2} \frac{d \eta}{dx} \Big|_0^L - \int_0^L \frac{d^3 v}{dx^3} \frac{d \eta}{dx} dx \right) - \int_0^L q \eta dx$

Ecuación diferencial

$\delta \Phi = EI \left(\frac{d^2 v}{dx^2} \frac{d \eta}{dx} \Big|_0^L - \underbrace{\left(\frac{d^3 v}{dx^3} \underbrace{\eta \Big|_0^L}_0 - \int_0^L \frac{d^4 v}{dx^4} \eta dx \right)}_0 \right) - \int_0^L q \eta dx = \underbrace{EI \frac{d^2 v}{dx^2} \frac{d \eta}{dx} \Big|_0^L}_0 + \int_0^L \overbrace{\left(EI \frac{d^4 v}{dx^4} - q \right)}^0 \eta dx$

condición de borde natural
Ya sabe que no tiene momentos en las puntas.

Formulación Variacional

Energía Potencial Sólido Elástico

$$U_0 = \int [\sigma]^T : [d\varepsilon] = \int \sigma_x d\varepsilon_x + \sigma_y d\varepsilon_y + \sigma_z d\varepsilon_z + 2\sigma_{xy} d\varepsilon_{xy} + 2\sigma_{yz} d\varepsilon_{yz} + 2\sigma_{zx} d\varepsilon_{zx}$$

$$U_0 = \int \sigma_x d\varepsilon_x + \sigma_y d\varepsilon_y + \sigma_z d\varepsilon_z + \sigma_{xy} d\gamma_{xy} + \sigma_{yz} d\gamma_{yz} + \sigma_{zx} d\gamma_{zx} = \underbrace{\frac{1}{2} \{\sigma\}^T \{\varepsilon\}}_{\text{Elástico}} = \underbrace{\frac{1}{2} \{\varepsilon\}^T [E] \{\varepsilon\}}_{\text{Lineal}}$$

$$U = \int_v U_0 dv = \int_v \frac{1}{2} \{\sigma\}^T \{\varepsilon\} dv = \int_v \frac{1}{2} \{\varepsilon\}^T [E] \{\varepsilon\} dv$$

Equilibrio Mecánico

$$\underbrace{\int_v \left(\frac{1}{2} \{\varepsilon\}^T [E] \{\varepsilon\} - \{\varepsilon\}^T [E] \{\varepsilon_0\} + \{\varepsilon\}^T \{\sigma_0\} \right) dv}_{\text{Energía interna almacenada}} = \underbrace{\int_v \{\mathbf{u}\}^T \{\mathbf{F}\} dv + \int_s \{\mathbf{u}\}^T \{\Phi\} ds + \{\mathbf{D}\}^T \{\mathbf{P}\}}_{\text{Trabajo externo}}$$

Funcional

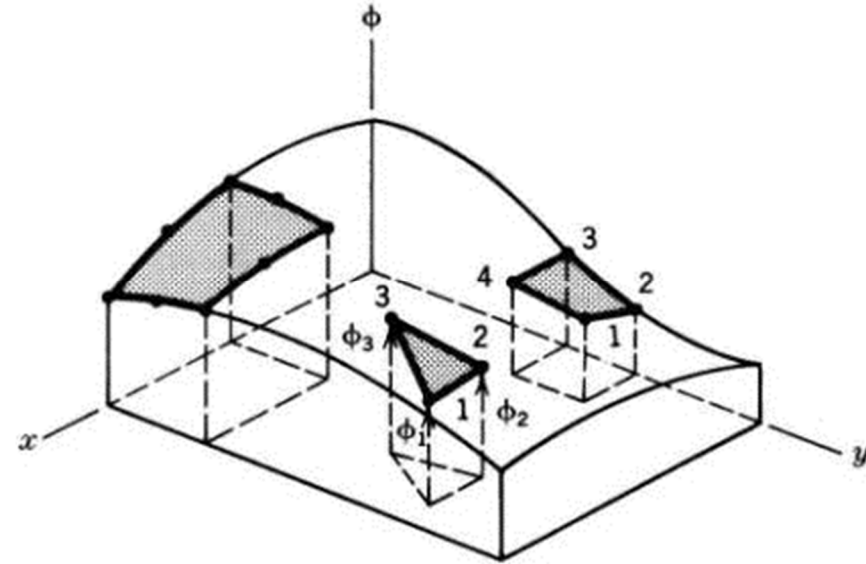
$$\Pi = \int_v \left(\frac{1}{2} \{\varepsilon\}^T [E] \{\varepsilon\} - \{\varepsilon\}^T [E] \{\varepsilon_0\} + \{\varepsilon\}^T \{\sigma_0\} \right) dv - \int_v \{\mathbf{u}\}^T \{\mathbf{F}\} dv - \int_s \{\mathbf{u}\}^T \{\Phi\} ds - \{\mathbf{D}\}^T \{\mathbf{P}\}$$

Formulación Variacional.

Discretización

$$\{u\} = [N]\{d\} \quad ; \quad \{\varepsilon\} = [\partial]\{u\} \quad ; \quad [B] = [\partial][N] \rightarrow \{\varepsilon\} = [B]\{d\}$$

$$\Pi = \int_V \frac{1}{2} \{d\}^T [B]^T [E] [B] \{d\} - \{d\}^T [B]^T [E] \{\varepsilon_0\} + \{d\}^T [B]^T \{\sigma_0\} dv - \int_V \{d\}^T [N]^T \{F\} dv - \int_S \{d\}^T [N]^T \{\Phi\} ds - \{D\}^T \{P\}$$



Extensión

$$\Pi = -\frac{1}{2} \sum_i^{nels} \{d\}_i^T [K]_i \{d\}_i - \sum_i^{nels} \{d\}_i^T \{r_e\} - \{D\}^T \{P\} = -\frac{1}{2} \{D\}^T [K] \{D\} - \{D\}^T \{R\}$$

$$[K]_i = \int_{V_e} [B]^T [E] [B] dv_e \quad ; \{r_e\} = \int_{V_e} [N]^T [F] dv_e + \int_{S_e} [N]^T [\Phi] ds_e + \int_{V_e} [B]^T [E] [\varepsilon_0] dv_e - \int_{V_e} [B]^T [E] [\sigma_0] dv_e$$

$$\{R\} = \sum_i^{nels} \{r_e\} + \{P\}$$

Minimización

$$\left[\frac{\partial \Pi}{\partial D_i} \right] = [K] \{D\} - \{R\} = 0 \quad ; \quad [K] \{D\} = \{R\}$$

Formulación Variacional.

Simetría $\frac{\partial^2 \Pi}{\partial D_i \partial D_j} = \frac{\partial^2 \Pi}{\partial D_j \partial D_i} = K_{ij}$

Equilibrio $\frac{\partial \Pi}{\partial D_i} = 0$

Energía Potencial Elástica $\Pi = U + \Omega$; $U = \frac{1}{2} \{D\}^T [K] \{D\}$; $\Omega = -\{D\}^T \{R\}$

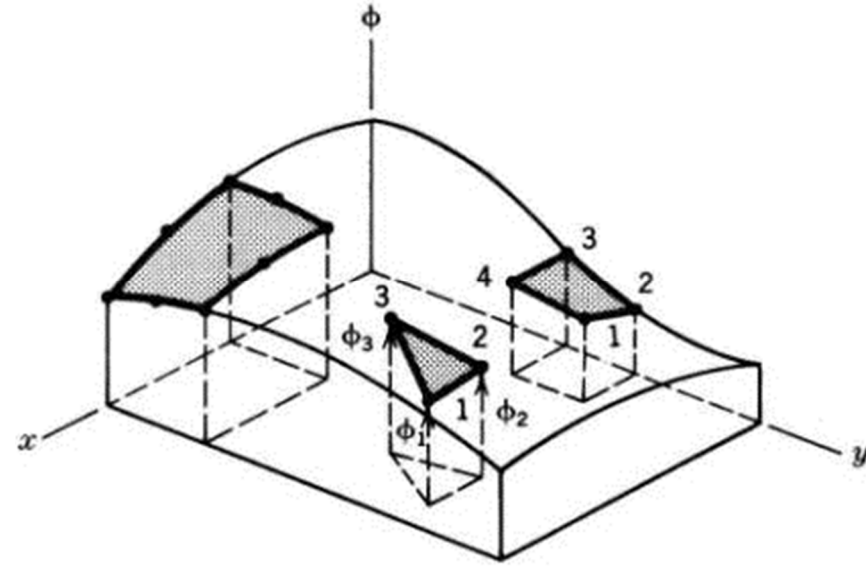
Definida Positiva $\frac{1}{2} \{D\}^T [K] \{D\} > 0$

Precisión $D \rightarrow O(h^{p+1})$

p: grado polinomio

h: tamaño elemento

$$\frac{\partial^r D}{\partial \mathbf{x}^r} \rightarrow O(h^{p+1-r})$$

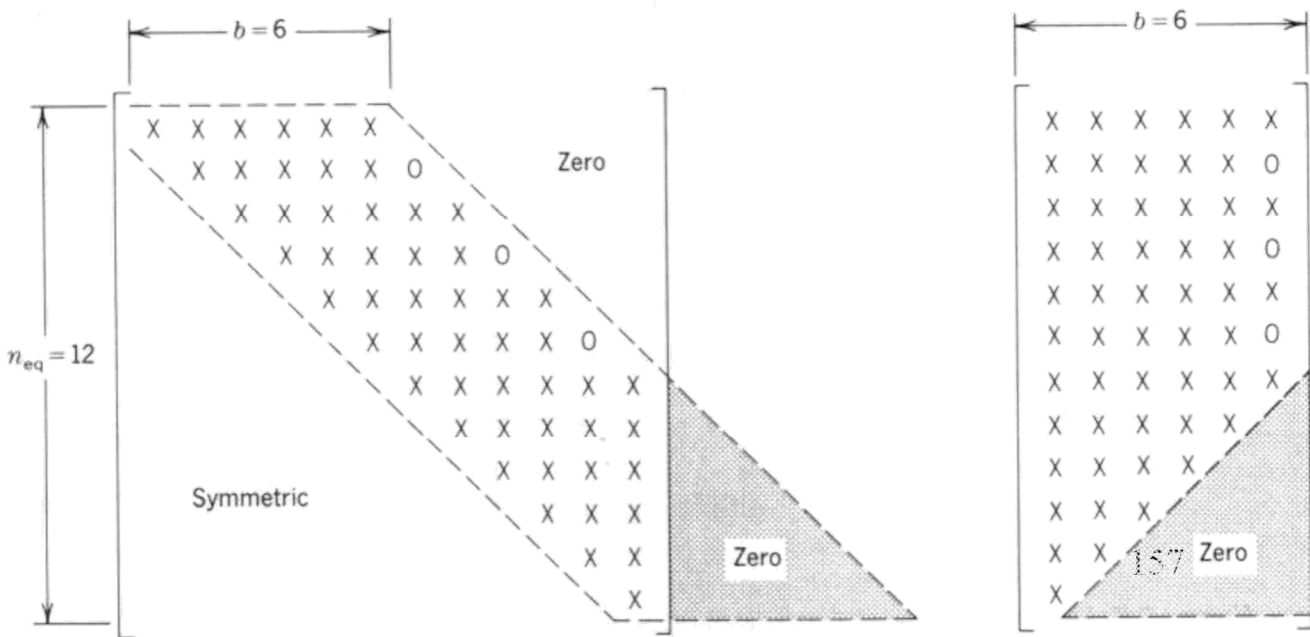
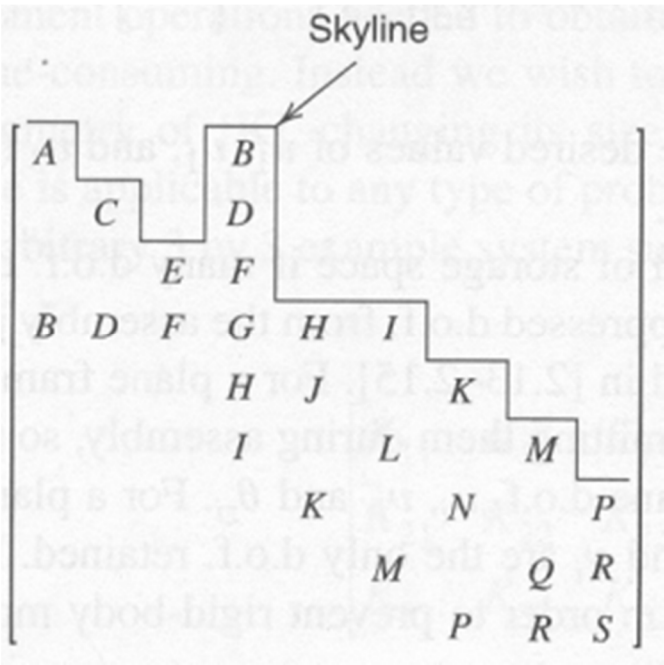
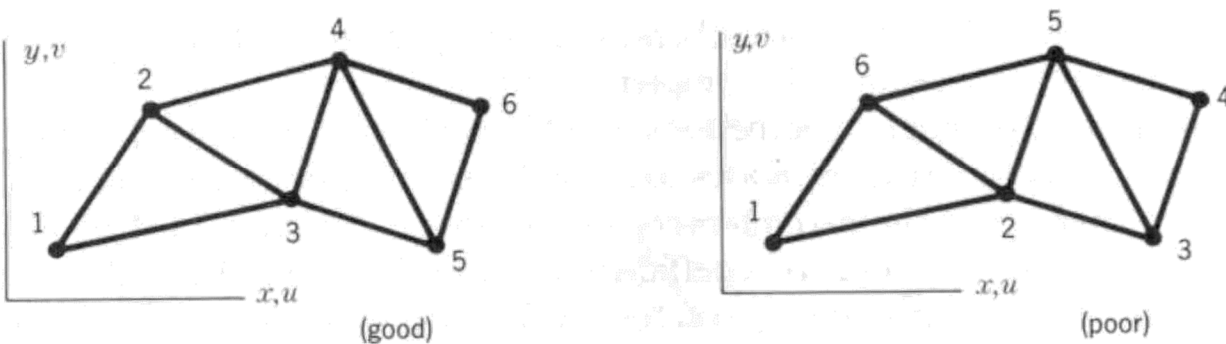
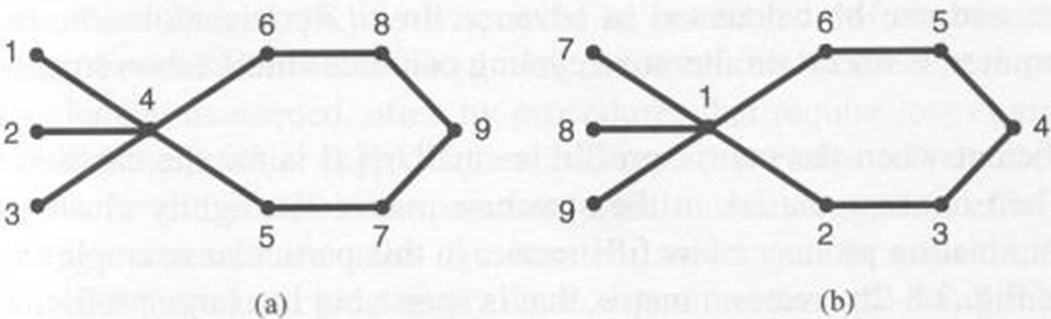


Matriz de Rigidez

El almacenamiento es más eficiente si la matriz es más diagonal.

- Almacenamiento
- Numeración
- Inversión

b = bandwidth
 t = time
 n = dim K
 $t = n \cdot b^2$



Almacenamiento de matrices

$$M = \begin{bmatrix} A & 0 & 0 & B & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & C & 0 & D & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & E & F & 0 & 0 & 0 & 0 \\ B & D & F & G & H & I & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & H & J & 0 & K & 0 \\ 0 & 0 & 0 & I & 0 & L & 0 & M \\ 0 & 0 & 0 & 0 & K & 0 & N & R \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & M & R & S \end{bmatrix}$$

Bandwidth

$$M = \begin{bmatrix} A & 0 & 0 & B \\ C & 0 & D & 0 \\ E & F & 0 & 0 \\ G & H & I & 0 \\ J & 0 & K & 0 \\ L & 0 & M & \otimes \\ N & R & \otimes & \otimes \\ S & \otimes & \otimes & \otimes \end{bmatrix}$$

Skyline

$$M = [A \ C \ E \ B \ D \ F \ G \ H \ J \ I \ 0 \ L \ K \ \dots]$$

$$v = [1 \ 2 \ 3 \ 7 \ 9 \ 12 \ 15 \ 18]$$

Sparse

$$M = [A \ B \ C \ D \ E \ F \ G \ H \ I \ J \ K \ L \ M \ \dots]$$

$$c = [1 \ 4 \ 2 \ 4 \ 3 \ 4 \ 1 \ \dots]$$

$$r = [1 \ 3 \ 5 \ 7 \ 9 \ 12 \ 15 \ 18]$$

Almacenamiento: full O(n²) vs sparse O(n)

Complejidad: full O(n³) vs sparse O(n)

Métodos de solución

Ax = b

$$\begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & \cdots & a_{1n} \\ a_{21} & a_{22} & \cdots & a_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{n1} & a_{n2} & \cdots & a_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_n \end{bmatrix}$$

Factorización
Doolittle / Crout

Ax = b = LUx

LUx = b

$$\begin{bmatrix} l_{11} & 0 & \cdots & 0 \\ l_{12} & l_{22} & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ l_{n1} & l_{n2} & \cdots & l_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & u_{12} & \cdots & u_{n1} \\ 0 & 1 & \cdots & u_{n2} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \cdots & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_n \end{bmatrix}$$

LUx = b

L⁻¹LUx = L⁻¹b

Métodos frontales

- Número de operaciones fijo
- Precisión fija

Eliminación de
Gauss

Lx = r

$$\begin{bmatrix} l_{11} & 0 & \cdots & 0 \\ l_{12} & l_{22} & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ l_{n1} & l_{n2} & \cdots & l_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} r_1 \\ r_2 \\ \vdots \\ r_n \end{bmatrix}$$

Métodos de solución

$\mathbf{Ax} = \mathbf{b}$

$$\begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & \cdots & a_{1n} \\ a_{21} & a_{22} & \cdots & a_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{n1} & a_{n2} & \cdots & a_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_n \end{bmatrix}$$

Métodos Iterativos

- Valor inicial o semilla
- Número de operaciones dependen de la precisión

$\mathbf{Ax} = \mathbf{b}$ $k : \text{iteraciones}$

$\mathbf{Qx} = (\mathbf{Qx} - \mathbf{Ax}) + \mathbf{b}$

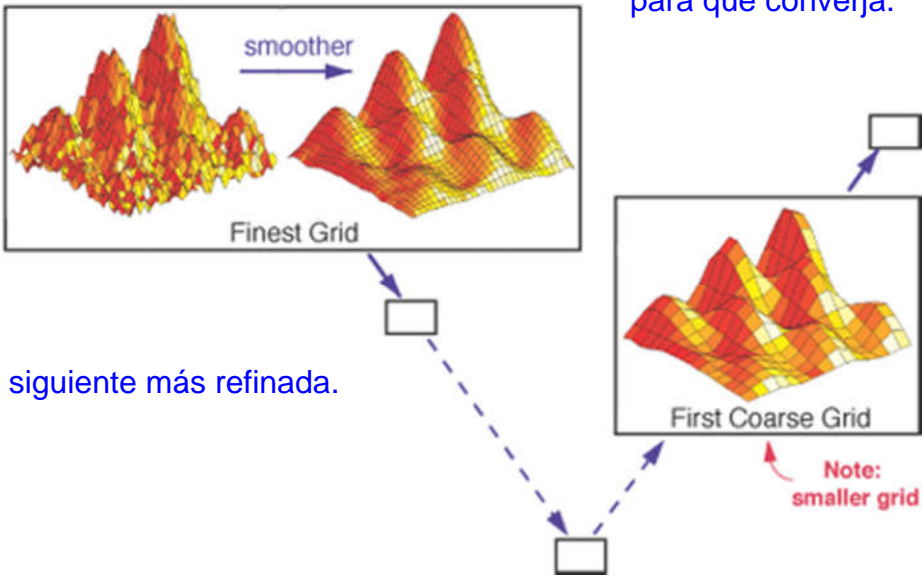
$\mathbf{x} = (\mathbf{Ix} - \mathbf{Q}^{-1}\mathbf{Ax}) + \mathbf{Q}^{-1}\mathbf{b}$

Como no tiene que invertir la matriz, ahora memoria, tarda hasta la mitad. $\mathbf{x}^{(k)} = (\mathbf{I} - \mathbf{Q}^{-1}\mathbf{A})\mathbf{x}^{(k-1)} + \mathbf{Q}^{-1}\mathbf{b}$

Métodos Multigrilla

- Métodos Iterativos
- Problemas multiescala
- Problemas de propagación

Usa la información de la malla previa para la siguiente más refinada.



\mathbf{Q} tiene que tener el radio espectral menor que 1 para que converja.