

FEM

# Implementation

Fredrik Lindgren <sup>a</sup>

---

<sup>a</sup>Denna presentation har ärvts inom Matematiska Vetenskaper och har utvecklats bland andra av Christoffer Cromvik och Fredrik Lindgren.

# FEM i en dimension

Exempel: Finn  $u(x)$  så att

$$-u'' + u = x, \quad 0 < x < 1, \quad u'(0) = 0, \quad u'(1) = 0.$$

Variationsformulera ( $\times v$  &  $\int_0^1$ ):

Hitta  $u \in V'$  så att

$$\begin{aligned} \int_0^1 vx \, dx &= \int_0^1 v(-u'' + u) \, dx = \\ &= v(-u') \Big|_0^1 + \int_0^1 v'u' + vu \, dx, \quad \forall v \in V. \end{aligned}$$

# FEM, forts.

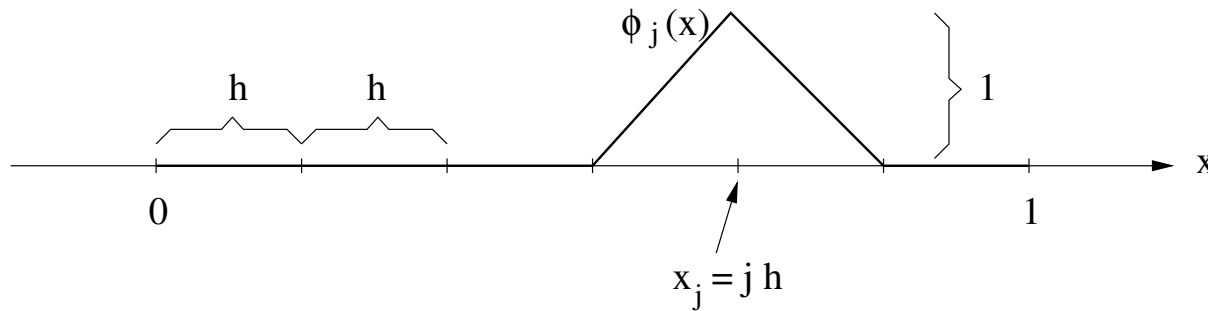
d.v.s.,

$$\underbrace{\int_0^1 v' u' + v u \, dx}_{a(v,u)} = \underbrace{\int_0^1 v f \, dx}_{l(v)} \quad \forall v \in V.$$

# FEM, forts.

## Diskretisering i finita element

Dela in området  $(0, 1)$  i  $m$  element/intervall av storlek  $h$ :



Sök  $U(x) = U_1 \phi_1(x) + \dots + U_m \phi_m(x)$ , d.v.s.,  $U_1, \dots, U_m$  så att

$$\int_0^1 (\phi_j' U' + \phi_j U) dx = \int_0^1 \phi_j x dx \quad j = 1, \dots, m.$$

# FEM, forts.

Detta resulterar i  $m$  ekvationer för de  $m$  okända  $U_1, \dots, U_m$  enligt:

$$\begin{aligned} & \int_0^1 \sum_{j=1}^m U_j (\phi_j' \phi_1' + \phi_j \phi_1) dx = \\ & = U_1 \underbrace{\int_0^1 \phi_1' \phi_1' + \phi_1 \phi_1 dx}_{a_{j1}} + U_2 \underbrace{\int_0^1 \dots}_{a_{j2}} + \dots = \int_0^1 \underbrace{\phi_j(x) x dx}_{b_j}, \end{aligned}$$

d.v.s,

# FEM, forts.

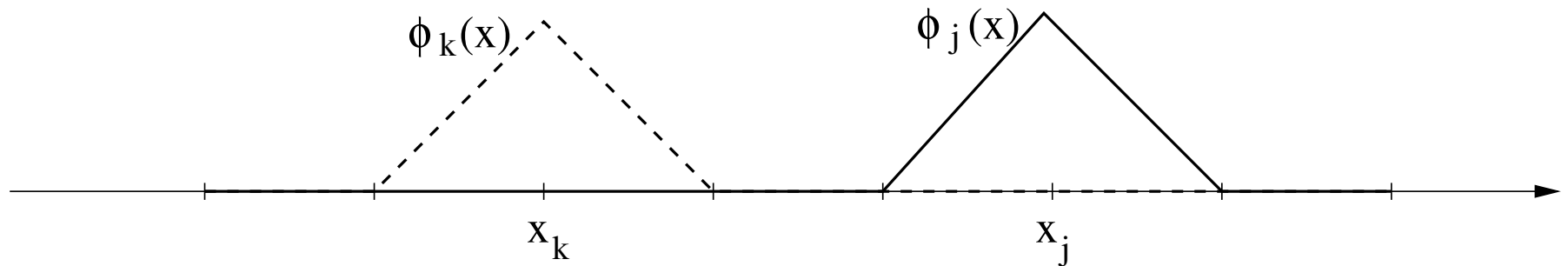
$$\underbrace{\begin{bmatrix} a_{11} & \cdot & a_{1m} \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ a_{j1} & \cdot & a_{jm} \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ a_{m1} & \cdot & a_{mm} \end{bmatrix}}_A \underbrace{\begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ \cdot \\ \cdot \\ U_m \end{bmatrix}}_U = \underbrace{\begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \cdot \\ \cdot \\ b_m \end{bmatrix}}_b \Leftrightarrow U = A^{-1}b,$$

där

# FEM, forts.

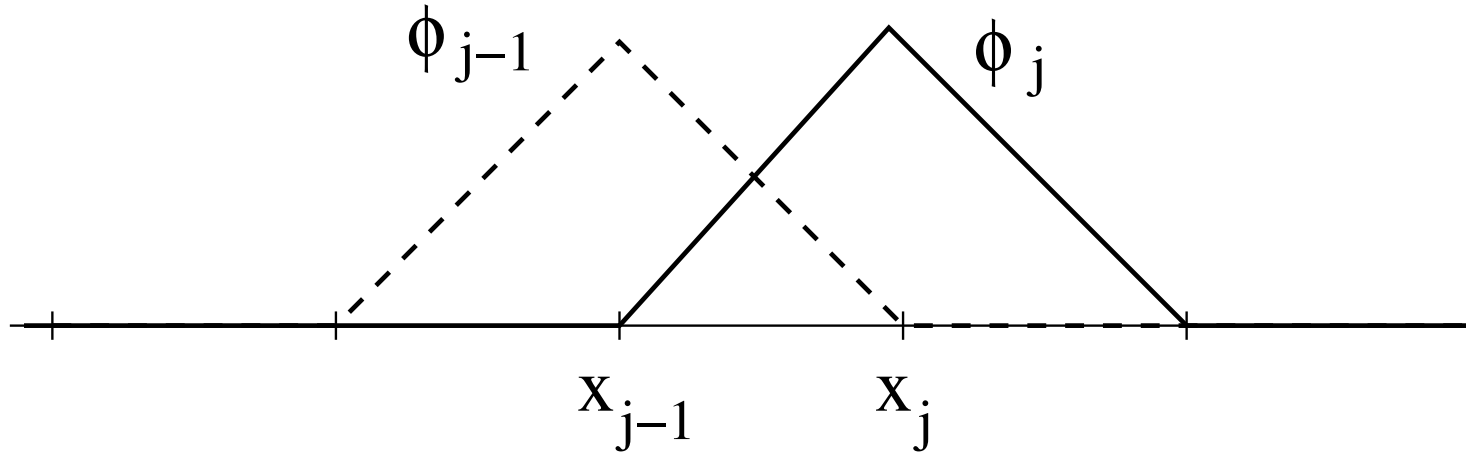
$$a_{jk} = \int_0^1 \phi_j' \phi_k' + \phi_j \phi_k dx.$$

Notera att  $A$  är *gles*, eftersom



# FEM, forts.

För  $k = j - 1$  har vi



$$a_{jk} = a_{j,j-1} = \int_{x_{j-1}}^{x_j} \frac{1}{h} \left(-\frac{1}{h}\right) + \frac{x-x_{j-1}}{h} \frac{x_j-x}{h} dx = -\frac{1}{h} + \frac{1}{6}h,$$

$$b_j = \int_0^1 \phi_j(x) x dx = x_j \int_0^1 \phi_j dx = h x_j, \quad j < m,$$

och så vidare..



# FEM, forts.

Vi kan skriva detta som  $A = S + M$  där

$$S = \frac{1}{h} \begin{bmatrix} 1 & -1 & & 0 \\ -1 & 2 & \cdot & \\ & \cdot & \cdot & \\ 0 & & -1 & 1 \end{bmatrix}, \quad M = h \begin{bmatrix} 1/3 & 1/6 & & 0 \\ 1/6 & 2/3 & \cdot & \\ & \cdot & \cdot & \\ 0 & & 1/6 & 1/3 \end{bmatrix},$$

$$b = h^2 \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ \cdot \\ m - 1 \\ m \end{bmatrix}$$

# FEM, forts.

## Finite element i rum och tid

Låt oss betrakta värmeledningsekvationen

$$\dot{u} - u'' = f, \quad u'(0, t) = 0, \quad u'(1, t) = 0, \quad u(x, 0) = u_0(x),$$

Variationsformuleringen är nu:

Hitta  $u \in V'$

$$\int_{I_n} \int_0^1 v \dot{u} \, dx dt + \int_{I_n} \int_0^1 v' u' \, dx dt = \int_{I_n} \int_0^1 v f \, dx dt \quad \forall v \in V.$$

# FEM, forts.

Vi gör ansatsen

$$U(x, t) = U_{n-1} \psi_{n-1}(t) + U_n(x) \psi_n(t)$$

där

$$\psi_n(t) = \begin{cases} \frac{t-t_{n-1}}{k} & t_{n-1} < t \leq t_n \\ \frac{t_{n+1}-t}{k} & t_n < t \leq t_{n+1} \\ 0 & t \notin (t_{n-1}, t_{n+1}] \end{cases}$$

och

$$U_n(x) = U_{n,1} \phi_1(x) + U_{n,2} \phi_2(x) + \dots + U_{n,m} \phi_m(x) = U(t_n, x),$$

d.v.s.,  $U(x, t)$  är styckvis linjär och kontinuerlig i rum och tid.

# FEM, forts.

Alltså:

- $V' = \{\text{Kont. \& styckvis linjära funktioner i rum och tid.}\}$
- $V = \{\text{Kont. \& styckvis linjära i rum *men* styckvis konst. i tid.}\}$

Nodvärdena  $U_{n,k}$  bestäms således av

$$\int_{I_n} \int_0^1 \phi_j \underbrace{\frac{U_n - U_{n-1}}{k}}_{\dot{U}} dx dt + \int_{I_n} \int_0^1 \phi_j' \underbrace{(U'_{n-1} \psi_{n-1} + U'_n \psi_n)}_{U'} dx dt$$
$$= \int_{I_n} \int_0^1 \phi_j f dx dt, \quad j = 1, \dots, m,$$

d.v.s.,

# FEM, forts.

$$\underbrace{\int_0^1 \phi_j U_n dx}_{MU_n} - \underbrace{\int_0^1 \phi_j U_{n-1} dx}_{MU_{n-1}} + \underbrace{\int_{I_n} \psi_{n-1}}_{\frac{k}{2}} \underbrace{\int_0^1 \phi'_j U'_{n-1} dx dt}_{SU_{n-1}} +$$
$$+ \underbrace{\int_{I_n} \psi_n}_{\frac{k}{2}} \underbrace{\int_0^1 \phi'_j U'_n dx dt}_{SU_n} = \underbrace{\int_{I_n} \int_0^1 \phi_j f dx dt}_{F_n},$$

# FEM, forts.

alltså

$$(M + \frac{k}{2} S) U_n = (M - \frac{k}{2} S) U_{n-1} + k F_n,$$

av vilket vi successivt kan beräkna  $U_n = \begin{bmatrix} U_{n,1} \\ \cdot \\ U_{n,m} \end{bmatrix}$  från  $U_{n-1}$

och  $F_n$ .

Tidsstegningsmetoden kallas **Crank-Nicolson**.

En annan metod, **Bakåt Euler**, ger ekvationen

$$(M + k S) U_n = M U_{n-1} + k F_n.$$

# Assembling.

## Assembling

Betrakta problemet

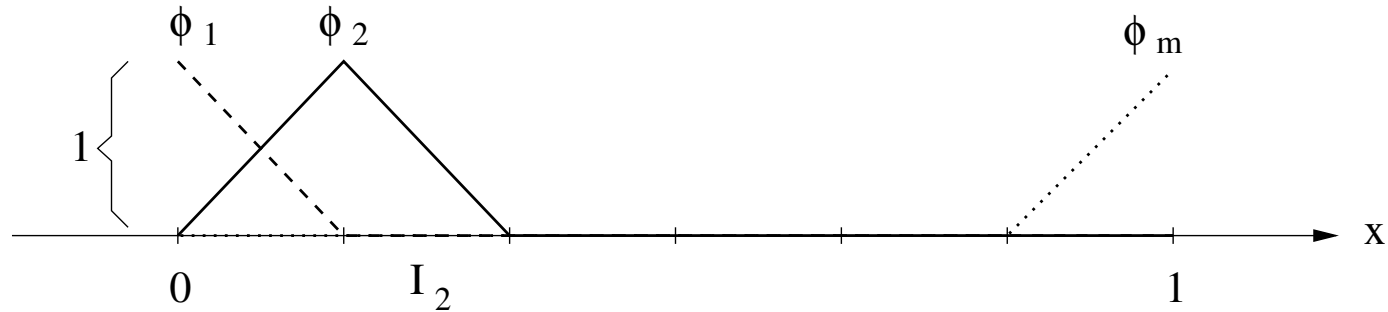
$$-u'' + u = f, \quad 0 < x < 1, \quad u'(0) = 0, \quad u'(1) = 0,$$

med variatationsformuleringn: Hitta  $u \in V'$  så att

$$\int_0^1 v' u' + v u \, dx = \int_0^1 v f \, dx, \quad \forall v \in V.$$

# Assemblering, forts.

Med ansatsen  $U(x) = U_1 \phi_1(x) + \dots + U_m \phi_m(x)$



och byte  $u$  mot  $U$ ,  $v$  mot  $\phi_j$ , får vi  $U = \begin{bmatrix} U_1 \\ \cdot \\ U_m \end{bmatrix} :$

$$\underbrace{(S + M)}_{:= A} U = b,$$

där



# Assemblering, forts.

$$S = \begin{bmatrix} \cdot & \cdot & \int_0^1 \phi'_j \phi'_k & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \underbrace{\cdot}_{\text{kol } k} & \cdot & \cdot \end{bmatrix} \leftarrow \text{rad } j$$

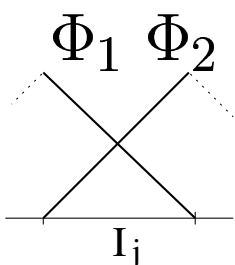
och motsvarande för  $M$  och  $b$ .

Notera att

# Assembling, forts.

$$\mathbf{S} = \begin{bmatrix}
 \int_1 & \int_1 & 0 & 0 \\
 \int_1 & \int_1 + \int_2 & \int_2 & 0 \\
 0 & \int_2 & \int_2 + \int_3 & \int_3 \\
 0 & 0 & \int_3 & \int_3 + \int_4 \\
 0 & 0 & 0 & 0
 \end{bmatrix}$$

$\int_j = \int_{I_j}$   
 $\int_3 \Phi_1' \Phi_2'$



$\int_3 \quad \int_3$   
 $\int_3 \quad \int_3 + \int_4$ 
  
 Local stiffness matrix

med lokal styvhetsmatrix  $dS$  definierad enligt

# Assembling, forts.

$$dS_3 = \begin{bmatrix} \int_{I_3} \phi'_3 \phi'_3 dx & \int_{I_3} \phi'_3 \phi'_4 dx \\ \int_{I_3} \phi'_4 \phi'_3 dx & \int_{I_3} \phi'_4 \phi'_4 dx \end{bmatrix}$$

# Assembling, forts.

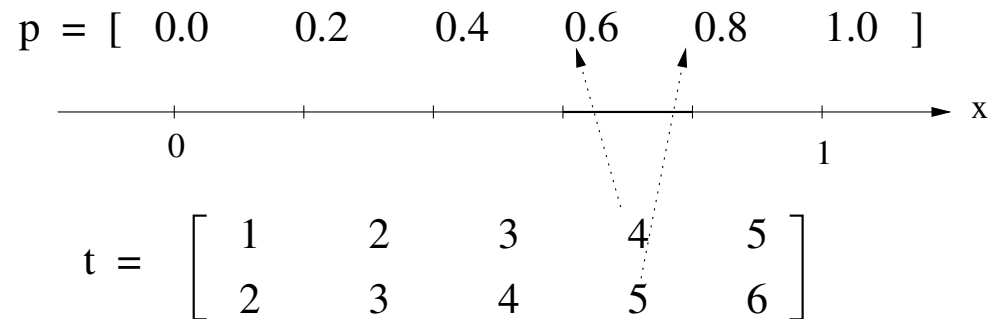
Leder till *assembleringsalgoritm* enligt:

```
for e1 = 1 : m-1
    dS(e1) = ...
    addera dS(e1) till S
end
```

Liknande för  $M$  och  $b$ .

# Beräkning av $dS(el)$

Datastrukturer för nodkoordinater och element-nod koppling:



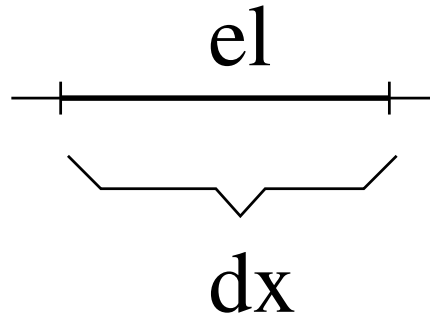
I kolumnerna i  $p$  finns koordinaterna för olika noder. Kolumnerna i  $t$  ger nodnummer till olika element. Till exempel, element 4 har noder 4 och 5. Koordinaterna till dessa är  $p(4) = p(t(1, 4))$  och  $p(5) = p(t(2, 4))$ . I allmänhet ges koordinaterna för element  $el$  av

$$x = p(t(:, el)).$$

# Beräkning av $dS(eI)$ , forts.

Integralerna i  $dS(eI)$  ges av elementarean

$$dx = x(2) - x(1) = p(t(2, eI)) - p(t(1, eI)).$$



tillsammans med derivatorna får de lokala basfunktionerna  $\Phi_1$  och  $\Phi_2$ , d.v.s.

$$DPhi = [-1/dx, 1/dx].$$

# Beräkning av $dS(el)$ , forts.

$$\begin{aligned} dS(el) &= DPhi^\top * DPhi * dx = \\ &= \begin{bmatrix} -1/dx \\ 1/dx \end{bmatrix} [-1/dx \quad 1/dx] dx = \\ &= \begin{bmatrix} +1 & -1 \\ -1 & +1 \end{bmatrix} \frac{1}{dx}. \end{aligned}$$

De motsvarande integralerna i  $dM(el)$  och  $db(el)$  måste beräknas med lämpliga kvadraturregler, till exempel mittpunktsregeln.

# Addera $dS(el)$ till $S$

De rad- och kolonnindex i  $S$  som får bidrag av  $dS = dS(el)$  ges av  $t(:, el)$ , d.v.s.,  $S$  kan uppdateras med bidrag från element  $el$  enligt

$$S(r, k) = S(r, k) + dS(el),$$

där  $r = k = t(:, el)$ . Till exempel, för element  $el = 3$ , d.v.s.  $I_3$ , har vi  $t(:, el) = \begin{bmatrix} 3 \\ 4 \end{bmatrix}$ , och  $dS(el)$  adderas till  $\begin{bmatrix} S_{33} & S_{34} \\ S_{43} & S_{44} \end{bmatrix}$  i  $S$ .



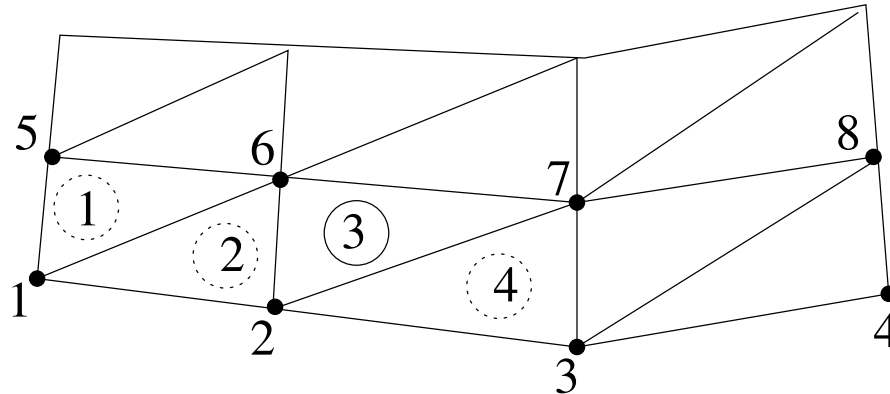
# 2D-assembling

Betrakta problemet

$$-\Delta u + u = f \quad \text{in } \Omega, \quad \partial_n u = 0, \quad \text{on } \partial\Omega,$$

med variationsformuleringen: Hitta  $u \in V'$  så att

$$\int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla v \, dx - \underbrace{\int_{\partial\Omega} \frac{\partial u}{\partial n} v \, dS}_{=0} + \int_{\Omega} uv \, dx = \int_{\Omega} f v \, dx \quad \forall v \in V$$



# 2D-assembling

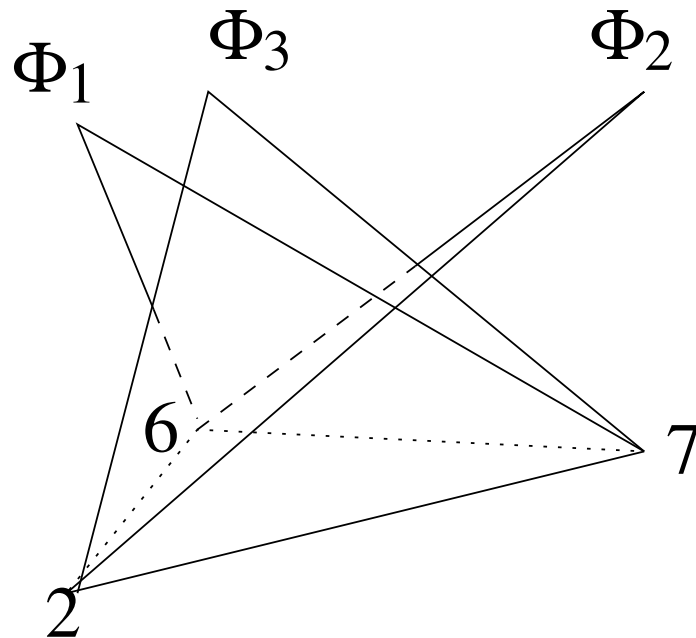
$$S = \begin{array}{c} \vdots \\ \dots + \int_3 + \dots \dots \dots + \int_3 \int_3 + \dots \dots \dots \leftarrow \text{row 2} \\ \vdots \\ \dots + \int_3 \dots \dots \dots + \int_3 + \int_3 + \dots \dots \dots \leftarrow \text{row 6} \\ \dots \int_3 + \dots \dots \dots \int_3 + \int_3 + \dots \dots \dots \leftarrow \text{row 7} \\ \vdots \\ \uparrow \qquad \qquad \qquad \uparrow \qquad \qquad \uparrow \\ \text{col 2} \qquad \qquad \text{col 6} \quad \text{col 7} \end{array}$$

med lokala styvhetsmatrisen

# 2D-assembly

$$dS_3 = \begin{bmatrix} \int_{K_3} \nabla \Phi_1 \cdot \nabla \Phi_1 & \int_{K_3} \nabla \Phi_1 \cdot \nabla \Phi_2 & \int_{K_3} \nabla \Phi_1 \cdot \nabla \Phi_3 \\ \int_{K_3} \nabla \Phi_2 \cdot \nabla \Phi_1 & \int_{K_3} \nabla \Phi_2 \cdot \nabla \Phi_2 & \int_{K_3} \dots \\ \int_{K_3} \nabla \Phi_3 \cdot \nabla \Phi_1 & \int_{K_3} \dots & \int_{K_3} \dots \end{bmatrix}$$

där



# 2D-assemblering

Motsvarande datastrukturer för  $p$  och  $t$  är nu

$$p = \begin{bmatrix} \cdot & p(1, 2) & \cdot & \cdot & p(1, 6) & p(1, 7) & \cdot \\ \cdot & p(2, 2) & \cdot & \cdot & p(2, 6) & p(2, 7) & \cdot \end{bmatrix} \begin{array}{l} \leftarrow x_1 - \text{ccords} \\ \leftarrow x_2 - \text{ccords} \end{array}$$
$$t = \begin{bmatrix} \cdot & \cdot & 2 & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & 7 & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & 6 & \cdot & \cdot \end{bmatrix}$$

där *element 3* har *noder 2, 7* och *6*, med  $x_1$  och  $x_2$  *koordinater* som finns i  $p$ .

Notera att numreringen 2, 7, 6 definierar en *lokal nodnumrering* av noderna som motsvarar de lokala basfunktionerna  $\Phi_1$ ,  $\Phi_2$  och  $\Phi_3$  som i figuren.

# 2D-assemblering

Elementlängden  $dx$  är nu elementarean  $dx$ , och basfunktionens derivatavektor är istället basfunktionens gradientmatris

$$DPhi = [\nabla\Phi_1 \quad \nabla\Phi_2 \quad \nabla\Phi_3], \quad \text{där } \nabla\Phi_j = \begin{bmatrix} \frac{\partial\Phi_j}{\partial x_1} \\ \frac{\partial\Phi_j}{\partial x_2} \end{bmatrix},$$

medan beräkningen av  $dS(el)$  och additionen av  $dS$  till  $S$  ser ut som innan.

# Ickelinjära problem

## Exempel

$$-\operatorname{div}(a(u) \operatorname{grad} u) = f \quad \text{i } \Omega, \quad u = 0 \quad \text{på } \partial\Omega,$$

där  $a(u)$  är en temperaturberoende värmekonduktivitet.  
Variationsformulering för problemet är:

Hitta  $u \in V'$  så att

$$\int_{\Omega} \nabla v \cdot a(u) \nabla u \, dx = \int_{\Omega} v f \, dx \quad \forall v \text{ med } v = 0 \text{ på } \partial\Omega.$$

Finita elementmetoden använder ansatsen  
 $U(x) = U_1 \phi_1 + \dots + U_m \phi_m$  som bestäms av

# Diskreta ickelinjära problemet

$$\int_{\Omega} \nabla \phi_j \cdot a(U) \nabla U \, dx = \int_{\Omega} \phi_j f \, dx, \quad j = 1, \dots, m,$$

där  $U = \begin{bmatrix} U_1 \\ \cdot \\ \cdot \\ U_m \end{bmatrix}$ . Notera att detta nu är ett *ickelinjärt*

ekvationssystem, som inte kan skrivas  $AU = b$ , med en given matris  $A$ . Istället,

$$A(U)U = b,$$

där

# Diskreta ickelinjära problemet, forts.

$$A(U) = \begin{bmatrix} \int_{\Omega} \nabla \phi_1 \cdot a(U) \nabla \phi_1 & \dots & \int_{\Omega} \nabla \phi_1 \cdot a(U) \nabla \phi_m \\ \dots & \dots & \dots \\ \int_{\Omega} \nabla \phi_m \cdot a(U) \nabla \phi_1 & \dots & \int_{\Omega} \nabla \phi_m \cdot a(U) \nabla \phi_m \end{bmatrix} \cdot$$



# Fixpunktsiteration

Den enklaste metoden för iterativ lösning av det icke linjära ekvationssystemet för  $U$  är

$$A(U^{(j)}) U^{(j+1)} = b,$$

som ger en följd  $U^{(0)}, U^{(1)}, U^{(2)}, \dots$ , med  $U^{(j)} \rightarrow U$  om vi har tur.

Ett alternativ är att använda Newtons metod.

# Projekt

## Projekt med FEM.

- Frivilligt. Kan ge upp till 5 bonuspoäng till tentan.
- Arbeta i grupper om två.
- Lös partiell differentialekvation i 2D.
- Matlab.
- Kortare skriftlig rapport med programkod.

# Projekt, forts.

Tre projekt. Egna (goda) förslag är ok om ni först kollar med handledaren.

- Värmeledning i en slang.
- Egenvärdesproblem.
- Vattenrörelse i ett badkar.

Uppgiftsbeskrivning finns på kurshemsidan.