

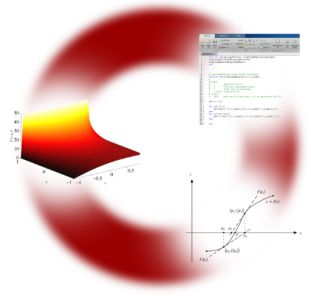
7. Numerische Lösung von partiellen DGL

A Practical Course in Numerical Methods for Engineers

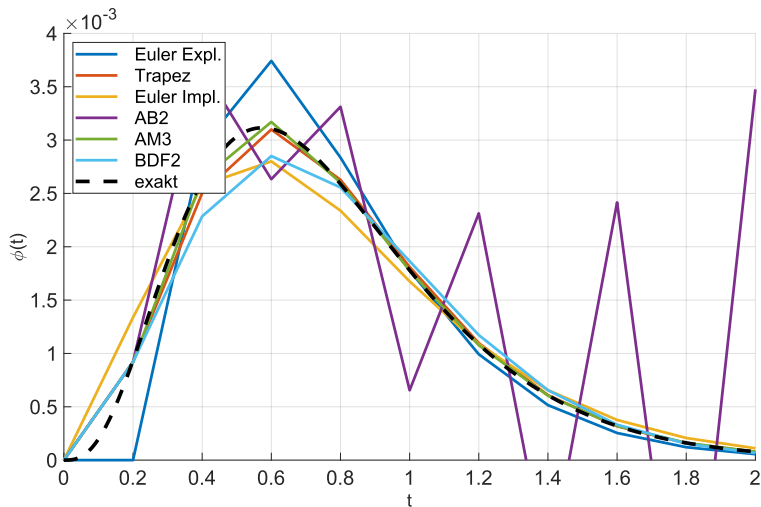
Barbara Wirthl, M.Sc.

Technische Universität München

Lehrstuhl für Numerische Mechanik



6. Aufgabenblatt



► Stabilität OST, AB2, AM3, BDF2

6. Aufgabenblatt: Stabilität

Vergleich Modellgleichung:

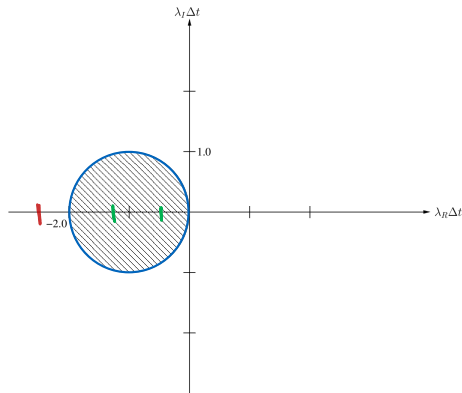
$$\frac{d\phi}{dt} = \underline{\lambda\phi} \quad \text{mit} \quad \phi(t=0) = \phi_0.$$

Entscheidendes Maß für Stabilität: $\lambda \Delta t$

Gleichung Aufgabenblatt 6:

$$\frac{d\phi(t)}{dt} = t^2 e^{-5t} - 6\phi(t) \quad \text{mit} \quad \phi(t=0) = 0 \quad \Rightarrow \quad \lambda = -6$$

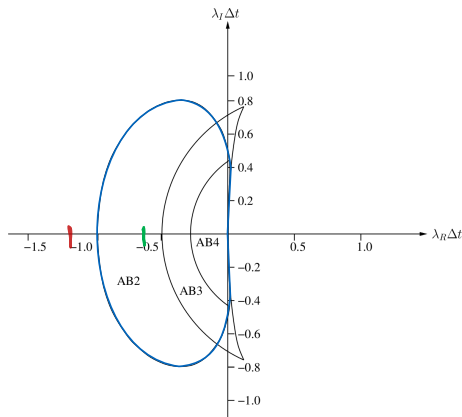
6. Aufgabenblatt



Δt	$\lambda \Delta t$
0.1	-0.6
0.2	-1.2
0.4	-2.4

Vorwärts Euler (explizit)

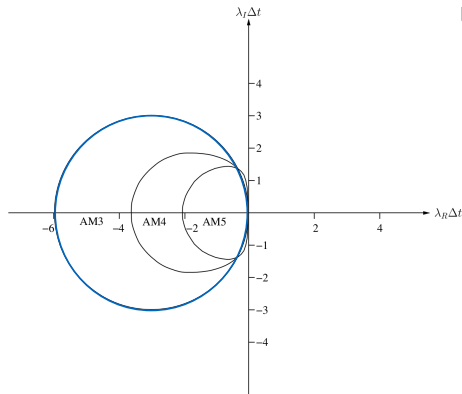
6. Aufgabenblatt



Δt	$\lambda \Delta t$
0.1	-0.6
0.2	-1.2
0.4	-2.4

Adams–Bashforth 2. Ordnung (explizit)

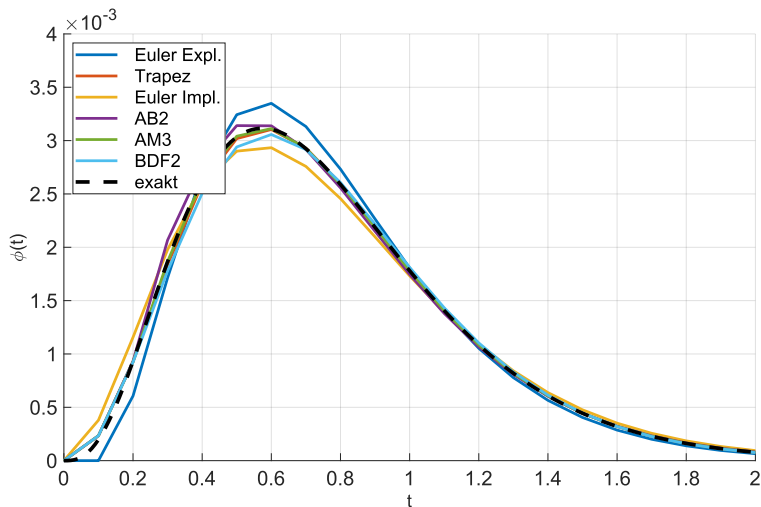
6. Aufgabenblatt



Δt	$\lambda \Delta t$
0.1	-0.6
0.2	-1.2
0.4	-2.4

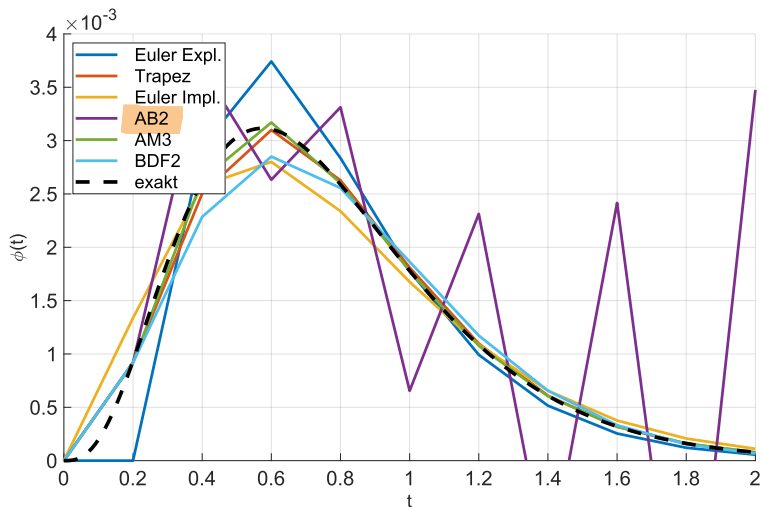
Adams–Moulton 3. Ordnung (implizit)

6. Aufgabenblatt



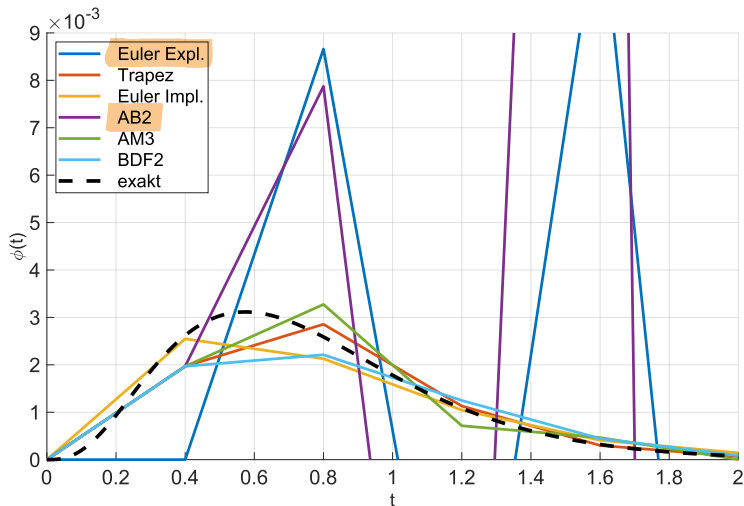
$$\lambda \Delta t = -0.6$$

6. Aufgabenblatt



$$\lambda \Delta t = -1.2$$

6. Aufgabenblatt



$$\lambda \Delta t = -2.4$$

Aufgabenblatt 7

Aufgabe: FEM - Stationäre Wärmeleitungsgleichung 2D

Gegeben ist die stationäre Wärmeleitungsgleichung in 2D:

$$-\nabla \cdot (\lambda \nabla T) = \dot{q} \quad \text{in } \Omega$$

$$\text{mit } T = T_D \quad \text{auf } \Gamma_D, \quad \lambda \nabla T \cdot \mathbf{n} = 0 \quad \text{auf } \Gamma_N.$$

Die Wärmeleitfähigkeit λ ist eine vom Material abhängige bekannte Größe. Es soll angenommen werden, dass an den Rändern (Γ_D -Dirichlet-Rand) entweder die Temperatur T vorgegeben wird bzw. die Ränder (Γ_N -Neumann-Rand) adiabatisch sind ($\lambda \nabla T \cdot \mathbf{n} = 0$). Des Weiteren sollen keine Quellen oder Senken vorhanden sein: also $\dot{q} = 0$.

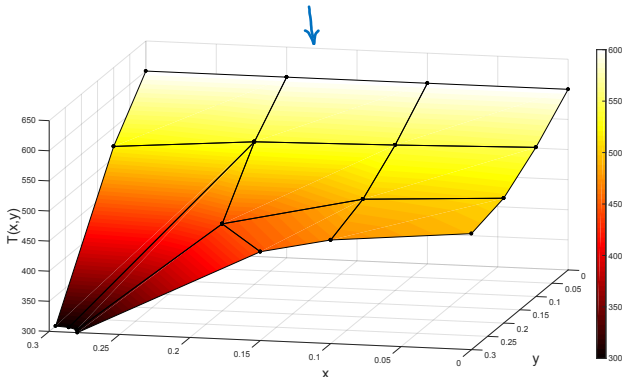
Diskretisieren Sie die Gleichung mithilfe der Finite-Elemente-Methode mit bilinearen Viereckselementen. Zur numerischen Integration soll die Gauß-Quadratur mit $n = 2$ (Punkte in einer Richtung) verwendet werden.

Finite Elemente: Ziel

Matrix A
berechnen

$$\begin{bmatrix} a_{1,1} & a_{1,2} & & & \\ a_{2,1} & a_{2,2} & & & \\ & & \ddots & & \\ & & & a_{17,17} & a_{17,18} \\ & & & a_{18,17} & a_{18,18} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \hat{T}_1 \\ \hat{T}_2 \\ \vdots \\ \hat{T}_{17} \\ \hat{T}_{18} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ \vdots \\ f_{17} \\ f_{18} \end{bmatrix}$$

T
berechnen



Schwache Form

Starke Form der stationären Wärmeleitungsgleichung:

$$-\nabla \cdot (\lambda \nabla T) = \dot{q} \quad \text{in } \Omega$$

1. Schritt: Multiplikation mit der Testfunktion v und Integration über das Gebiet Ω

$$-\int_{\Omega} v \nabla \cdot (\lambda \nabla T) \, d\mathbf{x} = \int_{\Omega} v \dot{q} \, d\mathbf{x}$$

2. Schritt: Partielle Integration des Terms auf der linken Seite

1. Greensche Identität:

$$\int_{\Omega} f \nabla \cdot (\nabla g) \, d\mathbf{x} = - \int_{\Omega} \nabla f \cdot \nabla g \, d\mathbf{x} + \int_{\Gamma} (f \nabla g) \cdot \mathbf{n} \, d\gamma$$

$$f \hat{=} v$$

$$g \hat{=} \lambda T$$

$$\int_{\Omega} \lambda \nabla v \cdot \nabla T \, d\mathbf{x} - \int_{\Gamma} v \lambda \nabla T \cdot \mathbf{n} \, d\gamma = \int_{\Omega} v \dot{q} \, d\mathbf{x}$$

Schwache Form

$$\int_{\Omega} \lambda \nabla v \cdot \nabla T \, d\mathbf{x} - \int_{\Gamma} v \lambda \nabla T \cdot \mathbf{n} \, d\gamma = \overbrace{\int_{\Omega} v \dot{q} \, d\mathbf{x}}^{=0}$$

3. Schritt: Ausnutzung der Randbedingungen $\Gamma = \Gamma_N + \Gamma_D$

$$\int_{\Gamma} v \lambda \nabla T \cdot \mathbf{n} \, d\gamma = \underbrace{\int_{\Gamma_D} v \lambda \nabla T \cdot \mathbf{n} \, d\gamma}_{\substack{\text{Dirichlet-Rand} \\ v=0}} + \underbrace{\int_{\Gamma_N} v \lambda \nabla T \cdot \mathbf{n} \, d\gamma}_{\substack{\text{Neumann-Rand} \\ \lambda \nabla T \cdot \underline{n} = 0}} = 0$$

Schwache Form:

$$\int_{\Omega} \lambda \nabla v \cdot \nabla T \, d\mathbf{x} = 0$$

Endlich-dimensionaler Ansatzraum

Ansatzfunktionen für Testfunktion und Temperaturfeld:

$$v^h(\mathbf{x}) = \sum_i N^i(\mathbf{x}) \hat{v}_i$$

$$T^h(\mathbf{x}) = \sum_j N^j(\mathbf{x}) \hat{T}_j$$

Einsetzen:

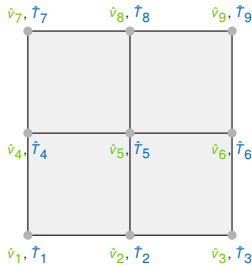
$$\int_{\Omega} \lambda \nabla v^h \cdot \nabla T^h d\mathbf{x} = 0$$

$$\sum_i \hat{v}_i \sum_j \int_{\Omega} \lambda \nabla N^i(\mathbf{x}) \cdot \nabla N^j(\mathbf{x}) d\mathbf{x} \hat{T}_j = 0$$

Muss für beliebige Werte \hat{v}_i gelten:

$$\sum_j \underbrace{\int_{\Omega} \lambda \nabla N^i(\mathbf{x}) \cdot \nabla N^j(\mathbf{x}) d\mathbf{x}}_{A_{ij}} \hat{T}_j = 0 \quad \forall i$$

Beispiel:

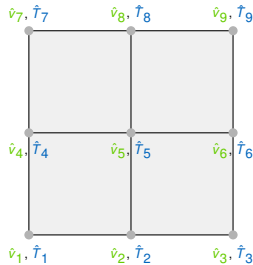


Elementweise Betrachtung und numerische Integration

$$\sum_j \underbrace{\int_{\Omega} \lambda \nabla N^i(\mathbf{x}) \cdot \nabla N^j(\mathbf{x}) d\mathbf{x}}_{A_{ij}} \hat{T}_j = 0 \quad \forall i$$

Summe über alle Elemente e:

$$\sum_e \sum_j \underbrace{\int_{\Omega^{(e)}} \lambda \nabla N^i(\mathbf{x}) \cdot \nabla N^j(\mathbf{x}) d\mathbf{x}}_{A_{ij}^{(e)}} \hat{T}_j = 0 \quad \forall i$$



Transformation auf Referenzelement:

$$\sum_e \sum_j \underbrace{\int_{\Omega_{ref}^{(e)}} \lambda \nabla N^i(\xi) \cdot \nabla N^j(\xi) \det(J(\xi)) d\xi}_{\text{orange}} \hat{T}_j = 0 \quad \forall i$$

Gauß-Quadratur:

$$\sum_e \sum_j \underbrace{\sum_k \lambda \nabla N^i(\xi_k) \cdot \nabla N^j(\xi_k) \det(J(\xi_k)) w_k}_{A_{ij}^{(e)}} \hat{T}_j = 0 \quad \forall i$$

Umsetzung im Programm: Problembeschreibung

Beschreibung durch Knoten, Elemente und Dirichlet-Randbedingungen:

► Matrix nodes:

Zeile ... Knoten, Spalte ... x, y-Koordinate

$$\begin{bmatrix} x_1 & y_1 \\ \vdots & \vdots \\ x_9 & y_9 \end{bmatrix}$$

► Matrix elements:

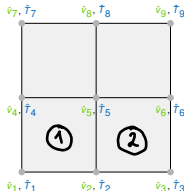
Zeile ... Element, Spalte ... Knotenidx. [n1, n2, n3, n4]

$$\begin{bmatrix} 1 & 2 & 5 & 4 \\ 2 & 3 & 6 & 5 \\ & \ddots & & \end{bmatrix}$$

► Matrix dbc:

Zeile ... Dirichlet Boundary Condition, Spalte ... [Knotenindex, Wert]

$$\begin{bmatrix} 7 & & 10 & 0 \\ 8 & & 10 & .8 \\ & \dots & & \end{bmatrix}$$



Umsetzung im Programm: Programmaufbau

$$A_{ij}^{(e)} = \sum_k \lambda \nabla N^i(\xi_k) \cdot \nabla N^j(\xi_k) \det(J(\xi_k)) w_k$$

Schleife über alle Elemente

Funktion Evaluieren() $\rightarrow \underline{A}^{(e)}$

Schleife über alle Gaußpunkte im Element \sum_k

Schleife über alle Zeilen der Elementmatrix i

Schleife über alle Spalten der Elementmatrix j

...

Funktion Assemblieren() $\underline{A}^{(e)} \rightarrow \underline{A}$

Funktion Dirichlet()

Funktion Lösen()

Umsetzung im Programm: Evaluieren()

$$A_{ij}^{(e)} = \sum_k \lambda \underbrace{\nabla N^i(\xi_k)} \cdot \nabla N^j(\xi_k) \det(J(\xi_k)) w_k$$

[elemat, elevec] = evaluate_stat(elenodes, gpx, gpw)

Berechne die Elementsteifigkeitsmatrix $\mathbf{A}^{(e)}$

→ (4×4) -Matrix (i, j) für lineares Viereckselement

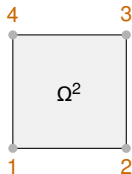


$\underline{\mathbf{A}}^{(e)} \quad 4 \times 4$

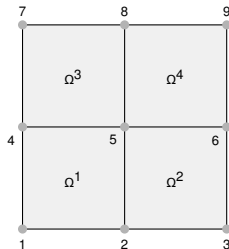
- ▶ Größen: $\xi_k, w_k, \det(J(\xi_k)), \underbrace{\frac{\partial N^i}{\partial \xi}}, J(\xi_k)^{-1} = \underbrace{\frac{\partial \xi}{\partial \mathbf{x}}}$ aus bereits erstellten Funktionen
- ▶ $\underbrace{\nabla N^i(\xi_k)} = \underbrace{\frac{\partial N^i}{\partial \mathbf{x}}} = \underbrace{\frac{\partial N^i}{\partial \xi}} \underbrace{\frac{\partial \xi}{\partial \mathbf{x}}}$
- ▶ Enthält somit: Schleife über Zeilen und Spalten der Elementsteifigkeitsmatrix sowie Schleife über Gaußpunkte
- ▶ Für den allgemeinen Fall (instationär) wird hier auch die rechte Seite der Gleichung berechnet (Elementlastvektor)

Umsetzung im Programm: Assemblieren()

Lokal:



Global:



elemat =

	1	2	3	4
1	A	B	C	D
2	E	F	G	H
3	...			
4				

sysmat =

	1	2	3	4	5	6	7	8	9
1									
1 2		A	B		D	C			
2 3		E	F		H	G			
4									
4 5									
3 6		..							
7									
8									
9									

Umsetzung im Programm: Assemblieren()

```
[sysmat, rhs] = assemble(elemat, elerhs, sysmat, rhs, ele)
```

- ▶ Funktion Assemblieren: Assembliere die Elementsteifigkeitsmatrix $\mathbf{A}^{(e)}$ (und den Elementlastvektor $\mathbf{f}^{(e)}$) in die globale Systemmatrix \mathbf{A} (sowie den globalen Lastvektor \mathbf{f})
- ▶ Zusammenhänge zwischen den lokalen Indizes und globalen Indizes liegen in der Matrix `elements`
- ▶ Schleife über Spalten, Zeilen der Elementsteifigkeitsmatrix - Addieren in der globalen Systemmatrix

Umsetzung im Programm: Dirichlet()

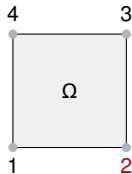
```
[dbcsysmat,dbcrhs] = assignDBC(sysmat,rhs,dbc)
```

- ▶ Funktion Dirichlet: Berücksichtigung der Dirichlet Ränder in der Systemmatrix **A** bzw. im Systemvektor **f**
- ▶ Wenden Sie folgendes Vorgehen auf alle Zeilen mit einer Dirichlet-Randbedingung an:
 1. Ersetzen Sie die Zeile der Systemmatrix durch 0-Einträge und setzen Sie den Wert auf der Hauptdiagonalen zu 1.
 2. Ersetzen Sie den entsprechenden Eintrag im Systemvektor durch den Dirichletwert.

Umsetzung im Programm: Dirichlet()

Gleichungssystem: $\hat{\mathbf{A}}\hat{\mathbf{T}} = \mathbf{0}$

Beispiel Dirichlet-Randbedingung: $\hat{T}_2 = 0.5$



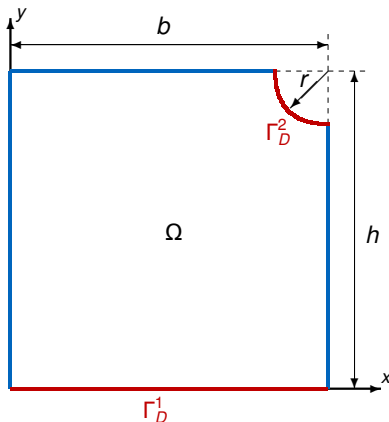
$$\begin{pmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} & a_{14} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} & a_{24} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} & a_{34} \\ a_{41} & a_{42} & a_{43} & a_{44} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{T}_1 \\ \hat{T}_2 \\ \hat{T}_3 \\ \hat{T}_4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} & a_{14} \\ \circ & 1 & \circ & \circ \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} & a_{34} \\ a_{41} & a_{42} & a_{43} & a_{44} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{T}_1 \\ \hat{T}_2 \\ \hat{T}_3 \\ \hat{T}_4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0.5 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Umsetzung im Programm: Lösen()

- ▶ Lösen Sie das Gleichungssystem in Matlab mit `mldivide`, \
- ▶ Lineares Gleichungssystem: $\hat{\mathbf{A}}\mathbf{T} = \mathbf{f}$

Problemstellung



$$\lambda(x, y) = 48.0 \frac{\text{W}}{\text{mK}} \text{ in } \Omega$$

Neumann-Rand:

$$\lambda \nabla T \cdot \mathbf{n} = 0.0 \text{ auf } \{\Gamma \setminus (\Gamma_D^1 \cup \Gamma_D^2)\}$$

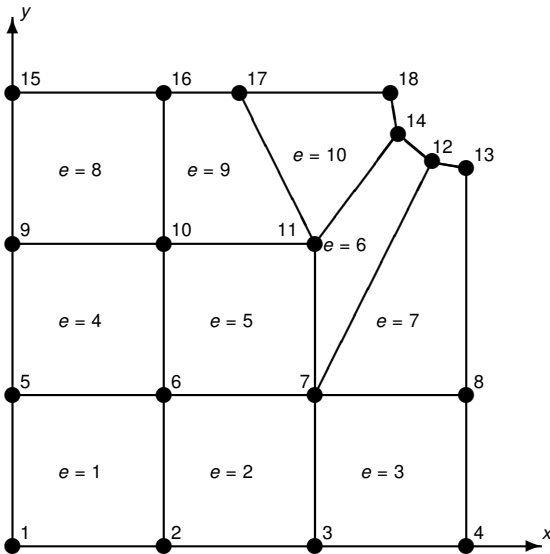
Dirichlet-Rand:

$$T = 600 \text{ K auf } \Gamma_D^1$$

$$T = 300 \text{ K auf } \Gamma_D^2$$

$$r = 0.02 \text{ m}, b = 0.3 \text{ m}, h = 0.3 \text{ m}$$

Problemstellung



$$\mathbf{x}_{12} = \begin{bmatrix} b - r \sin(\frac{\pi}{6}) \\ h - r \cos(\frac{\pi}{6}) \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{x}_{13} = \begin{bmatrix} b \\ h - r \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{x}_{14} = \begin{bmatrix} b - r \cos(\frac{\pi}{6}) \\ h - r \sin(\frac{\pi}{6}) \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{x}_{17} = \begin{bmatrix} \frac{b}{2} \\ h \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{x}_{18} = \begin{bmatrix} b - r \\ h \end{bmatrix}$$

Und los...

Nächste Tutorsprechstunden:

Montag	12.12. 10:00 – 12:15 Uhr	MW1264
Mittwoch	14.12. 15:30 – 17:45 Uhr	MW1264

Nächstes Aufgabenblatt:

Donnerstag	15.12. 17:00 – 17:45 Uhr	MW2050 + Zoom
------------	--------------------------	---------------