

Numerische Lineare Algebra Einleitung

Sven Beuchler

Institut für Numerische Simulation
Universität Bonn

13. April 2011, Bonn

- 1 Modellierung von Differentialgleichungen
 - Wärmeleitung
 - Elektrostatik
- 2 Approximation von Ableitungen
- 3 Finite Differenzen
 - 1D Modell
 - 2D Modell



Aufgabenstellung

- **Gegeben:** aufgeheizter Stab der Länge
Temperatur T_a am linken und Temperatur T_b am rechten Ende
- **Gesucht:** Temperaturverteilung im Stab

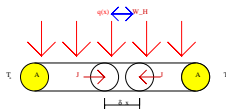
Modellierungsannahmen:

- Stab ist ein eindimensionales Kontinuum der Länge L
- Wärmestrom nur in Längsrichtung
- Stab besitze eine konstante Wärmeleitzahl
- Es gibt innere stationäre Wärmequellen mit Dichte $q(x)$



Energiebilanz

Betrachten die Energiebilanz in einem Kontrollvolumen am Ort x mit Querschnitt A und Dicke Δx :



Die aufgenommene Wärmemenge W_H pro Zeit:

$$W_H = \int_{x-\Delta x/2}^{x+\Delta x/2} q(\xi) d\xi \cdot A$$

Die abgeführte Wärmemenge ΔJ pro Zeit durch Wärmeleitung im Stab:

$$\Delta J = \left[\sigma \left(x + \frac{\Delta x}{2} \right) - \sigma \left(x - \frac{\Delta x}{2} \right) \right] \cdot A,$$

(σ Wärmestromdichte)

Bilanzierung der Energie (1. Hauptsatz der Thermodynamik)

$$\Delta J = W_H$$

Herleitung

Fouriersches Wärmeleitungsgesetz:

$$\sigma(x) = -\lambda \frac{dT}{dx}(x).$$

mit

- $T(x)$ ist die Temperatur im Stab am Ort x ,
- λ ist die Wärmeleitfähigkeit des Stabes (materialabhängig)

Einsetzen liefert:

$$\begin{aligned} \int_{x-\Delta x/2}^{x+\Delta x/2} q(\xi) d\xi \cdot A &= \left[\sigma \left(x + \frac{\Delta x}{2} \right) - \sigma \left(x - \frac{\Delta x}{2} \right) \right] \cdot A \\ \int_{x-\Delta x/2}^{x+\Delta x/2} q(\xi) d\xi &= -\lambda \frac{dT}{dx} \left(x + \frac{\Delta x}{2} \right) + \lambda \frac{dT}{dx} \left(x - \frac{\Delta x}{2} \right). \end{aligned}$$



Herleitung 2

Division durch Δx und dem Grenzübergang $\Delta x \rightarrow 0$ liefert:

$$\begin{aligned} \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{\lambda}{\Delta x} \left(-\frac{dT}{dx} \left(x + \frac{\Delta x}{2} \right) + \frac{dT}{dx} \left(x - \frac{\Delta x}{2} \right) \right) &= \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{1}{\Delta x} \int_{x-\Delta x/2}^{x+\Delta x/2} q(\xi) d\xi, \\ \Leftrightarrow -\frac{d}{dx} \left(\lambda \frac{dT}{dx} \right) (x) &= q(x), \end{aligned}$$

also, falls λ konstant ist,

$$-\lambda \frac{d^2 T}{dx^2} (x) = q(x) \quad \text{für } x \in (0, L). \quad (1)$$

und

$$T(0) = T_a, \quad T(L) = T_b \quad (2)$$

Gleichung in 3D (Material ist homogen und isotrop):

$$-\lambda \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) T = q(x, y, z)$$

Einschub: Partielle Ableitungen

Definition

Es sei $f : \mathbb{R}^m \mapsto \mathbb{R}^n$, $x \mapsto y = f(x)$ und $e_j \in \mathbb{R}^m$ der j -te Einheitsvektor. Dann heißt (falls existent)

$$\frac{\partial f_i}{\partial x_j} = \lim_{h \rightarrow 0} \frac{f_i(x + h e_j) - f_i(x)}{h}$$

partielle Ableitung von f_j in Richtung e_j .

Weiters ist

$$\nabla u : = \left(\frac{\partial u}{\partial x_1} \quad \frac{\partial u}{\partial x_2} \quad \dots \quad \frac{\partial u}{\partial x_m} \right)^T \quad \text{nur für } n = 1$$

$$\operatorname{div} u : = \nabla \cdot u = \sum_{i=1}^m \frac{\partial u_i}{\partial x_i} \quad \text{nur für } n = m$$

$$\operatorname{rot} u : = \nabla \times u \quad \text{nur für } m, n = 3$$

$$\Delta u : = \operatorname{div} \nabla u = \sum_{i=1}^m \frac{\partial^2 u}{\partial x_i^2} \quad \text{nur für } n = 1$$

Maxwellsche Gleichungen

Modellierung elektrodynamischer Effekte mit den physikalischen Größen

- \vec{E} -elektrisches Feld, Einheit ist $\frac{V}{m}$,
- \vec{B} -magnetische Flußdichte, Einheit ist $\frac{Vs}{m^2}$,
- \vec{D} -elektrische Flußdichte, Einheit ist $\frac{As}{m^2}$,
- q_E -Ladungsdichte, Einheit ist $\frac{As}{m^3}$.

Maxwellsche Gleichungen u.a.

$$\operatorname{rot} \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}, \quad (3)$$

$$\operatorname{div} \vec{D} = q_E, \quad (4)$$

und das Materialgesetz $\vec{D} = \epsilon_0 \epsilon_r \vec{E}$ mit

- ϵ_0/ϵ_r ... absolute und relative Dielektrizitätskonstante, d.h.
 $\epsilon_0 = 8.8542 \cdot 10^{-12} \frac{As}{Vm}$,

Potentialgleichung

Elektrostatik: elektrische Feld \vec{E} hängt nicht von der Zeit ab und es gibt keine Magnetfelder: Aus (3) folgt dann

$$\operatorname{rot} \vec{E} = 0,$$

d.h. \vec{E} ist wirbelfrei. Damit gibt es ein elektrisches Potential (Differenz ist Spannung U) ϕ mit

$$\vec{E} = -\nabla \phi. \quad (5)$$

Mit (4) und dem Materialgesetz erhalten wir

$$\begin{aligned} \operatorname{div} \vec{D} &= q_E \\ \operatorname{div} \varepsilon \vec{E} &= q_E \\ -\operatorname{div} \varepsilon \nabla \phi &= q_E. \end{aligned}$$

Falls sogar $\varepsilon = \varepsilon_0$ gilt, folgt daraus

$$-\Delta \phi = \frac{q_E}{\varepsilon_0}.$$

1. Ableitung

- **Gegeben:** Eine Funktion $f : \mathbb{R} \mapsto \mathbb{R}$ oder einfach eine Berechnungsvorschrift $f(x)$
- **Gesucht:** Approximation von $f'(x)$.
- Idee: Analysis:

$$f'(x) = \lim_{h \rightarrow 0} \frac{f(x+h) - f(x)}{h},$$

also für hinreichend kleines $h > 0$ gilt:

$$f'(x) \approx \frac{f(x+h) - f(x)}{h} =: \delta_h^+ f(x) \quad \text{vorwärt. Differenzenquotient.}$$

Analog ist

$$f'(x) \approx \frac{f(x) - f(x-h)}{h} =: \delta_h^- f(x) \quad \text{rückwärt. Differenzenquotient}$$

und der zentrale Differenzenquotient

$$f'(x) \approx \frac{1}{2} (\delta_h^+ f(x) + \delta_h^- f(x)) = \frac{f(x+h) - f(x-h)}{2h} = \delta_h^z f(x).$$



2. Ableitung

Wir nähern die 2 Ableitungen jeweils durch den zentralen Differenzenquotienten mit Schrittweite $h/2$ an:

$$\begin{aligned} f''(x) &\approx \delta_{h/2}^z f'(x) = \frac{f'(x + h/2) - f'(x - h/2)}{h} \\ &\approx \frac{1}{h} \left(\frac{f(x + h) - f(x)}{h} - \frac{f(x) - f(x - h)}{h} \right) \\ &= \frac{f(x + h) + f(x - h) - 2f(x)}{h^2} := \delta_h^2 f(x) \end{aligned}$$

Approximation	Fehler
$f'(x) - \delta_h^+ f(x)$	$\mathcal{O}(h)$
$f'(x) - \delta_h^- f(x)$	$\mathcal{O}(h)$
$f'(x) - \delta_h^z f(x)$	$\mathcal{O}(h^2)$
$f''(x) - \delta_h^2 f(x)$	$\mathcal{O}(h^2)$



1D-Modell

Gesucht ist eine Funktion u mit

$$\begin{aligned}-u''(x) &= f(x), & x \in (0, 1) \\ u(0) &= u(1) = 0,\end{aligned}$$

wobei f eine vorgegebene Funktion ist.

Das kontinuierliche Intervall $[0, 1]$ wird durch eine endliche Punktmenge (Gitterpunkte), z.B. $x_i = ih$, $i = 0, 1, \dots, N$ mit $h = 1/N$, ersetzt. Die 2. Ortsableitung in einem Gitterpunkt wird durch den zentralen Differenzenquotienten approximiert:

$$u''(x_i) \approx \frac{1}{h^2} (u(x_{i-1}) - 2u(x_i) + u(x_{i+1})).$$

Es entsteht folgendes lineare Gleichungssystem: $u_i \approx u(x_i)$

$$-\frac{1}{h^2} (u_{i-1} - 2u_i + u_{i+1}) = f(x_i) \quad \text{für } i = 1, 2, \dots, N-1$$

mit den Randbedingungen

$$u_0 = u_N = 0$$

Lineares Gleichungssystem

Kompakt erhalten wir

$$K_h \underline{u}_h = \underline{f}_h$$

mit der Matrix

$$K_h = (K_{ij})_{i,j=1,2,\dots,N-1} = \frac{1}{h^2} \begin{pmatrix} 2 & -1 & 0 & \dots & 0 \\ -1 & 2 & -1 & \ddots & \vdots \\ 0 & \ddots & \ddots & \ddots & 0 \\ \vdots & \ddots & -1 & 2 & -1 \\ 0 & \dots & 0 & -1 & 2 \end{pmatrix}$$

und den Vektoren

$$\underline{u}_h = (u_i)_{i=1,2,\dots,N-1}, \quad \underline{f}_h = (f_i)_{i=1,2,\dots,N-1} \text{ mit } f_i = f(x_i).$$



2D-Modell

- Sei nun $\Omega = (0, 1) \times (0, 1)$ (das Einheitsquadrat in der Ebene),
- Γ bezeichnet den Rand der Menge Ω ,
- Es sei $f : \Omega \mapsto \mathbb{R}$ gegeben,
- Gesucht ist eine Funktion $u : \bar{\Omega} \mapsto \mathbb{R}$ mit

$$\begin{aligned} -\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} &= f \quad \text{in } \Omega, \\ u &= 0 \quad \text{auf } \Gamma = \partial\Omega \end{aligned} \tag{7}$$

- Diskretisierung von (7) auf dem Gitter
 $\Omega_h = \{(x_i, y_j) | i, j = 1, 2, \dots, N-1\}$ mit $h = 1/N$, $x_i = i \cdot h$, $y_j = j \cdot h$
- zentraler Differenzenquotient für die zweiten Ableitungen $u(x_i, y_j) \approx u_{ij}$

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} &\approx \frac{1}{h^2} (u_{i-1,j} - 2u_{ij} + u_{i+1,j}), \\ \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} &\approx \frac{1}{h^2} (u_{i,j-1} - 2u_{ij} + u_{i,j+1}), \end{aligned}$$



Lineares Gleichungssystem

- Einsetzen in (7) liefert im Gitterpunkt (x_i, y_j) eine Differenzengleichung

$$\frac{1}{h^2}(-u_{i-1,j} - u_{i,j-1} + 4u_{ij} - u_{i+1,j} - u_{i,j+1}) = f_{ij},$$

wobei $f_{ij} = f(x_i, y_j)$.

- Anordnung der Unbekannten u_{ij} und Differenzengleichungen zeilenweise von links nach rechts und die Zeilen von unten nach oben
- Es entsteht unter Verwendung der Randbedingungen

$$u_{0j} = 0, \quad u_{N,j} = 0, \quad u_{i0} = 0, \quad u_{i,N} = 0$$

das lineare Gleichungssystem

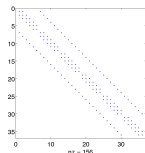
$$K_h \underline{u}_h = \underline{f}_h$$

Lineares Gleichungssystem 2

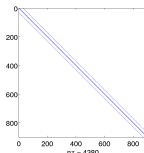
$$K_h = \frac{1}{h^2} \begin{pmatrix} 4 & -1 & & & \\ -1 & \ddots & \ddots & & \\ & \ddots & \ddots & -1 & 4 \\ -1 & & -1 & 4 & -1 \\ & \ddots & & -1 & \ddots & \ddots \\ & & -1 & & -1 & 4 \\ & & & \ddots & & \ddots & \ddots \\ & & & & -1 & & -1 & 4 \\ & & & & & \ddots & & \ddots & \ddots \\ & & & & & & -1 & & -1 & 4 \\ & & & & & & & \ddots & & \ddots & \ddots \\ & & & & & & & & -1 & & -1 & 4 \\ & & & & & & & & & \ddots & & \ddots & \ddots \\ & & & & & & & & & & -1 & & -1 & 4 \end{pmatrix}$$

Eigenschaften Matrix K_h

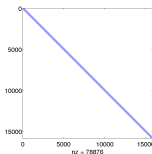
- Gleichungssystem ist für große N sehr groß ($n_h = (N - 1)^2$ Unbekannte und Gleichungen)
- je größer N , desto genauer ist die Approximation:
 - h ist ein Maß für die Feinheit der Zerlegung,
 - Größe n_h ist proportional zu $1/h^d$ ist, wobei d die Raumdimension des Problems ist, kurz $n_h = \mathcal{O}(1/h^d)$.
- Matrix ist dünnbesetzt (maximal 5 Nichtnulleinträge pro Zeile):



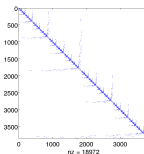
nz = 156



nz = 4380



nz = 78876



nz = 15972