

(5.11) Kollokationsverfahren

Wir betrachten wieder das Anfangswertproblem

$$\dot{y} = f(t, y), \quad y(t_0) = y_0$$

Es seien $c_1 < \dots < c_s \in [0, 1]$ und eine Schrittweite h vorgegeben. Gesucht ist ein Polynom u vom Grad $\leq s$, welches die Kollokationsbedingungen

$$\begin{aligned} u(t_0) &= y_0 \\ u'(t_0 + c_i h) &= f(t_0 + c_i h, u(t_0 + c_i h)), \quad i = 1, \dots, s \end{aligned}$$

erfüllt. Wir setzen dann $y_1 = u(t_0 + h)$.

Das Kollokationspolynom u hat die richtigen Steigungen an den Kollokationspunkten $t_0 + c_i h$, $i = 1, \dots, s$ und den richtigen Anfangswert $u(t_0)$.

(1) Satz

Das Kollokationsverfahren ist äquivalent zum impliziten RKV

$$\frac{c_i}{b_j} \left| \frac{a_{ij}}{b_j} \right., \quad i, j = 1, \dots, s$$

mit den Koeffizienten

$$a_{ij} = \int_0^{c_i} \ell_j(x) dx, \quad b_j = \int_0^1 \ell_j(x) dx,$$

wobei

$$\ell_j(x) = \frac{\prod_{k \neq j} (x - c_k)}{\prod_{k \neq j} (c_j - c_k)}$$

das j -te Lagrange-Polynom zu den Knoten c_1, \dots, c_s ist.

(1) Bemerkung

1. $\ell_j(x)$ ist ein Polynom vom Grad $\leq s - 1$ mit

$$\ell_j(c_k) = \begin{cases} 1, & j = k, \\ 0, & j \neq k. \end{cases}$$

2. Die Existenz und Eindeutigkeit des Kollokationspolynoms für h klein genug wird später gezeigt.

3. Die Koeffizienten aus Satz 1 erfüllen

$$\sum_{j=1}^s b_j c_j^{k-1} = \frac{1}{k} \quad \text{und} \quad \sum_{j=1}^s a_{ij} c_j^{k-1} = \frac{1}{k} c_i^k \quad (1)$$

für $i, k = 1, \dots, s$.

Beweis:

Setzen wir $Y_j' = u'(t_0 + c_j h)$ und $Y_j = u(t_0 + c_j h)$, so folgt aus der Kollokationsbedingung (??)

$Y_j' = f(t_0 + c_j h, Y_j)$. Da u' ein Polynom vom Grad $s - 1$ ist, stimmt es mit dem Interpolationspolynom in den s Knoten $t_0 + c_j h$ überein, d.h.

$$u'(t_0 + xh) = \sum_{j=1}^s \ell_j(x) Y_j'$$

(Lagrange-Interpolation). Außerdem erhalten wir

$$Y_j = u(t_0 + c_j h) = y_0 + h \int_0^{c_j} u'(t_0 + xh) dx = y_0 + h \underbrace{\sum_{j=1}^s \int_0^{c_j} \ell_j(x) dx}_{a_{ij}} Y_j'$$

und daraus mit

$$y_1 = u(t_0 + h) = y_0 + h \int_0^1 u'(t_0 + xh) dx = y_0 + h \underbrace{\sum_{j=1}^s \int_0^1 \ell_j(x) dx}_{b_j} Y_j'$$

die Behauptung.

(2) Bemerkung

Für genügend kleines h existiert das Kollokationspolynom u eindeutig.

(2) Satz

Das Kollokationsverfahren hat dieselbe Ordnung wie die zugehörige Quadraturformel, d.h. das implizite RKV aus Satz 1 hat die Ordnung p genau dann, wenn die Quadraturformel

$$\int_0^1 g(x) dx \approx \sum_{j=1}^s b_j g(c_j)$$

die Ordnung p hat, also exakt ist für alle Polynome bis zum Grad $p - 1$.

Es bleibt noch ein technisches Detail zu zeigen, nämlich dass $\|\delta^{(p+1)}\|$ gleichmäßig beschränkt ist. Da δ lediglich von u und $f(y)$ abhängt, genügt es dafür zu zeigen, dass alle Ableitungen von u beschränkt bleiben.

(1) Lemma

Für das Kollokationspolynom gilt

$$\|y^{(k)}(t) - u^{(k)}(t)\| \leq Ch^{s+1-k}, \quad k = 0, \dots, s.$$

Beweis: Die exakte Lösung y erfüllt überall die Kollokationsbedingung, insbesondere in den Kollokationspunkten $t_0 + c_j h$. Mit Hilfe der Lagrange-Interpolationsformel folgt wie im Beweis des Satzes

$$y'(t_0 + th) = \sum_{j=1}^s \underbrace{f(t_0 + c_j h, y(t_0 + c_j h)) \ell_j'(t)}_{\delta'} + h^s r(t, h)$$

mit einer Funktion r die glatt in t und h ist. Durch Integration der Differentialgleichung ergibt sich

$$y(t_0 + th) = y(t_0) + h \int_0^t y'(t_0 + \tau h) d\tau,$$

$$y(t_0 + th) - u(t_0 + th) = h \sum_{j=1}^s \Delta f_j \int_0^t \ell_j(\tau) d\tau + h^{s+1} \int_0^t r(\tau, h) d\tau$$

mit

$$\Delta f_j = \underline{f(t_0 + c_j h, y(t_0 + c_j h)) - f(t_0 + c_j h, u(t_0 + c_j h))}. \quad \leftarrow$$

Für die k -te Ableitung nach t gilt somit

$$h^k \left(y^{(k)}(t_0 + th) - u^{(k)}(t_0 + th) \right) = h \sum_{j=1}^s \Delta f_j \ell_j^{(k-1)}(t) + \underbrace{h^{s+1} \frac{\partial^{k-1}}{\partial t^{k-1}} r(t, h)}_{\text{Term}}.$$

Der letzte Summand auf der rechten Seite ist beschränkt.

Wir zeigen $\|\Delta f_j\| = O(h^{s+1})$. Wegen (1) ist

$$y(t_0 + c_j h) = y_0 + h \sum_{j=1}^s a_{ij} f(t_0 + c_j h, y(t_0 + c_j h)) + O(h^{s+1})$$

und nach Definition des Kollokationspolynoms gilt

$$u(t_0 + c_j h) = y_0 + h \sum_{j=1}^s a_{ij} f(t_0 + c_j h, u(t_0 + c_j h)).$$

Subtraktion der beiden Gleichungen liefert

$$y(t_0 + c_j h) - u(t_0 + c_j h) = h \sum_{j=1}^s a_{ij} \Delta f_j + O(h^{s+1}). \quad (2)$$

Aus der Lipschitz-Bedingung an f folgt

$$\|\Delta f_j\| \leq L \|y(t_0 + c_j h) - u(t_0 + c_j h)\|$$

und aus (2) damit

$$\|y(t_0 + c_j h) - u(t_0 + c_j h)\| = O(h^{s+1}).$$

Also ist $\|\Delta f_j\| = O(h^{s+1})$.

(3) Bemerkung

Das fehlende technische Detail aus dem Beweis von Satz 2 ist durch dieses Lemma gezeigt, denn aus der hinreichenden Glattheit der Lösung y folgt mit der Dreiecksungleichung die Beschränktheit aller Ableitungen von u . (Höhere Ableitungen von u verschwinden, da u ein Polynom vom Grad s ist).

(5.12) A-stabile RKV

Zur Bestimmung des Stabilitätsbereichs eine impliziten RKVs wenden wir ein (implizites) RKV auf die Testgleichung an.

Falls $(I - zO_k)$ invertierbar ist, d.h. z^{-1} kein Eigenwert von O_k , gilt

$$y_1 = y_0 + zb^T Y = \underbrace{[I + zb^T(I - zO_k)^{-1} \mathbb{1}]}_{\uparrow} y_0 =: R(z)y_0$$

mit der Stabilitätsfunktion

$$R(z) = \frac{P(z)}{Q(z)}, \quad \deg P, \deg Q \leq s.$$

Genauer gilt (ÜA)

$$R(z) = \frac{\det(I_s - zO_k + z\mathbb{1}b^T)}{\det(I_s - zO_k)}.$$

Lemma 2

$$\mathbb{1} = e^z = \begin{pmatrix} 1 \\ \vdots \\ 1 \end{pmatrix} \in \mathbb{R}^s$$

$$O_k = (a_{ij})_{i,j=1}^s \\ b = \begin{pmatrix} b_1 \\ \vdots \\ b_s \end{pmatrix}$$

Lemma 3

Stabilitätsbereich $S = \{ z \in \mathbb{C} : | \operatorname{Re}(z) | \leq 1 \}$

Beispiel 4

1) Gauß - Kollokationsverfahren

Wählt man für die s Knoten $c_j, j=1..s$ die der Gaußparameterformeln, so erhält man ein Kollokationsverfahren der Ordnung $2s$ (Satz 2)

$$s = 1 \quad c_1 = 1/2 \quad b_1 = 1 \quad a_n = 1/2 \quad c \left| \frac{a}{b} \right.$$

$$y_1 = y_0 + h \cdot \frac{1}{2} f(t_0 + \frac{1}{2}h, y_1)$$

$$y_1 = y_0 + h f(t_0 + \frac{1}{2}h, y_1)$$

$$y_1 = y_0 + h f(t_0 + \frac{1}{2}h, \frac{y_0 + y_1}{2})$$

'implizite Mittelwertsregel'

Anwenden auf Testgleichung

$$y_1 = y_0 + h \lambda \left(\frac{y_0 + y_1}{2} \right)$$

$$y_1 = \frac{1 + \frac{h\lambda}{2}}{1 - \frac{h\lambda}{2}} y_0$$

← A-stabil, da die Stabilitätsfunktion mit der Trapezregel übereinstimmt.

$s=2$

$$c_{1/2} = 1/2 \pm \sqrt{3}/6 \quad b_1 = b_2 = 1/2$$

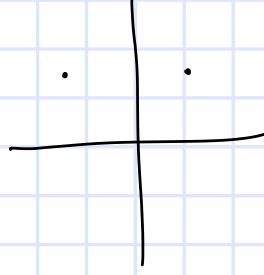
$$a_{11} = 1/4 \quad a_{12} = 1/4 - \sqrt{3}/6$$

$$a_{21} = 1/4 + \sqrt{3}/6 \quad a_{22} = 1/4$$

$$\dots \quad R(z) = \frac{1 + \frac{z}{2} + \frac{z^2}{12}}{1 - \frac{z}{2} + \frac{z^2}{12}}$$

Zum Nachweis der A-Stabilität könnte man

- 1) Pole von $R(z)$ berechnen
- 2) $|R(ix)| \leq 1$ für $x \in \mathbb{R}$ zeigen
und dann das Maximumprinzip anwenden



Man kann zeigen, dass alle Gauß-Kolloziationsverfahren

A-stabil

$R(z)$ ist ein sogenannte (s, s) -Padé Approximation an e^{-z}
Nachteil von Gauß Kolloziationsverfahren

Es gilt

$$z_j = 1/y_j$$

$$\lim_{|z| \rightarrow \infty} |R(z)| = 1$$

$$|z| \rightarrow \infty$$

Deswegen werden sehr steife Komponenten nicht gedämpft

2) Radau - Kolloziationsverfahren

Radau QF sind eindeutig bestimmte s -stufig QF der Ordnung $2s-1$

mit $c_s = 1$

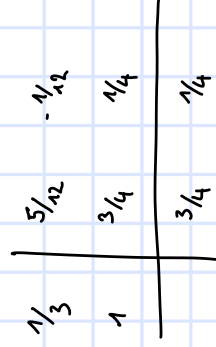
$s = 1$ $c_1 = 1$ $b_1 = 1$ $a_{11} = 1$

$s = 2$ $c_1 = 1/3$ $c_2 = 1$

$a_{11} = 5/12$ $a_{12} = -1/12$

$a_{21} = b_1 = 3/4$ $a_{22} = b_2 = 1/4$

'implizites Eulerverfahren'
A-stabil



$$\det(I - z \cdot Q) = \begin{vmatrix} 1 - 5/12 z & 1/12 z \\ -3/4 z & 1 - 1/4 z \end{vmatrix}$$

$$= 1 - 8/12 z + 5/48 z^2 + 3/48 z^2 + 3/48 z^2 = 1 - 2/3 z + 1/6 z^2$$

$$\det(I - \varrho A - \varrho^2 A^T) = \begin{vmatrix} 1 - 5/12 \varrho + 3/4 \varrho^2 & 1/12 \varrho + 1/4 \varrho^2 \\ -3/4 \varrho + 3/4 \varrho^2 & 1 - 1/4 \varrho + 1/4 \varrho^2 \end{vmatrix}$$

$$= \begin{vmatrix} 1 + 1/3 \varrho & 1/3 \varrho \\ 0 & 1 + 1/3 \varrho \end{vmatrix} = 1 + 1/3 \varrho$$

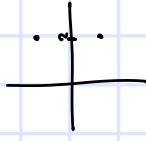
$$R(\varrho) = \frac{1 + \varrho/3}{1 - \varrho/3 + 1/6 \varrho^2} \leftarrow$$

1. Pole von $R(\varrho)$

$$6 - 4\varrho + \varrho^2$$

$$= \frac{4 \pm \sqrt{16 - 24}}{2} = 2 \pm \sqrt{2}i$$

liegen in der rechten Halbebene



$$\begin{aligned} 2. |R(ix)|^2 &= \frac{1 + \frac{x^2}{9}}{\left(1 - \frac{x^2}{6}\right)^2 + 4/9 x^2} = \frac{1 + \frac{x^2}{9}}{1 - \frac{x^2}{3} + \frac{x^4}{36} + \frac{4}{9} x^2} \\ &= \frac{1 + \frac{x^2}{9}}{1 + \frac{x^2}{9} + \frac{4}{9} x^2} \leq 1 \end{aligned}$$

Mit dem Maximumprinzip folgt $|R(\varrho)| \leq 1$ für $\operatorname{Re}(\varrho) \leq 1$

Man kann zeigen, dass alle Radik. Vorzeichen A -stabil sind.

Satz 5

Ist $c_j = 1$ und $a_{jj} = b_j$ für $j = 1..5$ und ist A invertierbar so gilt $R(\varrho) = 0$

$$\lim_{|\varrho| \rightarrow \infty} R(\varrho) = 0$$

Beweis

$$\lim_{\varrho \rightarrow \infty} R(\varrho) = \lim_{\varrho \rightarrow \infty} 1 + \varrho^5 (I - \varrho A)^{-1} A$$

$$= \lim_{\varrho \rightarrow \infty} 1 + \varrho^5 (I - \varrho A)^{-1} A$$

$$= 1 + \varrho^5 (-A)^{-1} A = 1 - \underbrace{\varrho^5 A^{-1} A}_{I} = 0$$

↳ ist die letzte Zeile von A

□

Radan - Verfahren dämpfen also sehr steife Komponenten
 Die Stabilitätsfunktion von Radan - Verfahren sind $(s-1, s)$ Padé
 Approximationen an e^B

(5.13) Implementierung von RKV

Zum Lösen der nichtlinearen Gleichungssystem

$$Y_i = y_0 + h \sum_{j=1}^s a_{ij} f(t_0 + c_j h, Y_j) \quad i=1..s \quad \leftarrow$$

der Dimension s wird verwendet man ein vereinfachtes Newton - Verfahren zur Lösung von

$$F(y) = 0$$

$$y = \begin{bmatrix} Y_1 \\ \vdots \\ Y_s \end{bmatrix} \quad F(y) = \begin{bmatrix} F_1(y) \\ \vdots \\ F_s(y) \end{bmatrix}$$

$$\text{mit } F_i(y) = Y_i - y_0 - h \underbrace{\sum_{j=1}^s a_{ij} f(t_0 + c_j h, Y_j)}_f$$

Für die Ableitung / Jacobi matrix von F gilt

(5.13) Implementierung von RKV

$$F'(y) = I_{s,d} -$$

$$\begin{bmatrix} \underbrace{a_{11} f_y(t_0, c_1, y_1)}_{\in \mathbb{R}^{d \times d}} & \dots & a_{1s} f_y(t_0, c_s, y_s) \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{s1} f_y(t_0, c_1, y_1) & \dots & a_{ss} f_y(t_0, c_s, y_s) \end{bmatrix}$$

f_y bezeichnet die Ableitung von $f(t, y)$ nach der zweiten Komponente

Vereinfachung: Ersetze alle Ableitungen / Jacobimatrizen durch $f_y = f_y(t_0, y_0)$

Damit erhalten wir die Newtoniteration

$$(I_{s,d} - h \mathcal{A} \otimes Y) \Delta y^{(k)} = -F(y^{(k)}) \leftarrow \text{LGS}$$

$$y^{(k+1)} = y^{(k)} + \Delta y^{(k)}$$

mit Tensorprodukt / Kroneckerprodukt $\mathcal{A} \otimes Y = \begin{bmatrix} a_{11} Y & \dots & a_{1s} Y \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{s1} Y & \dots & a_{ss} Y \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{s \cdot d \times s \cdot d}$

Statt einer direkten Lösung des LGS ist es effizienter \mathcal{A} zu diagonalisieren

$$\Lambda := T^{-1} \mathcal{A} T \quad (\Lambda \text{ diagonal})$$

$$I_s \otimes I_d - h \mathcal{A} \otimes Y = (T \otimes I_d) (I_s \otimes I_d - h \Lambda \otimes Y) (T^{-1} \otimes I_d)$$

Nun beschrieb man $g^{(k)} = - (T^{-1} \otimes I_d) F(y_j^{(k)}) = \begin{bmatrix} g_1^{(k)} \\ \vdots \\ g_5^{(k)} \end{bmatrix}$

Löse (parallel) für $j = 1 \dots 5$

$$(I_d - h \lambda_j D) \Delta z_j^{(k)} = g_j^{(k)}$$

$\leftarrow d \times d$ LGS

und setze

$$\Delta z^{(k)} = (T \otimes I_d) \Delta z^{(k)}, \text{ wobei}$$

$$\Delta z^{(k)} = \begin{bmatrix} \Delta z_1^{(k)} \\ \vdots \\ \Delta z_5^{(k)} \end{bmatrix}$$

$$\Lambda = \text{diag}(\lambda_1, \dots, \lambda_5)$$