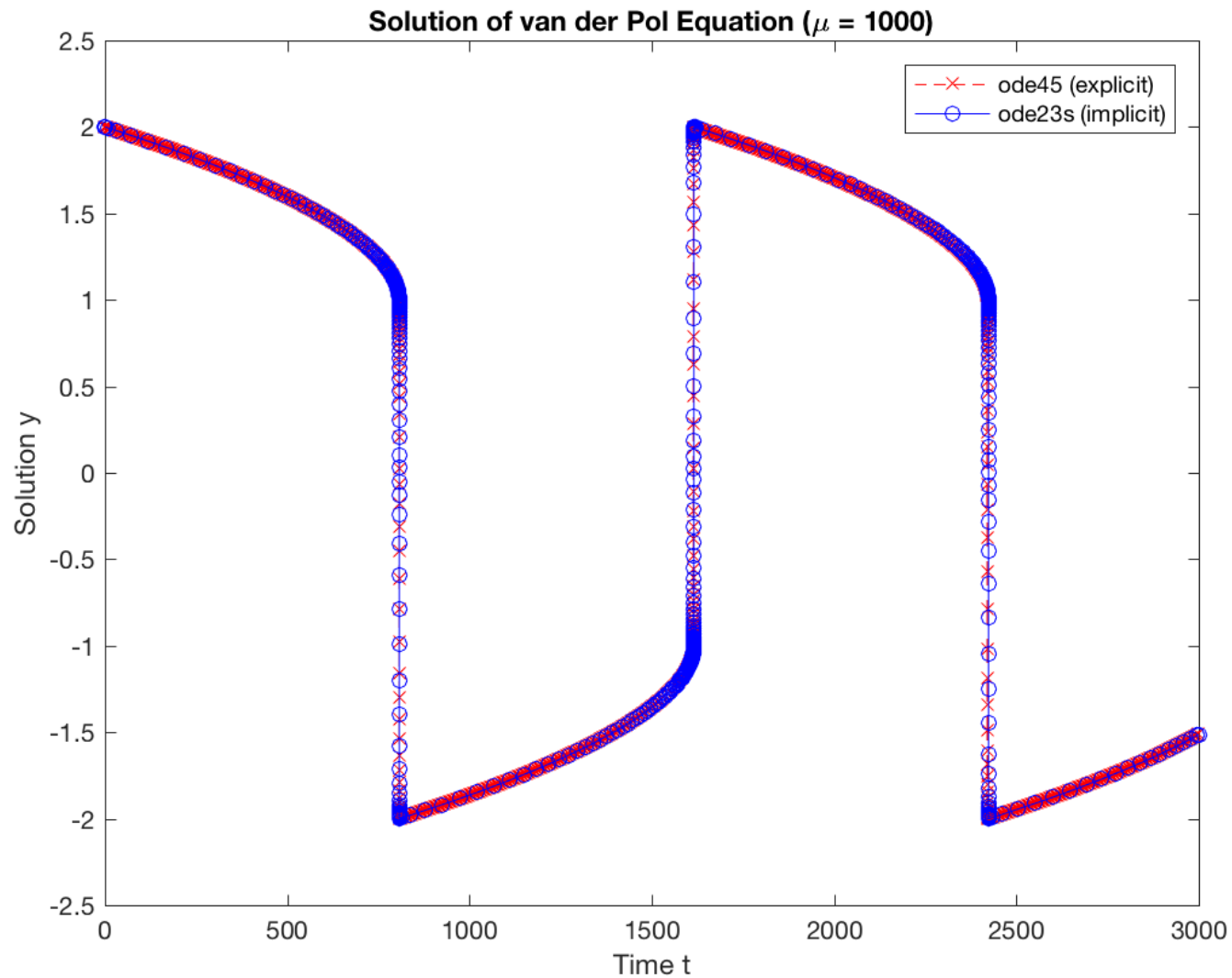


# Motivation: Steifes Problem

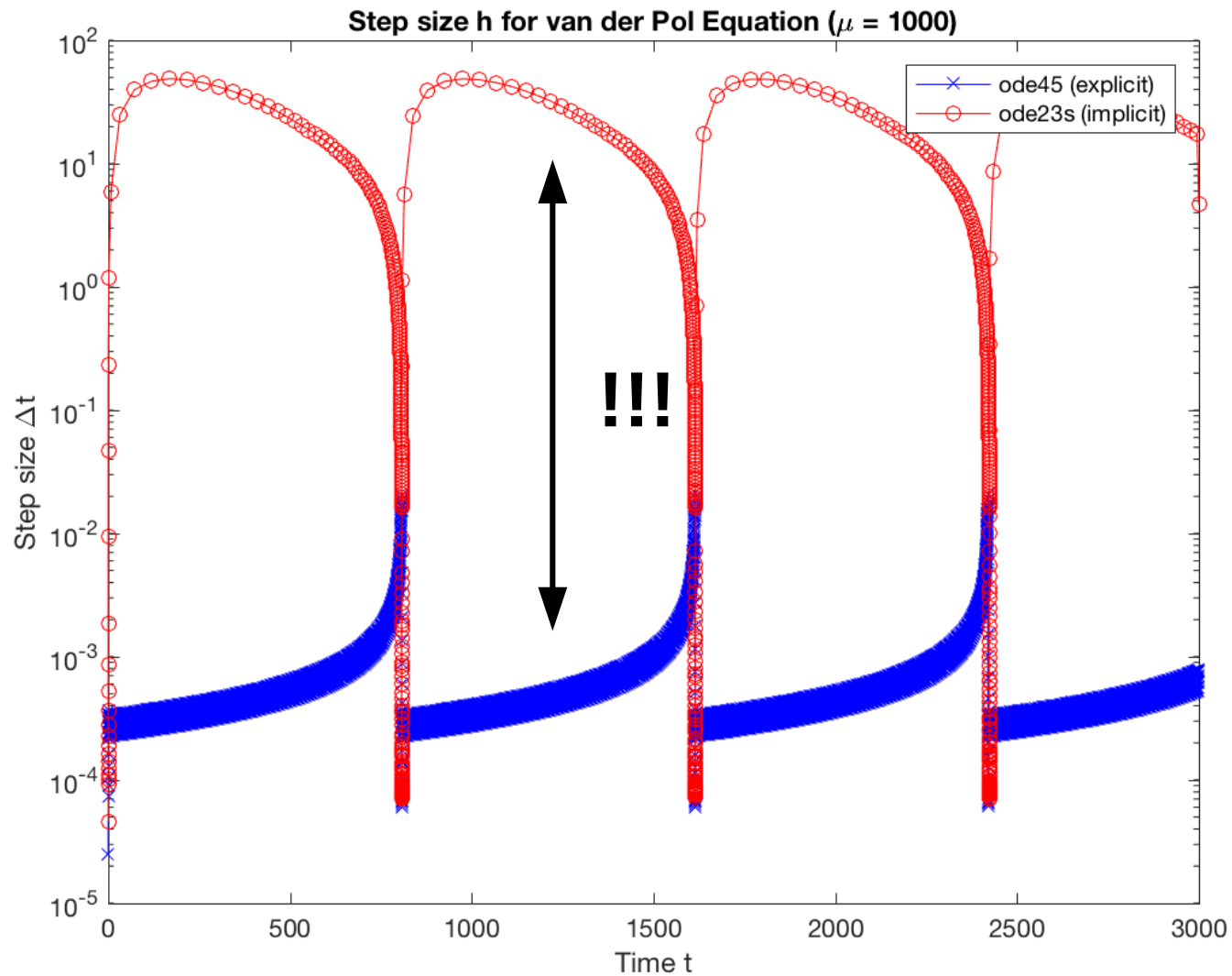
$$\begin{aligned} \dot{y}_1 &= y_2 \\ \dot{y}_2 &= \mu(1 - y_1^2)y_2 - y_1 \end{aligned} \quad \mu = 1000 \quad \mathbf{y}_0 = \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \end{pmatrix} \quad t \in [0, 3000]$$

```
>> StiffVanDerPol
Loeser: ode45
Elapsed time is 73.490408 seconds.
Loser: ode23s
Elapsed time is 0.167961 seconds.
```

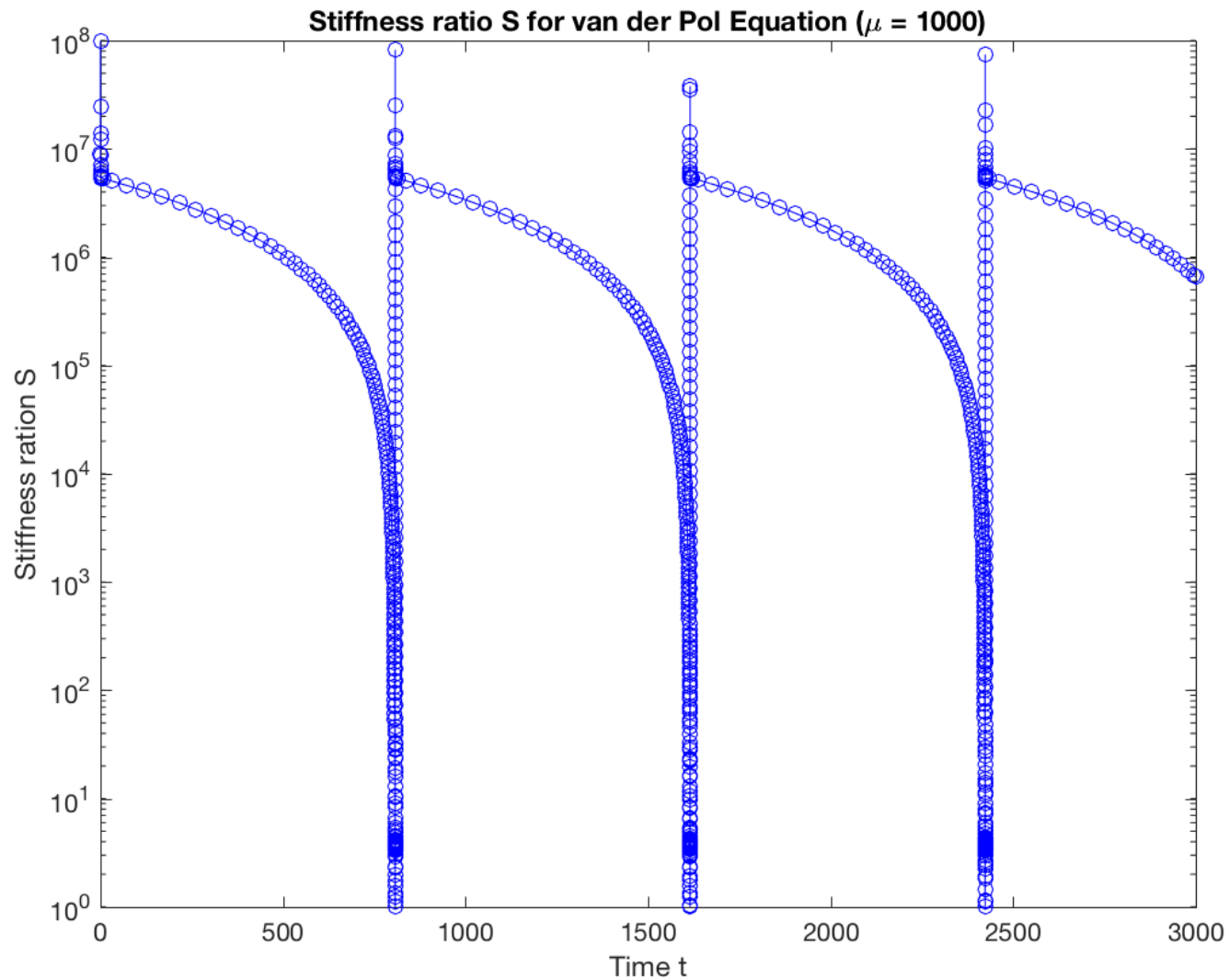
# Motivation: Steifes Problem



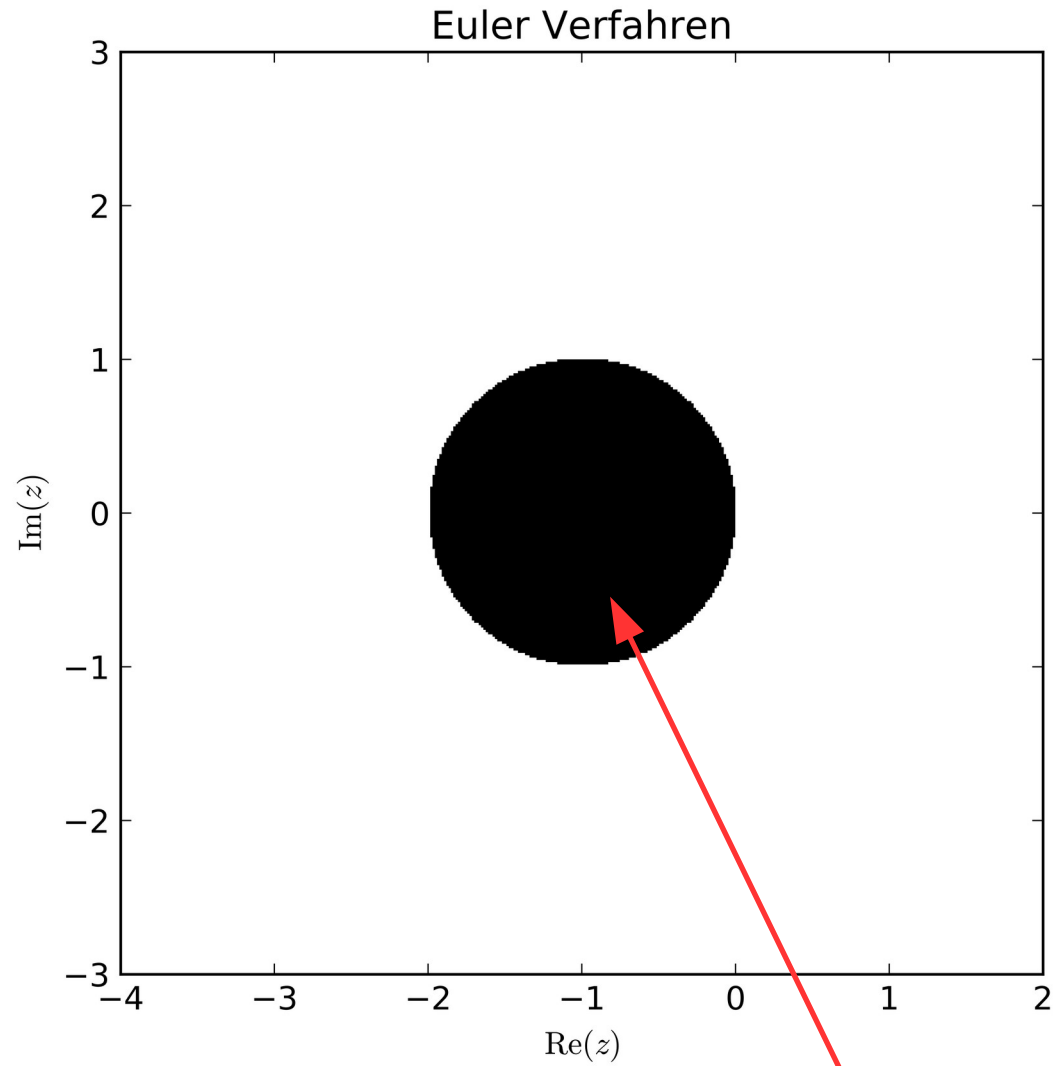
# Motivation: Steifes Problem



# Motivation: Steifes Problem

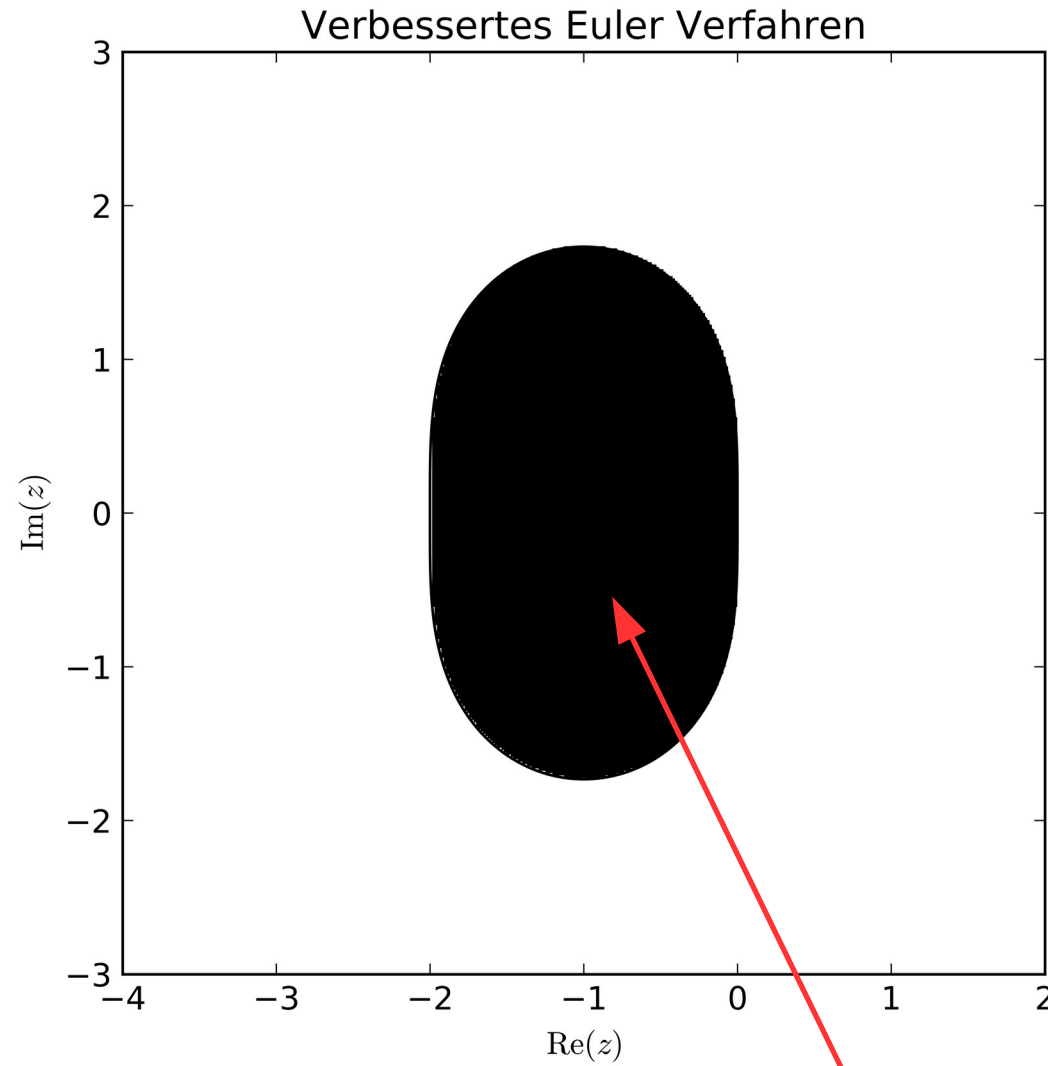


# Stabilitätsgebiete



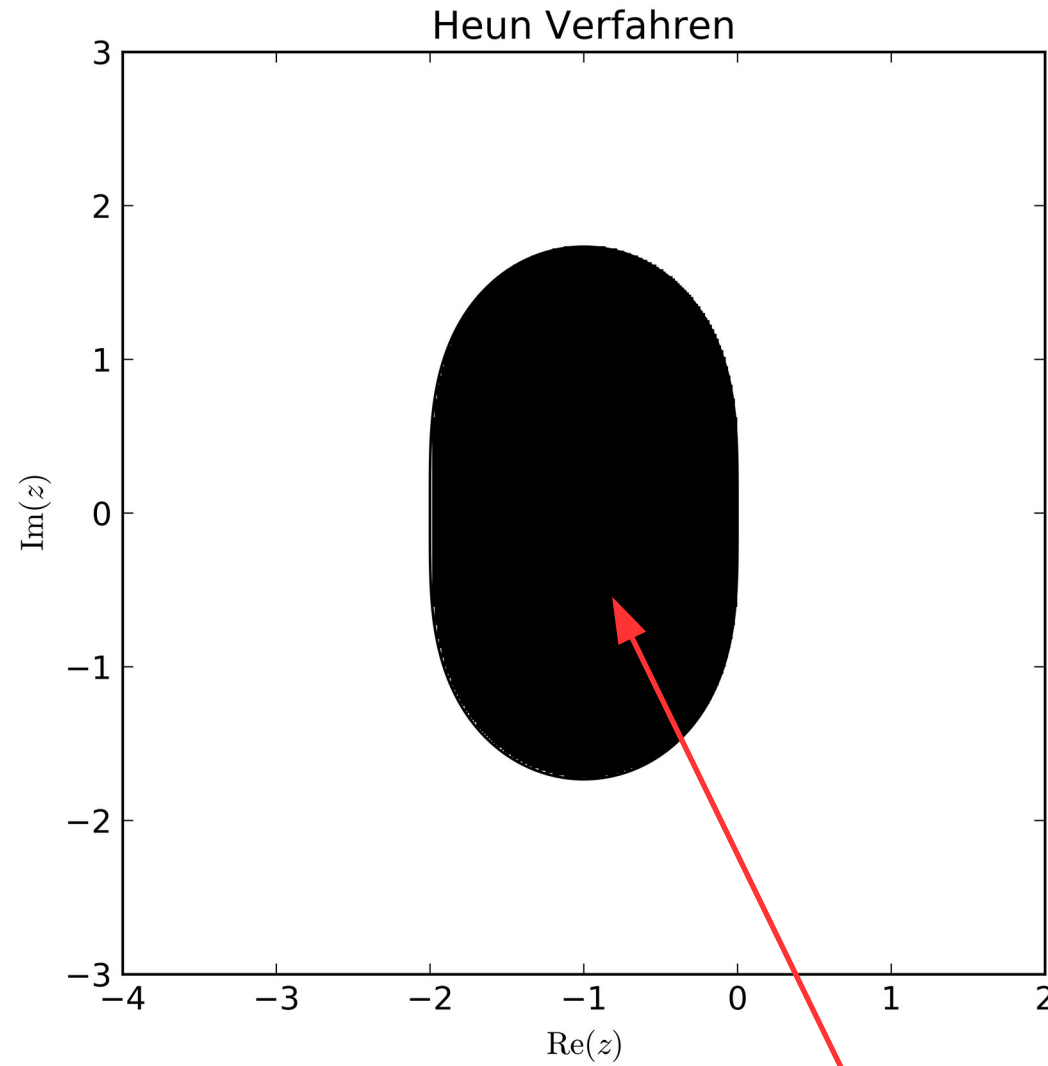
**Stabilitätsgebiet**

# Stabilitätsgebiete



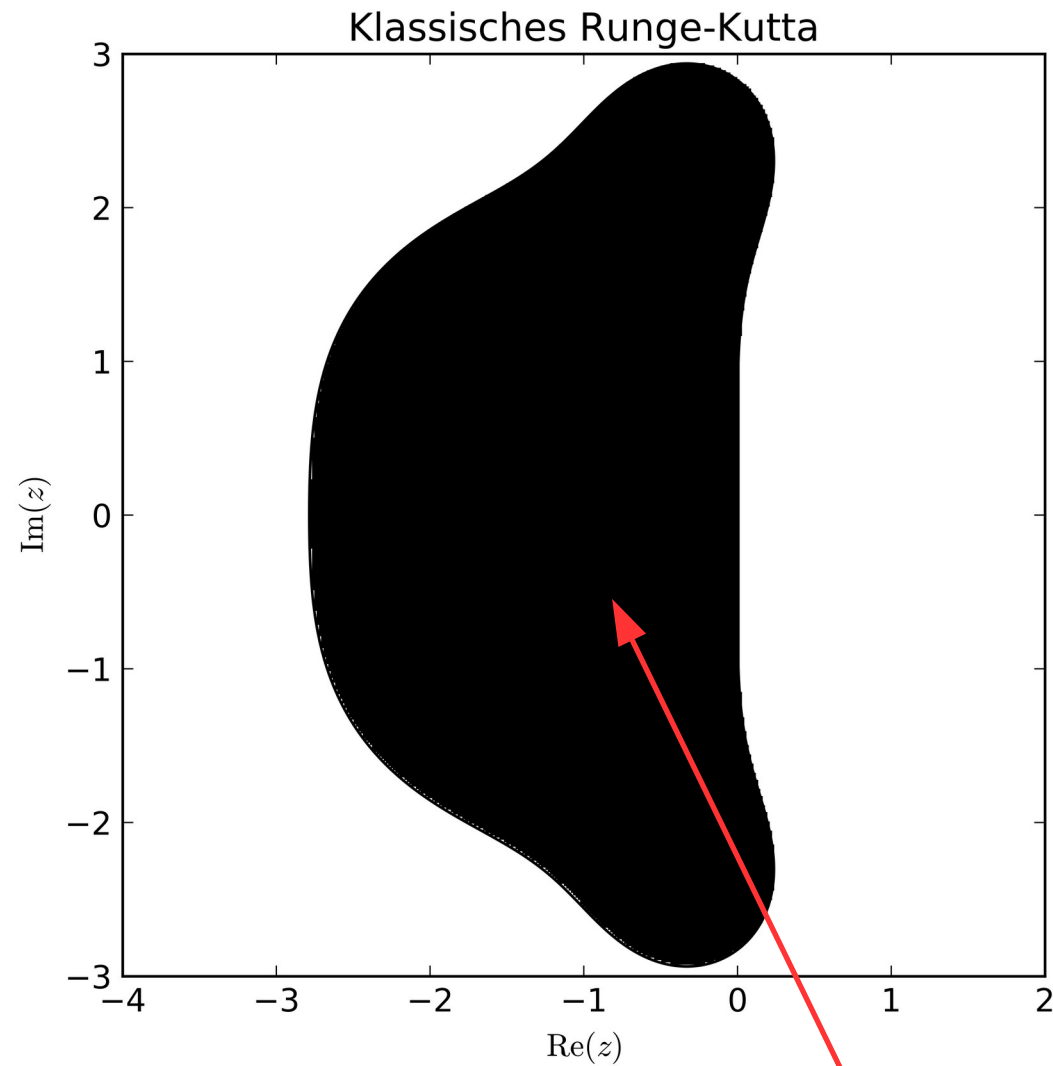
**Stabilitätsgebiet**

# Stabilitätsgebiete



**Stabilitätsgebiet**

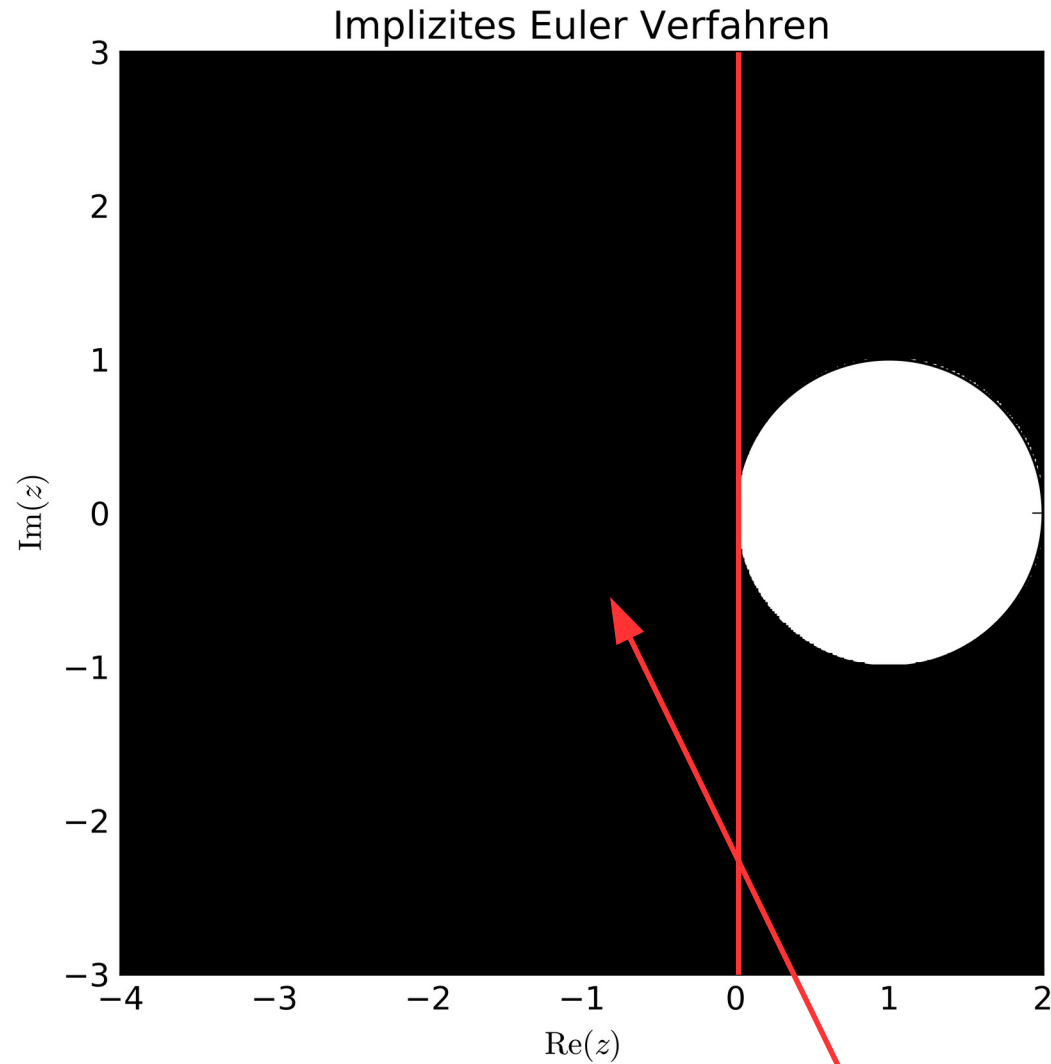
# Stabilitätsgebiete



**Stabilitätsgebiet**

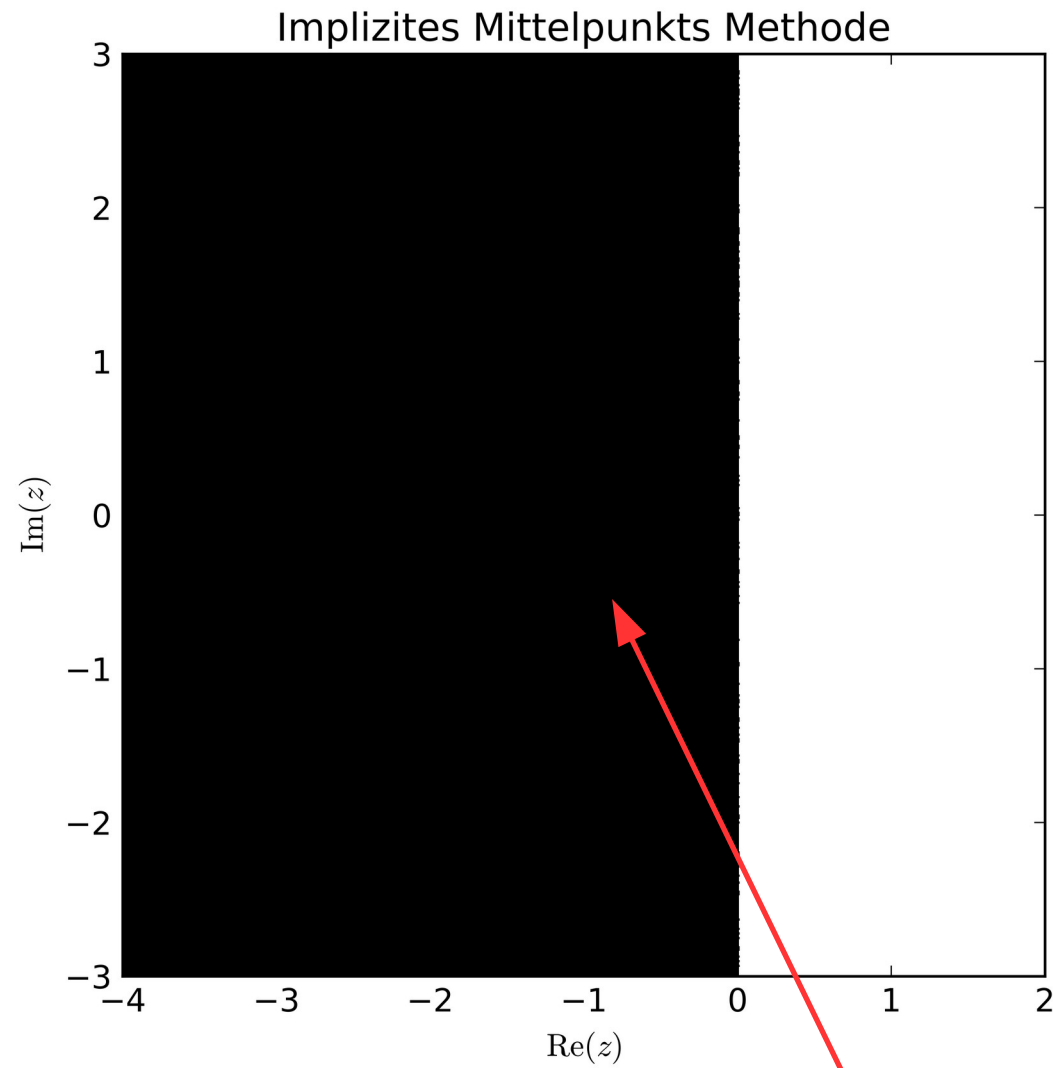


# Stabilitätsgebiete



**Stabilitätsgebiet**

# Stabilitätsgebiete



**Stabilitätsgebiet**

## V.2 Implizite Runge-Kutta Verfahren

Ein allgemeines RK ESV mit  $s$  Stufen ist gegeben durch folgendes Butcher Tableau:

$c_1$	$a_{11}$	$a_{12}$	$\dots$	$a_{1,s-1}$	$a_{1s}$	$\vec{c} \mid A$
$c_2$	$a_{21}$	$a_{22}$	$\dots$	$a_{2,s-1}$	$a_{2s}$	
$\vdots$	$\vdots$	$\vdots$	$\ddots$	$\vdots$	$\vdots$	
$\vdots$	$\vdots$	$\vdots$	$\ddots$	$\vdots$	$\vdots$	
$c_s$	$a_{s1}$	$a_{s2}$	$\dots$	$a_{s,s-1}$	$a_{ss}$	
	$b_1$	$b_2$	$\dots$	$b_{s-1}$	$b_s$	$\vec{b}$

Wenn  $A$  eine untere Dreiecksmatrix mit Nullen auf der Diagonalen ist, dann ist das RK Verfahren explizit.

Sonst ist es implizit ~~mo~~ i.A. muss ein nichtlineares Gleichungssystem gelöst werden!

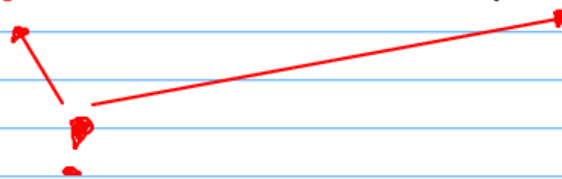
Ausgeschrieben

$$k_1 = f(t_j + c_1 \cdot h, y_j + h \cdot (a_{11} \cdot k_1 + a_{12} \cdot k_2 + \dots + a_{1s} \cdot k_s))$$

$$k_2 = f(t_j + c_2 \cdot h, y_j + h \cdot (a_{21} \cdot k_1 + a_{22} \cdot k_2 + \dots + a_{2s} \cdot k_s))$$

⋮

$$k_s = f(t_j + c_s \cdot h, y_j + h \cdot (a_{s1} \cdot k_1 + a_{s2} \cdot k_2 + \dots + a_{ss} \cdot k_s))$$



Für skalare DGL sind dies  $s$  i.A. nichtlineare Gleichungen für  $s$  Unbekannte  $(k_1, k_2, \dots, k_s)$ .

Für ein System von  $n$  DGLen sind dies  $?$  i.A. nicht lineare Gleichungen für  $?$  Unbekannte  $(\vec{k}_1, \vec{k}_2, \dots, \vec{k}_s)$ .

Dies ist natürlich sehr aufwendig und deshalb nutzt man implizite Verfahren nur wenn es sich lohnt!

↳ Steife Probleme

Bsp.: (4) Impliziter Euler  $\begin{array}{c|c} 1 & 1 \\ \hline & 1 \end{array}$

(5) Implizite Mittelpunkts-Methode (KO  $p=2$ )

$$\begin{array}{c|c} 1/2 & 1/2 \\ \hline & 1 \end{array}$$

(6) Implizite Trapez-Methode (KO  $p=2$ )

Ausgeschrieben  $\begin{array}{c|cc} 0 & & \\ \hline 1 & 1/2 & 1/2 \\ \hline & 1/2 & 1/2 \end{array}$

$$k_1 = f(t_j, y_j)$$

$$k_2 = f(t_j + h, y_j + \frac{h}{2}(k_1 + k_2))$$

$$y_{j+1} = y_j + \frac{h}{2}(k_1 + k_2)$$

oft wird sie geschrieben als

$$y_{j+1} = y_j + \frac{h}{2} (f(t_j, y_j) + f(t_{j+1}, y_{j+1}))$$

(7) RK-Gauss Verfahren (KO  $p=4$ )

$$\begin{array}{c|cc} & 1/2 - \sqrt{3}/6 & 1/4 & 1/4 - \sqrt{3}/6 \\ \hline \text{Knoten} & 1/2 + \sqrt{3}/6 & 1/4 + \sqrt{3}/6 & 1/4 \\ \hline \text{Gauss-Legendre Gewichte} & & 1/2 & 1/2 \end{array}$$

(8) SDIRK (KO  $p=3$ )

Singly Diagonal  
Implicit RK

$$\begin{array}{c|cc} \gamma & \gamma & \\ \hline 1-\gamma & 1-2\gamma & \gamma \\ \hline & 1/2 & 1/2 \end{array}$$

$$\gamma = \frac{3 \pm \sqrt{5}}{6}$$

Hier muss man auch nichtlineare Gleichungen lösen... Aber was ist ein Vorteil von SDIRK Methoden?

# Konvergenz impliziter RK-ESV

Schreiben wir die RK-ESV Stufen so:

$$\vec{v} = \vec{y}_j \vec{\lambda} + h A \vec{F}(t_j, \vec{v})$$

RK-Matrix

$$\begin{pmatrix} \vec{v}^{(1)} \\ \vdots \\ \vec{v}^{(s)} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 \\ \vdots \\ 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \vec{F}(t_j + c_1 h, \vec{v}^{(1)}) \\ \vdots \\ \vec{F}(t_j + c_s h, \vec{v}^{(s)}) \end{pmatrix}$$

Damit

$$\vec{y}_{j+1} = \vec{y}_j + h \vec{z}^T \vec{F}(t_j, \vec{v})$$

Man muss also in jedem Schritt ein

i.A. nicht-lineares s. n System lösen

Anzahl Stufen    Lösungskomponenten

$$\vec{G}(\vec{v}) = \vec{v} - \vec{y}_j \vec{\lambda} - h A \vec{F}(t_j, \vec{v}) \stackrel{!}{=} 0$$

# Konvergenz impliziter RK-ESV

In der Praxis verwendet man deshalb Newton-Methoden. Die Jacobi-Matrix hat die Form

$$J(\vec{y}) = \left( \delta_{il} - h a_{il} \frac{\partial f_i}{\partial y_l} (t_j + c_i h, \vec{y}^{(i)}) \right)_{i,l=1}^s$$

Dies ist immer noch aufwendig!

Deshalb verwendet man oft sog. "vereinfachte" Newton Verfahren welche die Jacobi-Matrix nur einmal auswerten  $J(\vec{y}_j)$  und einfrieren (d.h. die LU/LR-Zerlegung von  $J$  muss man nur einmal machen).



sog. linearen Mehrschrittmethoden von der Form:

$$\sum_{l=0}^k \alpha_l \cdot y_{j+l-1} = h \cdot \sum_{l=0}^k \beta_l \cdot f_{j+l-1}$$

wobei  $f_{j+l-1} = f(t_{j+l-1}, y_{j+l-1})$  und  $\alpha_l, \beta_l$  Koeffizienten sind.

Spezialfälle beschreiben folgende Verfahren:

- Adams-Bashforth:  $\alpha_0 = 1, \alpha_1 = -1$  und  $\alpha_l = 0$  für  $l > 1$   
↳ Übungen

-  $\beta_0 = 0$  ← explizit

- Adams-Moulton:  $\alpha_0 = 1, \alpha_1 = -1$  und  $\alpha_l = 0$  für  $l > 1$   
↳ Übungen

-  $\beta_0 \neq 0$  ← implizit

- Rückwärtsdifferenziermethoden (Backward Differencing Methods BDF):  $\beta_0 \neq 0$  und  $\beta_l = 0$  für  $l \geq 1$   
↳ implizit

(g) BDF1:  $k=1$

Bestimme das Interpolationspolynom durch

$y_{j+1}, y_j$  :

$$p_1(t) = y_{j+1} \cdot \frac{t - t_j}{h} - y_j \cdot \frac{t - t_{j+1}}{h}$$

Die Ableitung zur Zeit  $t_{j+1}$  ist dann

$$\left. \frac{d}{dt} p_1(t) \right|_{t=t_{j+1}} = \frac{y_{j+1} - y_j}{h} \approx \dot{y}(t)$$

Und damit

$$\frac{y_{j+1} - y_j}{h} = f(t_{j+1}, y_{j+1})$$

Oder

$$y_{j+1} - y_j = h \cdot f(t_{j+1}, y_{j+1})$$

BDF1 entspricht dem impliziten Euler-Verfahren

(10) BDF2: k=2

Bestimme das Interpolationspolynom durch

$y_{j+1}, y_j, y_{j-1}$ :

$$\begin{aligned} p_2(t) &= y_{j-1} \cdot \frac{1}{2h^2} (t-t_j)(t-t_{j+1}) \\ &\quad - y_j \cdot \frac{1}{h^2} (t-t_{j-1})(t-t_{j+1}) \\ &\quad + y_{j+1} \cdot \frac{1}{2h^2} (t-t_{j-1})(t-t_j) \end{aligned}$$

Die Ableitung zur Zeit  $t_{j+1}$  ist

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} p_2(t) \Big|_{t=t_{j+1}} &= y_{j-1} \cdot \frac{1}{2h} - y_j \cdot \frac{2}{h} + y_{j+1} \cdot \frac{3}{2h} \\ &\approx \dot{y}(t) \end{aligned}$$

Und damit

$$\frac{1}{h} \left( \frac{1}{2} y_{j-1} - 2y_j + \frac{3}{2} y_{j+1} \right) = F(t_{j+1}, y_{j+1})$$

Oder

$$y_{j+1} - \frac{4}{3} y_j + \frac{1}{3} y_{j-1} = \frac{2}{3} h F(t_{j+1}, y_{j+1})$$

$\alpha_0 = 1$        $\alpha_1$        $\alpha_2$        $\beta_0$

## Konvergenz von linearen Mehrschrittverfahren

Die Konsistenzordnung wird wie bei ESV über den LDF definiert

$$e_{j+1} = y(t_{j+1}) - \frac{1}{\alpha_0} \left( - \sum_{l=1}^k \alpha_l y(t_{j+1-l}) + \sum_{l=0}^k \beta_l f(t_{j+1-l}, y(t_{j+1-l})) \right)$$

Also "einfach" um wieviel die exakte Lösung die diskrete bzw. approximierete Diff.-Gleichung nicht erfüllt. (Taylor-Entwicklung ...)

Der Konsistenzfehler ist

$$\tau_{j+1} = \frac{e_{j+1}}{h}$$

und die Konsistenzordnung  $\tilde{p}$  wie bei ESV  $\tau = \mathcal{O}(h^{\tilde{p}})$ . (s. Übung 509A04)

Aber: Im Gegensatz zu ESV impliziert Konsistenz noch nicht Konvergenz.

(s. z.B. Dahmen & Reusken (2006))

# Steifes lineares AWP

$$\dot{\mathbf{y}}(t) = A\mathbf{y}(t)$$

$$\mathbf{y} = \begin{pmatrix} y_1(t) \\ y_2(t) \\ y_3(t) \end{pmatrix} \quad A = \begin{pmatrix} -\frac{1}{2} & -\frac{869}{10} & \frac{1521}{5} \\ 0 & -\frac{227}{2} & \frac{591}{2} \\ 0 & \frac{591}{2} & -\frac{1803}{2} \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{y}_0 = \begin{pmatrix} 1 \\ 6 \\ 2 \end{pmatrix} \quad 0 \leq t \leq 2$$

# Steifes lineares AWP

$$\begin{aligned}\dot{\mathbf{y}}(t) &= A\mathbf{y}(t) \\ &= PDP^{-1}\mathbf{y}(t)\end{aligned}$$

Diagonal!

D.h. „von Links“

$\times P^{-1} \rightarrow$

$$P^{-1}\dot{\mathbf{y}}(t) = D \underbrace{P^{-1}\mathbf{y}(t)}_{\mathbf{z}(t)}$$

$$\dot{\mathbf{z}}(t) = D\mathbf{z}(t) \quad \text{ENTKOPPELT!!!}$$

# Steifes lineares AWP

Durch rechnen (z.B. mit einem CAS!):

$$D = \begin{pmatrix} -\frac{1}{2} & 0 & 0 \\ 0 & -15 & 0 \\ 0 & 0 & -1000 \end{pmatrix}$$

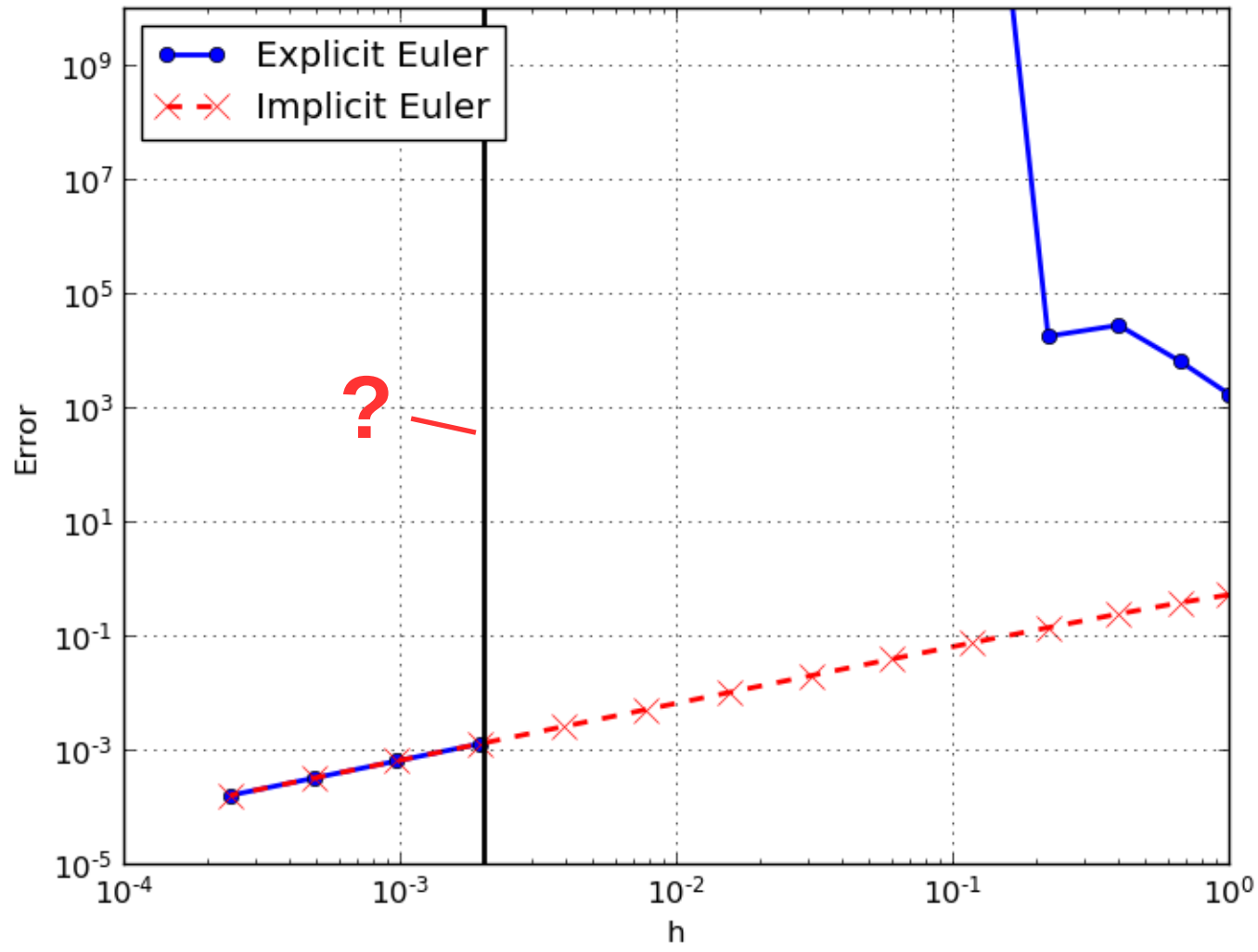
$$P = \begin{pmatrix} 15 & -12 & 1 \\ 0 & 12 & 1 \\ 0 & 4 & -3 \end{pmatrix} \quad P^{-1} = \begin{pmatrix} \frac{1}{15} & \frac{4}{75} & \frac{1}{25} \\ 0 & \frac{3}{40} & \frac{1}{40} \\ 0 & \frac{1}{10} & -\frac{3}{10} \end{pmatrix}$$

Durch einsetzen der AW:

$$\mathbf{y}(t) = \begin{pmatrix} 7e^{-\frac{1}{2}t} - 6e^{-15t} \\ 6e^{-15t} \\ 2e^{-15t} \end{pmatrix}$$

Beachte: der schnellste ablingende Mode ist nicht Teil der exakten Lösung!

# Steifes lineares AWP



Erinnerung: Aus Bsp. (2) wissen wir für den expliziten Euler  $0 < h < \frac{2}{\lambda}$



Steifigkeit tritt auch oft bei nichtlinearen DGLen auf

$$\dot{\vec{y}}(t) = \vec{F}(t, \vec{y}(t)) \quad , \quad \vec{y} \in \mathbb{R}^n$$

nicht lineare Vektorwertige Fkt.

Hier definiert man ein lokales Mass der Steifheit durch linearisieren an einem (interessanten) Punkt  $t_n, \vec{y}_n$ :

Jacobi-Matrix  $\frac{\partial \vec{F}}{\partial \vec{y}}$

$$\vec{F}(t, \vec{y}(t)) = \vec{F}(t_n, \vec{y}_n) + \frac{\partial \vec{F}}{\partial t}(t_n, \vec{y}_n) \cdot (t - t_n) + \mathcal{J}(t_n, \vec{y}_n) \cdot (\vec{y} - \vec{y}_n)$$

Durch rearrangieren der Terme, erhält man ein inhom. lin. System

$$\dot{\vec{y}}(t) = \underbrace{\mathcal{J}(t_n, \vec{y}_n)}_A \vec{y}(t) + \left( \underbrace{\vec{F}(t_n, \vec{y}_n) + \frac{\partial \vec{F}}{\partial t}(t_n, \vec{y}_n) (t - t_n) - \mathcal{J}(t_n, \vec{y}_n) \vec{y}_n}_{\vec{b}} \right)$$

Ist die Linearisierung steif, so nennt man das nichtlineare System von DGLen **lokal steif**

# Steifes nichtlineares AWP

$$\dot{y}_A = -0.1y_A + 100y_B y_C$$

$$\dot{y}_B = +0.1y_A - 100y_B y_C - 500y_B^2$$

$$\dot{y}_C = +500y_B^2 - 0.5y_C$$

$$y_A(0) = 0.5 \quad y_B(0) = 0.5 \quad y_C(0) = 0.5$$

$$0 \leq t \leq 1$$

# Steifes nichtlineares AWP

$$\dot{y}_A = -0.1y_A + 100y_B y_C$$

$$\dot{y}_B = +0.1y_A - 100y_B y_C - 500y_B^2$$

$$\dot{y}_C = +500y_B^2 - 0.5y_C$$

NICHTLINEAR!!!

$$\mathbf{y} = \begin{pmatrix} y_A \\ y_B \\ y_C \end{pmatrix} \quad \mathbf{f}(x, \mathbf{y}) = \begin{pmatrix} -0.1y_A + 100y_B y_C \\ +0.1y_A - 100y_B y_C - 500y_B^2 \\ +500y_B^2 - 0.5y_C \end{pmatrix}$$

$$y_A(0) = 0.5 \quad y_B(0) = 0.5 \quad y_C(0) = 0.5 \quad \mathbf{y}_0 = \begin{pmatrix} 0.5 \\ 0.5 \\ 0.5 \end{pmatrix}$$

# Steifes nichtlineares AWP

## Steif?

Linearisieren wir die rechte Seite der DGL:

$$\mathbf{f}(t, \mathbf{y}) = \begin{pmatrix} -0.1y_A + 100y_B y_C \\ +0.1y_A - 100y_B y_C - 500y_B^2 \\ +500y_B^2 - 0.5y_C \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{f}(t, \mathbf{y}) \approx \mathbf{f}(t_1, \mathbf{y}_1) + \underbrace{\frac{\partial \mathbf{f}}{\partial t}(t_1, \mathbf{y}_1)}_0 + \underbrace{\frac{\partial \mathbf{f}}{\partial \mathbf{y}}(t_1, \mathbf{y}_1)}_{/}$$

$$J(t, \mathbf{y}) = \frac{\partial \mathbf{f}}{\partial \mathbf{y}}(t, \mathbf{y}) = \begin{pmatrix} -0.1 & 100y_C & 100y_B \\ +0.1 & -1000y_B - 100y_C & -100y_B \\ 0 & 1000y_B & -0.5 \end{pmatrix}$$

# Steifes nichtlineares AWP

## Lokal Steif?

Linearisieren wir um den AW:  $t_0 = 0$   $\mathbf{y}_0 = \begin{pmatrix} 0.5 \\ 0.5 \\ 0.5 \end{pmatrix}$

$$J(t_0, \mathbf{y}_0) = \frac{\partial \mathbf{f}}{\partial \mathbf{y}}(t_0, \mathbf{y}_0) = \begin{pmatrix} -0.1 & 50 & 50 \\ +0.1 & -550 & -50 \\ 0 & 500 & -0.5 \end{pmatrix}$$

MATLAB: eig  $\longrightarrow$

$$\lambda_1 \approx -5.00 \times 10^2$$

$$\lambda_2 \approx -9.87 \times 10^{-4}$$

$$\lambda_3 \approx -5.07 \times 10^1$$

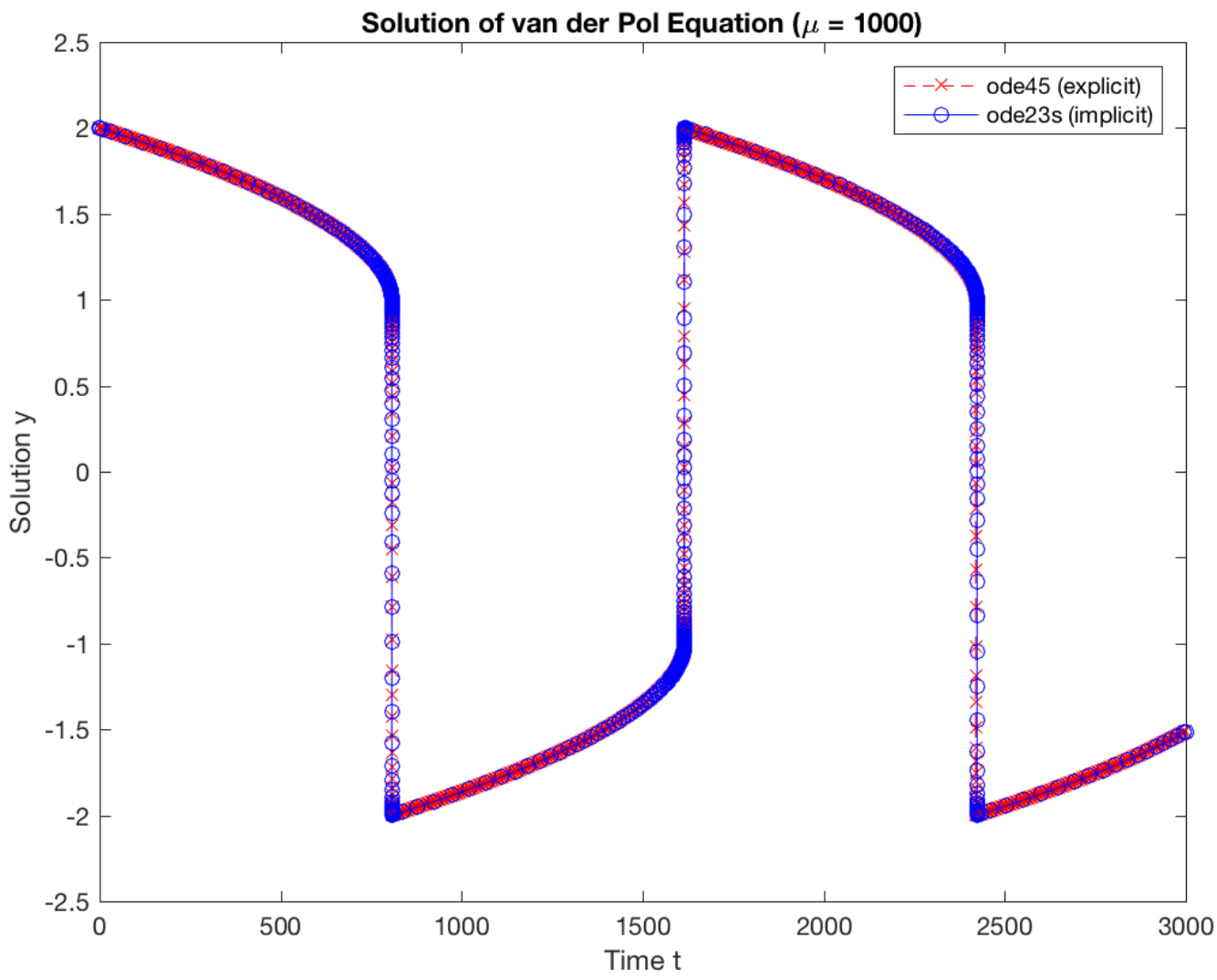
$$S = \frac{\max_j |\operatorname{Re}(\lambda_j)|}{\min_j |\operatorname{Re}(\lambda_j)|} \approx 5.06 \times 10^5 \quad \mathbf{JA!!!}$$

# Van der Pol Oszillator

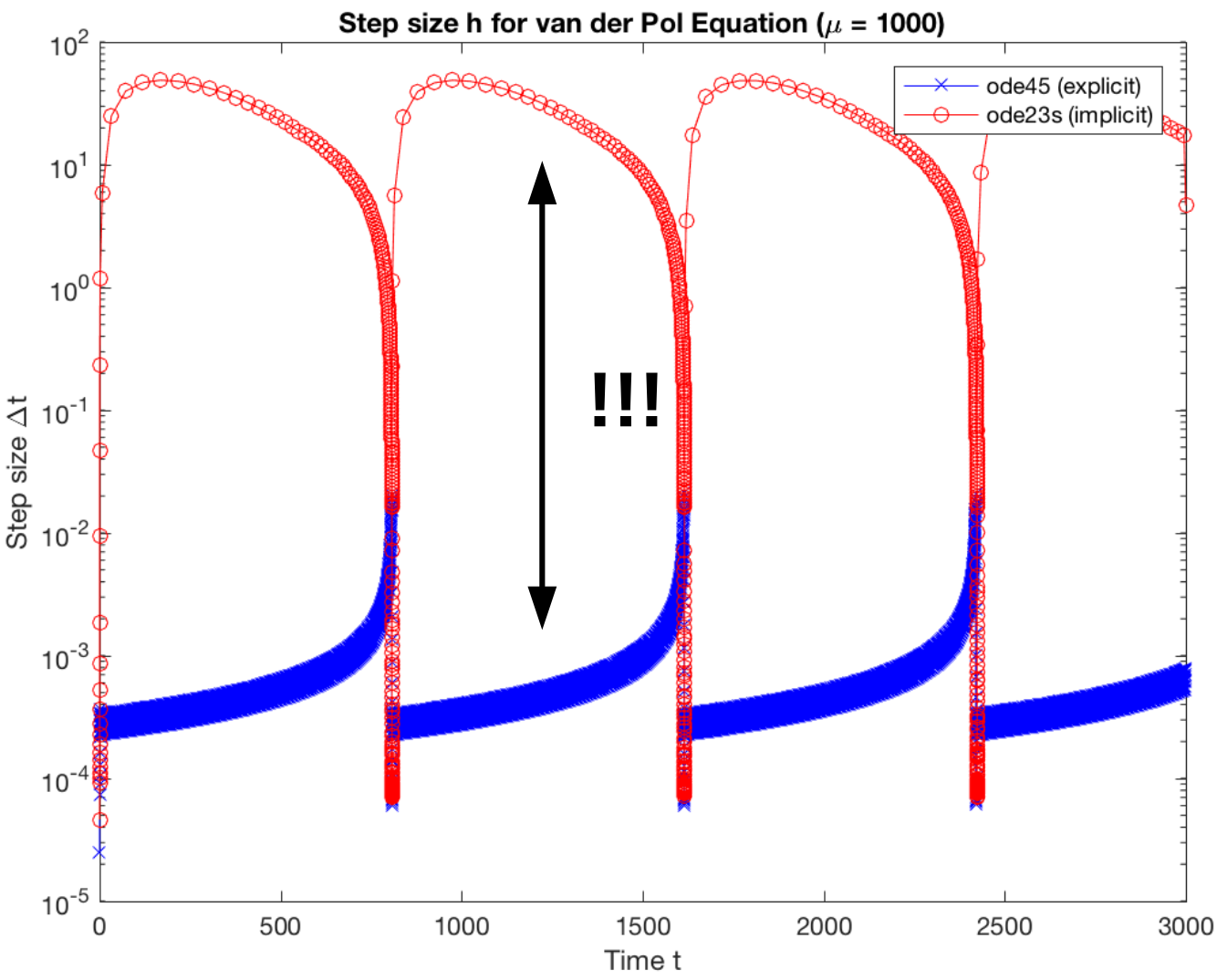
$$\begin{aligned} \dot{y}_1 &= y_2 \\ \dot{y}_2 &= \mu(1 - y_1^2)y_2 - y_1 \end{aligned} \quad \mu = 1000 \quad \mathbf{y}_0 = \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \end{pmatrix} \quad t \in [0, 3000]$$

```
>> StiffVanDerPol
Loeser: ode45
Elapsed time is 73.490408 seconds.
Loser: ode23s
Elapsed time is 0.167961 seconds.
```

# Van der Pol Oscillator

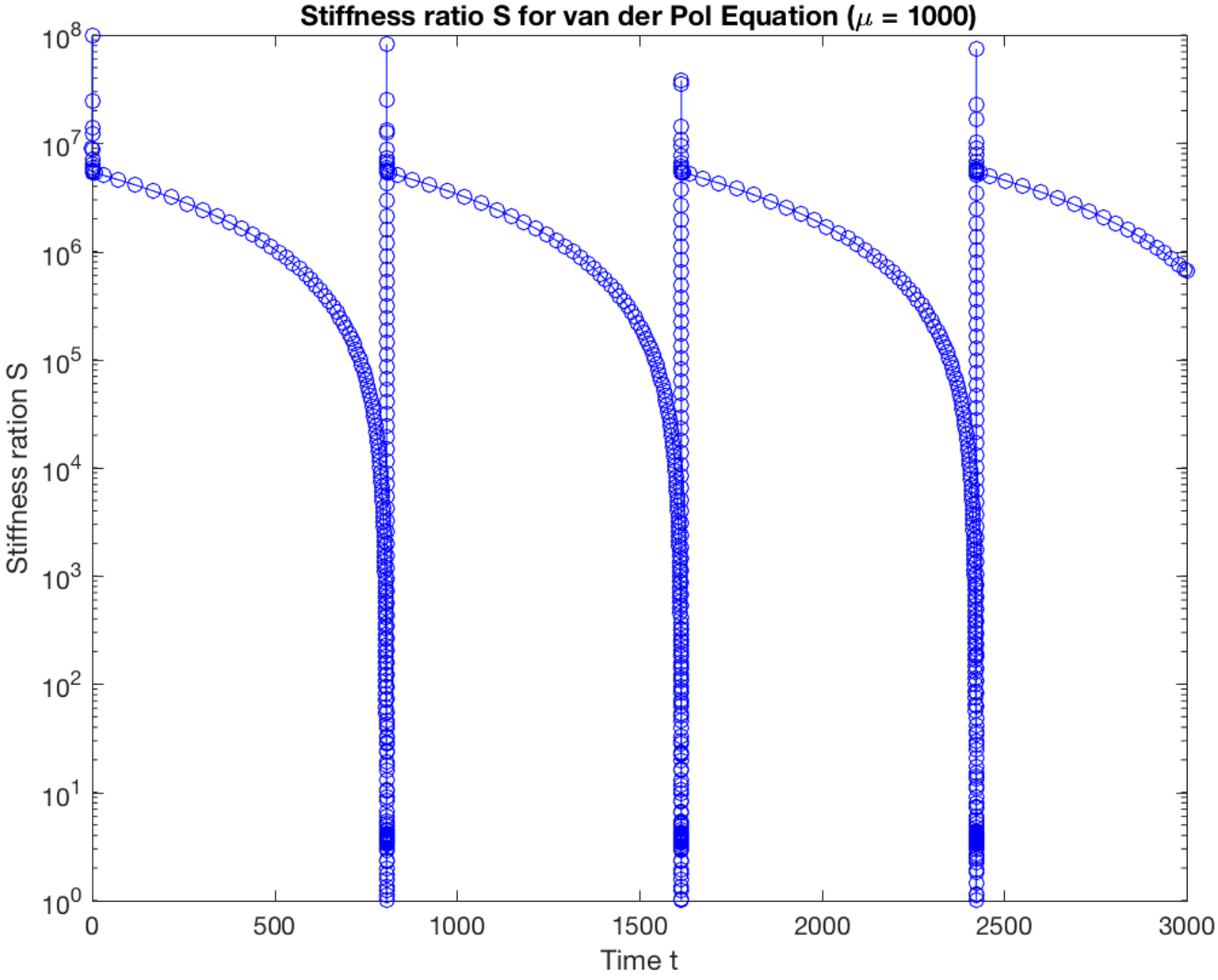


# Van der Pol Oscillator





# Van der Pol Oscillator



Zur numerischen Behandlung steifer Probleme  
folgen wir aus Bsp. (11)-(14), dass  
explizite Verfahren ungeeignet sind.

s. nächste  
Seite

D.h. ineffizient da die Schrittweite  
aus Stabilität- und NICHT  
Genauigkeits-Gründen gewählt  
werden muss

explizit		implizit
günstig pro Schritt		teuer pro Schritt
Schrittweite limitiert durch schnellste abfallende Komponente		Schrittweite nur durch gewünschte Genauigkeit limitiert

Bsp. (14)

Bsp.: (14) Die Wärmeleitungsgleichung (in ihrer einfachsten Form) in 2D für die Temperatur  $u(x, y, t)$

$$\frac{\partial u}{\partial t} = \Delta u = \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}$$

wobei  $(x, y) \in [0, 1]^2$  und Zeit  $t \geq 0$ .

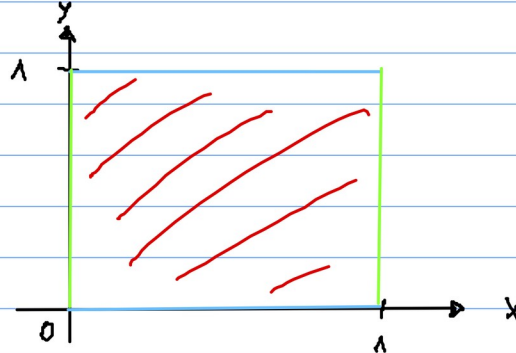
Die Anfangswerte seien

$$u(x, y, 0) = \underline{\underline{0(x, y)}}$$

und die Randwerte

$$\underline{u(x, 0/1, t)} = \underline{u(0/1, y, t)} = 0$$

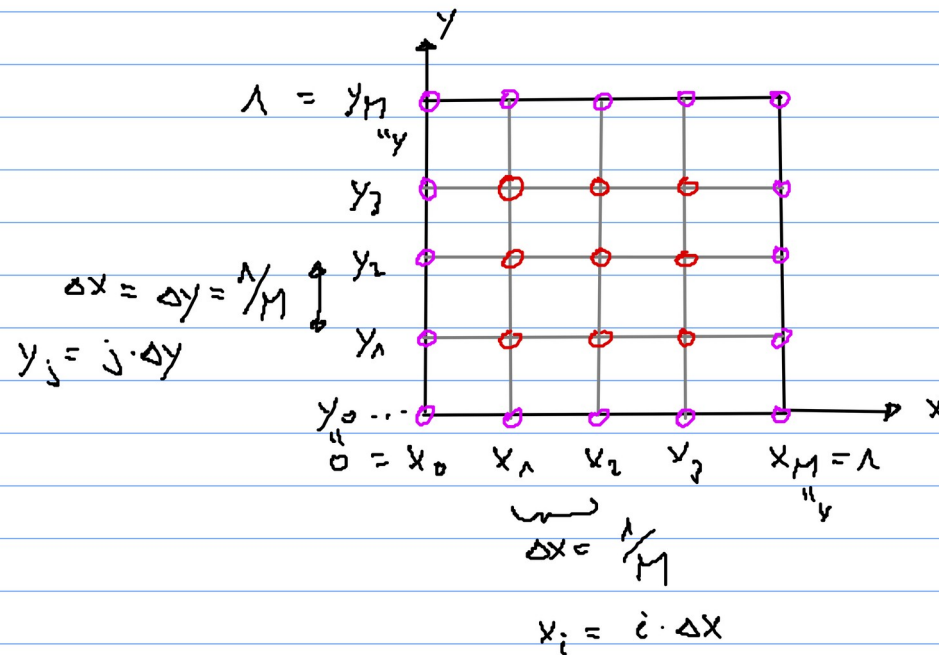
Graphisch



Also ein Anfangs-Randwertproblem.

Bsp. (14)

Verwenden wir die sog. Linien-  
Methode (method of lines) und  
diskretisieren das Problem zuerst  
in den Ortsvariablen. Dazu  
führen wir ein  $(M+1) \times (M+1)$  Gitter  
(grid/mesh) ein:



Die Temperatur an den Gitter-Knoten  
wollen wir approximieren:

$$u(x_i, y_j, t) \approx u_{i,j}(t)$$

Bsp. (14)

Dazu müssen wir die PDE approximieren:

$$\frac{\partial u}{\partial t} = \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}$$

Finite Differenzen  
s. Kap. 1

$$\approx \frac{u_{i+1,j} - 2u_{i,j} + u_{i-1,j}}{\Delta x^2} + \frac{u_{i,j+1} - 2u_{i,j} + u_{i,j-1}}{\Delta y^2} = \frac{du_{i,j}}{dt}$$

Für  $1 \leq i, j \leq M-1$  (0-Knoten)

$u_{i,j} = 0$  am Rand (0-Knoten)

Dies ist ein lineares System

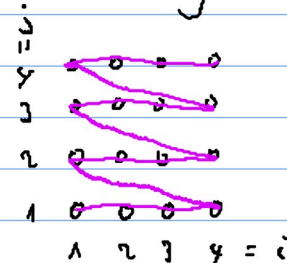
von  $(M-1) \times (M-1)$  DGLen mit AW

$$u_{i,j}(t=0) = \bar{u}(x_i, y_j) \text{ für } 1 \leq i, j \leq M-1.$$

Die Temperaturen an den Gitter-Knoten packen wir in einen Lösungsvektor

$$\vec{u} = \begin{pmatrix} u_{1,1} \\ u_{2,1} \\ \vdots \\ u_{M-1, M-1} \end{pmatrix}$$

$(M-1)^2$  Komponenten



Bsp. (14)

und schreiben das DGL System wie folgt

$$\dot{\vec{y}} = A \vec{y}$$

wobei die (Block-) Matrix

$$A = \begin{pmatrix} \gamma - I & & & & 0 \\ -I & \gamma & & & \\ & & \ddots & & \\ & & & \ddots & \\ & & & & \gamma - I \\ 0 & & & & -I & \gamma \end{pmatrix} \quad \begin{matrix} (n-1)^2 \times (n-1)^2 \\ \text{Matrix} \end{matrix}$$

und

$$\gamma = \begin{pmatrix} \gamma - \lambda & & & & 0 \\ -\lambda & \gamma & & & \\ & & \ddots & & \\ & & & \ddots & \\ 0 & & & & \gamma - \lambda \\ & & & & -\lambda & \gamma \end{pmatrix} \quad \begin{matrix} (n-1) \times (n-1) \\ \text{Matrix} \end{matrix}$$

$$I = \begin{pmatrix} \lambda & & & & 0 \\ & \ddots & & & \\ & & \ddots & & \\ 0 & & & & \lambda \end{pmatrix} \quad \begin{matrix} (n-1) \times (n-1) \\ \text{Einheitsmatrix} \end{matrix}$$

Die Matrix A ist dünn besetzt (sparse, viele Nullen!).

Bsp. (14)

Für  $M=100$  ( $\Delta x=0.01$ ) ergibt sich  
bereits ein System von  $99^2=9801$  DGLen!

(Man stellt sich leicht vor, dass in  
der Praxis viel grössere Systeme  
gibt.)

Nun müssen wir dieses AWP  
noch lösen. Um das Lösen eines  
grossen LGS zu vermeiden ist  
man versucht einen expliziten  
Löser zu verwenden, z.B. das  
explizite Euler Verfahren

$$\vec{y}^{n+1} = \vec{y}^n + h A \vec{y}^n \quad n=0,1,\dots$$

Zeitindex

Aber man merkt schnell, dass dies  
eine schlechte Idee ist.

Das DGL System ist nämlich sehr  
steif. Man kann zeigen, dass die  
Eigenwerte von  $A$  mit  $\frac{1}{\Delta x^2}$   
skalieren. ▽

Bsp. (14)

Für  $\Delta x = 0.01$  ( $M = 100$ ) ergeben  
sich so ungefähr 12'000 Zeit-  
Schritte bis zu  $t = 0.1$ .