

# Technische Universität Dresden

Fakultät Elektrotechnik und Informationstechnik

Institut für Regelungs- und Steuerungstheorie

## Masterarbeit

### Über den Einfluss hochfrequenter mechanischer Oszillationen auf das Schaltverhalten supraleitender PID-Regler auf Quantenbasis

Eine Fallstudie unter besonderer Berücksichtigung  
stochastischer Einflüsse

vorgelegt von: Martin P. Mustermann  
geboren am: 1. Januar 1912 in Dresden

zum Erlangen des akademischen Grades

**Master of Science**

(M. Sc.)

Betreuer:

Betreuer 1

Betreuer 2

Verantwortlicher Hochschullehrer:

Prof. Dr.-Ing. habil. Dipl.-Math. K. Röbenack

Tag der Einreichung:

2. Februar 2222

Bitte ersetzen Sie diese Seite vor dem Binden mit der Aufgabenstellung.

# Selbstständigkeitserklärung

Hiermit erkläre ich, dass ich die von mir am heutigen Tage dem Prüfungsausschuss der Fakultät Elektrotechnik und Informationstechnik eingereichte Masterarbeit zum Thema

## **Über den Einfluss hochfrequenter mechanischer Oszillationen auf das Schaltverhalten supraleitender PID-Regler auf Quantenbasis**

selbstständig und ohne Benutzung anderer als der angegebenen Hilfsmittel angefertigt habe. Alle Stellen, die wörtlich oder sinngemäß aus veröffentlichten oder nicht veröffentlichten Schriften entnommen sind, wurden als solche kenntlich gemacht.

Pirna, 1. Januar 2016

Martin P. Mustermann

## **Kurzfassung**

An dieser Stelle fügen Sie bitte eine deutsche Kurzfassung ein.

## **Abstract**

Please insert the English abstract here.

# Inhaltsverzeichnis

<b>1</b>	<b>Theorie</b>	<b>1</b>
1.1	Erläuterung zur Brockett-Bedingung . . . . .	1
1.2	Methode zur Lösung des Quadratmittelproblems . . . . .	3
1.2.1	Gauß-Newton-Verfahren . . . . .	4
1.2.2	Levenberg-Marquadt-Algorithmus . . . . .	4
1.3	Erweiterung von PyTrajectory . . . . .	5
1.3.1	Optimale Überführungszeit . . . . .	5
1.3.2	Gütefunktion von $k$ . . . . .	15
	<b>Literaturverzeichnis</b>	<b>17</b>

# Kapitel 1

## Theorie

### 1.1 Erläuterung zur Brockett-Bedingung

In Anbetracht von der mathematischen Beschreibung und dem Beweis für Brockett-Bedingung ist zuerst die Erklärung einiger mathematischen Terme notwendig.

**Stetigkeit (engl.: continuous)** [5, S.250]: Es sei  $a \subseteq M$ . Die Funktion  $f : M \subseteq \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}$  ist genau dann im Punkt  $a$  stetig, wenn es zu jeder reellen Zahl  $\varepsilon > 0$  eine reelle Zahl  $\delta > 0$  gibt, sodass  $|f(x) - f(a)| < \varepsilon$  für alle  $x \subseteq M$  mit  $|x - a| < \delta$  gilt.

D.h. eine stetige Funktion erfüllt die Bedingung: wenn der Abstand zweier Elemente der Definitionsmenge infinitesimal ist, muss der Abstand ihrer entsprechenden Wertemenge auch infinitesimal sein.

**Stetige Differenzierbarkeit (engl.: continuously differentiable)** [8, S.256]: Eine differenzierbare Abbildung  $f : E \subset \mathbb{R}^n \rightarrow \mathbb{R}^m$  sei stetig differenzierbar in  $E$ , wenn  $f'$  eine stetige Abbildung von  $E$  in  $L(\mathbb{R}^n, \mathbb{R}^m)$  ist, wobei  $E$  eine offene Menge und  $L(X, Y)$  Raum linearer Abbildungen ist.

**Klasse  $C^k$  (engl.: class  $C^k$ )** [5, S.265]: Eine Funktion auf einer offenen Umgebung des Punktes  $p$  stetige Ableitungen bis zur Ordnung  $k$  besitzt.

Basierend auf die obige Definition hat eine Funktion von Klasse  $C^1$  die Ableitung 1. Ordnung, die auch stetig ist.

**Glatte Funktion (engl.: smooth function)** [11, S.5]: Ein Synonym für  $C^\infty$  ist "Glatt". Eine glatte Funktion ist nämlich eine Funktion mit stetigen Ableitungen zur unendlichen Ordnung.

**Surjektiv (engl.: onto)** [5, S.931]: Gegeben sei die Abbildung  $f : X \rightarrow Y$ . Betrachtet die Gleichung  $f(x) = y$ . Wenn die Gleichung für jedes  $y \in Y$  eine Lösung  $x \in X$  besitzt, d.h.  $f(X) = Y$ , dann heißt  $f$  genau dann *surjektiv*.

Falls jedes Element  $y$  der Wertemenge  $Y$  kann erreicht werden, dann ist diese Abbildung surjektiv.

**Homotopie (engl.: homotopy)** [, ] (noch nicht geschrieben wird.)

**Häufungspunkt (engl.: limit point)** [8, S.35]: Ein Punkt  $p$  ist ein *Häufungspunkt* der Menge  $E$ , wenn in jeder Umgebung von  $p$  ein Punkt  $q \in E$  mit  $q \neq p$  liegt.

**Abgeschlossene Menge (engl.: closed set)** [8, S.36]:  $E$  heißt abgeschlossen, wenn jeder Häufungspunkt von  $E$  in  $E$  liegt.

**Beschränkte Menge (engl.: bounded set)** [8, S.36]:  $E$  ist beschränkt, wenn eine reelle Zahl  $M$  und ein Punkt  $q \in X$  existieren, sodass der Abstand von  $(p, q)$  kleiner als  $M$  für alle  $p \in E$  gilt.  $X$  ist hier ein metrischer Raum, dessen Teilmenge  $E$  ist.

**Kompakte Menge (engl.: compact set)** [8, S.45]: (Satz, nicht Definition) Falls eine Menge  $E$  in  $\mathbb{R}^k$  abgeschlossen und beschränkt, dann ist sie kompakt.

Ein sehr einfaches Beispiel der kompakten Menge  $E$  ist z.B.  $[1, 2]$  mit 1 und 2 jeweils dem linken und rechten Häufungspunkt.

**Niveaumenge (engl.: level set)** [11, S.94]: Eine Niveaumenge einer Abbildung  $f : N \rightarrow M$  ist die Submenge  $f^{-1}(c) = \{p \in N \mid f(p) = c\}$  für einige  $c \in M$ .

Also die Niveaumenge  $f^{-1}(c)$  besteht aus die Elemente der Definitionsmenge, deren Bildmenge eine Konstante  $c$  ist.

## Distribution

### Lefschetz-fixed-point-formula

**Lokale Lipschitzstetigkeit (engl.: locally Lipschitz continuity)** [2, S.553]: Lipschitz-Bedingung bezüglich  $y$  ist die Forderung  $|f(x, t) - f(y, t)| \leq L|x - y|$  für alle  $(x, t)$  und  $(y, t)$ . Inzwischen ist  $L$  eine beliebige Konstante.

Das heißt, wenn die Ableitung der Funktion von  $f$  beschränkt ist, erfordert sie Lipschitz-Bedingung. Die Lipschitzstetigkeit ist stärker als Stetigkeit.

Ein nichtlineares Zustandsraummodell lässt sich durch Gl. 1.1 darstellen:

$$\dot{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{f}(\mathbf{x}(t), u(t)), \quad t \geq 0, \quad \mathbf{f} : \mathbb{R}^n \times \mathbb{R}^m \rightarrow \mathbb{R}^n, \quad \mathbf{f}(\mathbf{x}_0, 0) = \mathbf{0} \quad (1.1)$$

mit  $\mathbf{x}$  dem Systemzustand,  $\mathbf{f}$  der nichtlinearen Zustandsfunktion,  $u$  der Eingangsgröße und  $\mathbf{x}_0$  dem initialen Zustand.

Jetzt stellt sich die Frage: gibt es die Möglichkeit, dass das obere nichtlineare System um die Ruhelage  $\mathbf{x} = \mathbf{x}_0$  mit einer nichtlinearen Zustandsrückführung (nämlich hier  $u$ ) asymptotisch stabilisierbar sein kann? Zum Antworten der Frage etabliert der amerikanische Mathematiker Roger W. Brockett das folgende berühmte Kriterium[1]:

**Theorem 1.1** (Brockett-Bedingung[1]). *Betrachtet man das System (1.1) mit  $\mathbf{f}$  stetig differenzierbar in der Umgebung von  $(\mathbf{x}_0, 0)$  ist. Angenommen, dass  $(\mathbf{x}_0, 0)$  in  $\mathbb{R}^n \times \mathbb{R}^m$  asymptotisch stabil unter einer stetigen differenzierbaren Rückführung  $u$  ist, dann ist das Bild der Abbildung*

$$(\mathbf{x}, u) \mapsto f(\mathbf{x}, u)$$

surjektiv zur offenen Menge, die 0 enthält.

Ein leicht verwirrender Punkt dieses Kriterium liegt in die Bedingungen von  $\mathbf{f}$  und  $u$  in Gl. 1.1. Nach der Beschreibung des Theorems sind beide  $\mathbf{f}$  und  $u$  stetig differenzierbar, und in dem Beweis zitiert Brockett eine stetig differenzierbare Lyapunov Funktion, die aber im Original *glatt* ist. (siehe [1, S.186] und [12, S.324].) In anderen Literaturen sind auch unterschiedliche Annahmen ermöglicht: [4] und [7] setzen  $\mathbf{f}$  und  $u$  stetig und zeitinvariant als bekannt voraus, während in [10] und [3] bringen die Autoren strengeren Bedingung vor: *lokal lipschitz*. Im Buch vom argentinischen Mathematiker Eduardo D. Sontag [9] werden die Bedingung von  $\mathbf{f}$  und  $u$  gleich wie Brockett ( $C^1$ ). Eine noch strengere Voraussetzung werde von G. Oriolo und Y. Nakamura in [6] aufgestellt, dass  $\mathbf{f}$  stetig differenzierbar und  $u$  glatt sein muss.

Zurück auf Brocketts Beweis????????????????????

**Skizze des Beweises** ([1],[?]). Falls die Ruhelage  $(\mathbf{x}_0, 0)$  asymptotisch stabil ist, existiert es nach [12] eine glatte Lyapunov Funktion  $V$ , die eine sphärischer homotopy Niveaumenge  $V^{-1}(c)$  ( $c$  eine kleine Konstante) hat. Wegen der Kompaktheit von  $V^{-1}(c)$  ist die Richtung von  $f(\mathbf{x}, u)$  in der Menge  $R := \{\mathbf{x} : V(\mathbf{x}) \leq c\}$ . Es existiert auch  $\xi \in \mathbb{R}^n$  mit  $\|\xi\|$  genügend klein, dass  $f(\mathbf{x}, u) - \xi$  auch in  $R$  zeigt. Durch die Anwendung des Fixpunktsatz gilt es  $f(\mathbf{x}, u) - \xi = 0$  (oder  $f(\mathbf{x}, u) = \xi$ ) für einige  $\mathbf{x}$  in  $R$ . Weil  $\|\xi\|$  beliebig und sehr klein ist, bedeutet die obige Funktion, dass  $f$  lösbar in beliebiger Umgebung von 0 ist.  $\square$

## 1.2 Methode zur Lösung des Quadratmittelpblems

Das Quadratmittelpproblem einer Funktionsvektor ist wie folgt definiert[?]:

**Definition 1.1** (Quadratmittelpproblem). Gegeben ist eine Funktionsvektor  $\mathbf{F}(\mathbf{x}) : \mathbb{R}^n \rightarrow \mathbb{R}^m$ . Eine Vektor  $\mathbf{x}^*$  ist zu finden, dass die euklidische Norm der Funktionsvektor minimiert wird:

$$\mathbf{x}^* = \min_{\mathbf{x}} |\mathbf{F}(\mathbf{x})|_2^2 = \min_{\mathbf{x}} \left( \sum_{i=1}^m (f_i(\mathbf{x}))^2 \right) \quad (1.2)$$

mit  $f_i : \mathbb{R}^n \rightarrow \mathbb{R}^1$ .



### 1.2.1 Gauß-Newton-Verfahren

Sogenanntes Problem kann man mit verschiedenen Verfahren lösen. Eine typische Methode ist das Gauß-Newton-Verfahren, das durch die lineare Annäherung die nichtlineare Probleme löst. Mit der Ableitung 1. Ordnung der Funktion  $\mathbf{F}(\mathbf{x})$  wird das Iterationsverfahren mit linearer Konvergenzordnung konvergiert. Im Folgenden wird mit der Taylorentwicklung von  $\mathbf{F}$  und  $f$  angefangen[?]:

$$\begin{aligned} f(\mathbf{x} + \mathbf{h}) &= f(\mathbf{x}) + f'(\mathbf{x}) \cdot \mathbf{h} \stackrel{f'=\mathbf{J}}{=} f(\mathbf{x}) + \mathbf{J}(\mathbf{x}) \cdot \mathbf{h} + o(\mathbf{h}^2) \approx \mathbf{g}(\mathbf{h}) \\ \mathbf{F}(\mathbf{x} + \mathbf{h}) &= f(\mathbf{x} + \mathbf{h})^T \cdot f(\mathbf{x} + \mathbf{h}) = (f + \mathbf{J}\mathbf{h})^T (f + \mathbf{J}\mathbf{h}) \\ &= f^T f + 2\mathbf{h}^T \mathbf{J}^T f + \mathbf{h}^T \mathbf{J}^T \mathbf{J} \mathbf{h} \approx \mathbf{G}(\mathbf{h}) \end{aligned} \quad (1.3)$$

Das Symbol  $\mathbf{J}$  steht für die Jacobian-Matrix. Nach der Ableitung des vorletzten Terms erhält man die 1.- und 2. Ableitung von  $\mathbf{G}$ :

$$\mathbf{G}'(\mathbf{h}) = 2\mathbf{J}^T f + 2\mathbf{J}^T \mathbf{J} \mathbf{h} \quad (1.4)$$

$$\mathbf{G}''(\mathbf{h}) = 2\mathbf{J}^T \mathbf{J} \quad (1.5)$$

Angenommen, dass  $\mathbf{G}''$  positiv definit ist<sup>1</sup>. Sei  $\mathbf{G}'(\mathbf{h}_*) = \mathbf{0}$ , ist  $\mathbf{h}_*$  lokal Minimierer. Zur Berechnung die Schrittweite  $\mathbf{h}$  lässt sich Gl. 1.4 verschwinden:

$$(\mathbf{J}^T \mathbf{J}) \cdot \mathbf{h} = -\mathbf{J}^T f \quad (1.6)$$

Der stationäre Punkt  $\mathbf{x}^*$  wird aus der vorherige Punkt  $\mathbf{x}_-$  und  $\mathbf{h}_*$  berechnet:

$$\mathbf{x}^* = \mathbf{x}_- + \mathbf{h}_* = \mathbf{x}_- - (\mathbf{J}^T \mathbf{J})^{-1} \cdot \mathbf{J}^T f \quad (1.7)$$

Linear Konvergenzordnung bedeutet, dass  $\|\mathbf{x}_{k+1} - \mathbf{x}_*\| \leq \alpha \|\mathbf{x}_k - \mathbf{x}_*\|$  mit  $0 \leq \alpha \leq 1$ . Eine weitere Beschränkung liegt darin, dass der Anfangsschätzwert  $\mathbf{x}_0$  in der Nähe von  $\mathbf{x}_*$  sein muss. Aber manchmal fällt das GN-Verfahren solche Bedingungen. Daher wird in nächsten Abschnitt eine andere Methode vorgestellt, die obige Bedingungen erfüllt kann.

### 1.2.2 Levenberg-Marquadt-Algorithmus

Der nach Kenneth Levenberg und Donald Marquardt benannte Algorithmus ist tatsächlich eine Mischung von Methode des steilsten Abstiegs und Gauß-Newton-Verfahren. Gl. 1.8 zeigt die detaillierte Form von Schrittweite  $\mathbf{h}[?][?]$ :

$$(\mathbf{J}^T \mathbf{J} + \mu \mathbf{I}) \cdot \mathbf{h} = -\mathbf{J}^T f \quad (1.8)$$

<sup>1</sup>Das ist ein Nachteil von Gauß-Newton-Verfahren. Die Positivdefinitheit kann nicht immer gesichert werden

$\mathbf{I}$  ist die Einheitsmatrix,  $\mu$  ist der Dämpfungsparameter. Aufgrund des Dämpfungsparameters ist die Positivdefinitheit der Matrix  $\mathbf{J}^T \mathbf{J} + \mu \mathbf{I}$  gesichert. Falls  $\mu$  groß ist (das passiert am Anfang der Iteration), ist die Darstellung von Schrittweite ähnlich wie Methode des steilsten Abstiegs, damit die Funktion bei  $\mathbf{x}$  weit von Zielpunkt schnell konvergiert wird. Andernfalls drückt der LM-Algorithmus bei kleinem  $\mu$  oder in der Umgebung von  $\mathbf{x}_*$  wie NM-Verfahren aus. Das heißt, in den letzten Schritte wird die Funktion auch schnell konvergiert.

## 1.3 Erweiterung von PyTrajectory

Pytrajectory ist ein Python Paket zum Trajektorie-Entwurf mit gegebenen Randwertbedingungen (Anfangs- und Endwerte der Systemzuständen sowie Eingängen) für nicht lineares System. Das Paket ist auf Python 2-Version entwickelt. Für weitere Informationen kann man [Pytrajectory](#) klicken.

### 1.3.1 Optimale Überführungszeit

Eine Aufgabe bei der Erweiterung von PyTrajectory liegt darin, die Überführungszeit der Trajektorienplanung eines Systems zu berücksichtigen. Es ist gehofft, die Überführungszeit  $T$  nicht vom Nutzer explizit vorgegeben wird, sondern anhand der Systemgleichungen mit Levenberg-Marquadt-Methode automatisch optimiert wird. Anfangspunkt ist die Ansetzung der Zeittransformation von  $t = t$  zum  $t = k\tau$ , womit  $k$  eine zusätzliche freie Parameter (ohne Einheit) ist. Dann folgt die untere Gleichungstransformation:

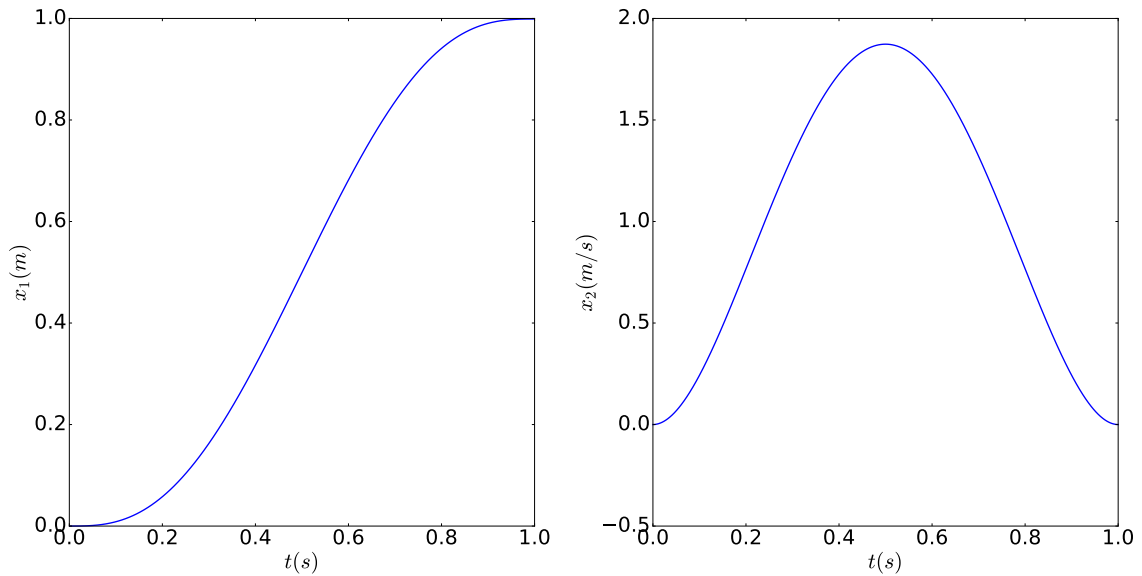
$$\dot{x} = \frac{dx}{dt} = F(x, t) \quad (1.9)$$

$$\dot{x}_{new} = \frac{dx}{d\tau} = \frac{dx}{dt} \cdot \frac{dt}{d\tau} = k \cdot \frac{dx}{dt} = k \cdot F(x, t) = F_{new}(x, t) \quad (1.10)$$

Bei  $k > 1$  kostet das System mehrere Zeit die Endposition zu erreichen. Zur Überprüfung der Rationalität werden zwei Beispiele gebietet. Für jedes Beispiel vergleicht die unter der Berücksichtigung von Zeit entworfene Trajektorie (abgekürzt als "Trajektorie mit k") mit dem zum originalen System geeigneten Trajektorie (Kurz als "Trajektorie ohne k").

**Beispiel 1.1** (Doppelintegrator). *Das einfache Beispiel zielt auf die Darstellung der Vor- und Nachteile oberer Idee. Betracht man einen auf der X-Achse laufenden Wagen mit zwei Systemzuständen der Verschiebung  $x_1$  und der Geschwindigkeit  $x_2$ . Eine aufgeprägte Kraft  $F$  wirkt auf den Wagen ein. Die Systemgleichung lässt sich wie Gl. 1.11 darstellen.*

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= u \end{aligned} \quad (1.11)$$



**Abbildung 1** – Verlauf der Systemzustände vom System ohne der Wirkung von  $k$ .  $x_1$  und  $x_2$  steht für Position und Geschwindigkeit.

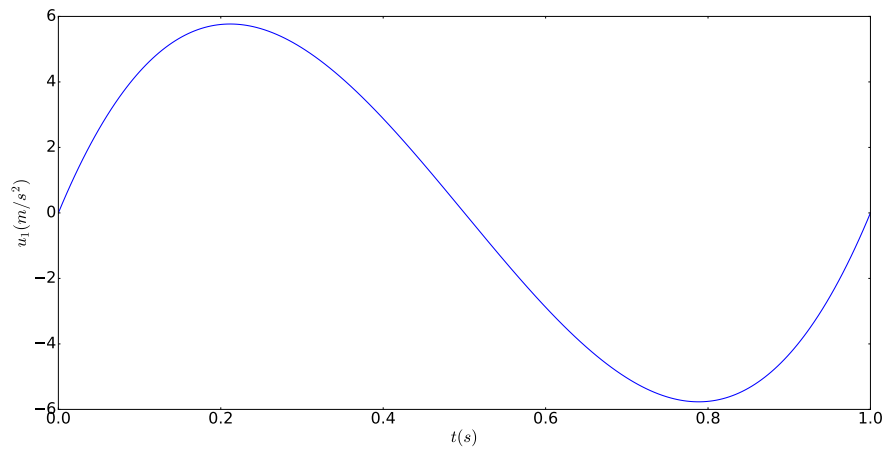
*Es ist eingeplant, dass der Wagen von 0 bis zu 1m bewegen kann und am Anfang und Ende soll er ruhig sein. Mit anderen Worten ist der Anfangs- und Endwert von  $x_1$  und  $x_2$  jeweils (0,1) sowie (0,0). Die Überführungszeit ist 1s oder  $k$  Sekunde für die zwei Systeme.*

*Die Anfangswerte der Parameter wie folgt eingestellt: die Anfangsschätzwerte der Parameter für die Polynome sind eine Liste all 0.1, der Anzahl der Spline-Abschnitt für beide  $x$  und  $u$  ist 2, das Vielfache der Iteration ist auch 2. Jedes System benötigt 2 mal Iteration (nämlich 4 Spline-Abschnitte), um eine exakte Lösung zu finden.*

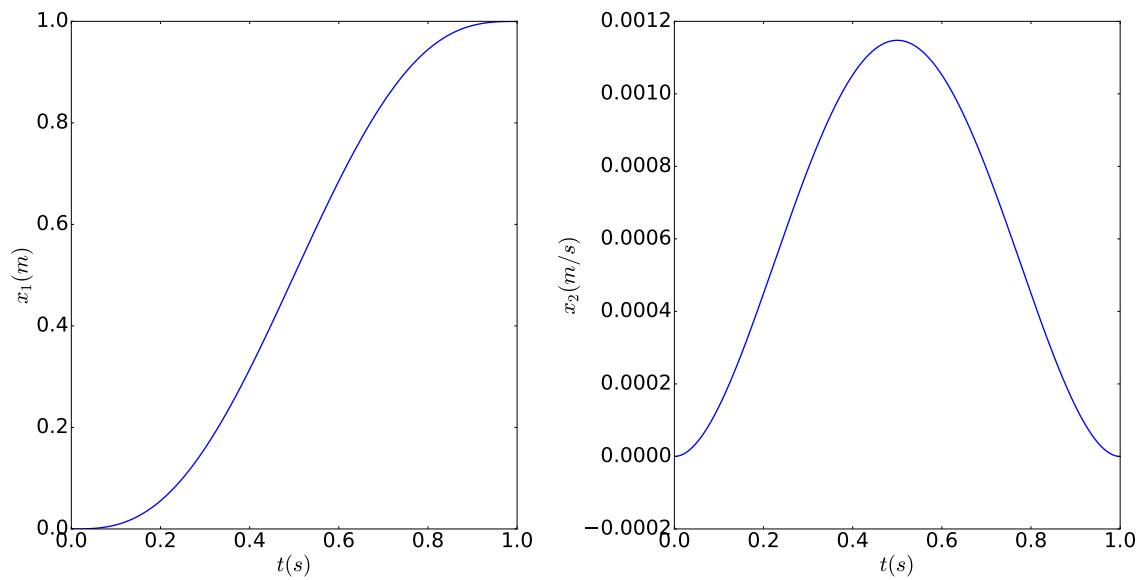
*Abb. 1 und Abb. 2 zeigt die Simulationsergebnisse des Systems mit fester Überführungszeit (1s). Unter Wirkung eines fast sinusförmigen Eingang mit maximalen ungefähr 6N läuft der Wagen entlang der geplanten Weg. Das heißt, der Wagen beschleunigt sich in die ersten Halbzeit, nach der Erreichung der maximale Geschwindigkeit (circa 1.8m/s) bremst er bis zum Stoppen.*

*Andererseits ist die Trajektorie für das System mit " $k$ ". Aus Abb. 3 und Abb. 4 beobachtet man darauf, zwar die maximale Kraft und die Geschwindigkeit weit kleiner als die im oberen System, ist der Wert von  $k$  hier ziemlich groß (ungefähr 1662,53s)! Der Wagen in diesem System muss 1662s lang bewegen, bevor er die Endposition angekommen. Daher ist die Lösung von  $k$  **richtig** aber **nicht rational**.*

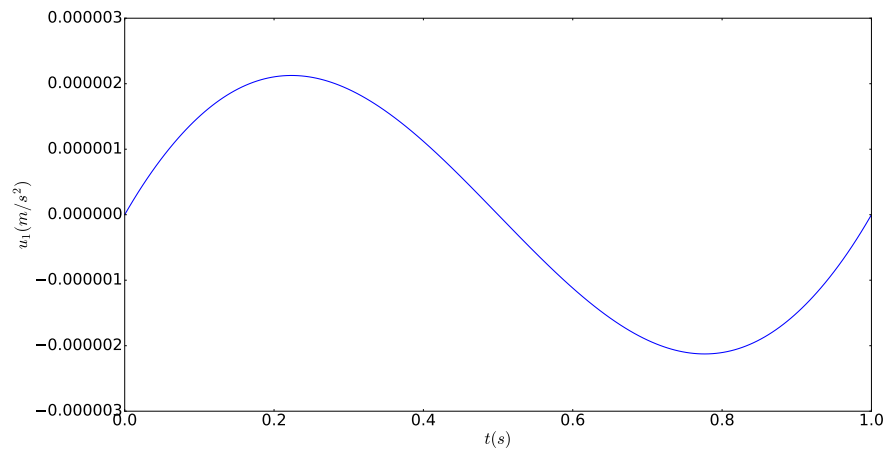
*Zur Verbesserung des Ergebnisses wird eine andere Anfangswert der Polynomparameter gewählt. Statt aller Werte 0.1 sind die Parameter jetzt gleich die Rechenergebnisse von Polynomparameter nach der ersten Iteration in dem System ohne " $k$ ". Die Kurven in*



**Abbildung 2** – Verlauf des Systemeingangs vom System ohne der Wirkung von  $k$ .  $u_1$  steht für Waagebeschleunigung.

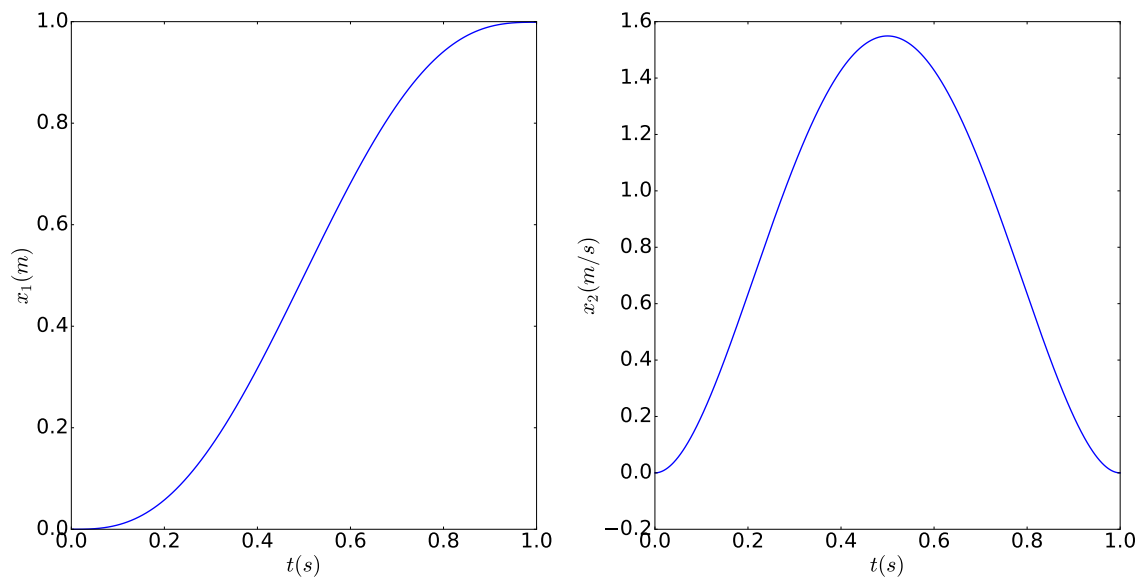


**Abbildung 3** – Verlauf des Systemeingangs vom System mit der Wirkung von  $k$ .  $u_1$  steht für Wagenbeschleunigung.

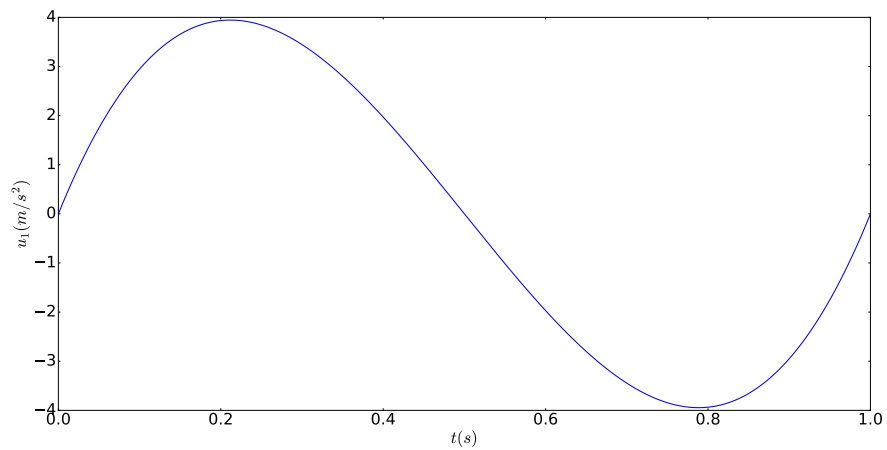


**Abbildung 4** – Verlauf der Systemzustände vom System mit der Wirkung von  $k$ .  $x_1$  und  $x_2$  steht für Position und Geschwindigkeit.

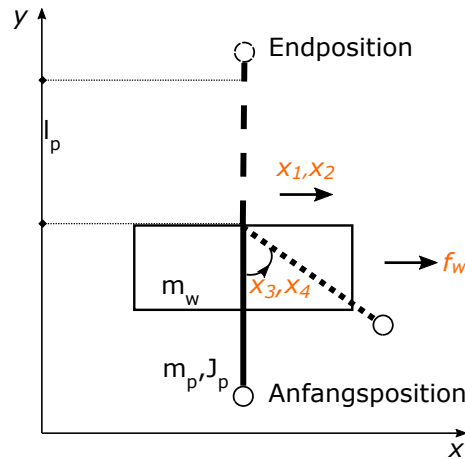
*Abb. 5 und 6 sehen ähnlich wie Abb. 1 und Abb. 2 mit einem kleinen  $k = 1.21$ . Endlich stoppt der Wagen in 1.21s am 1m.*



**Abbildung 5** – Verlauf des Systemeingangs vom System mit der Wirkung von k.  $u_1$  steht für Waagebeschleunigung.



**Abbildung 6** – Verlauf des Systemeingangs vom System mit der Wirkung von k.  $u_1$  steht für Waagebeschleunigung.



**Abbildung 7** – Struktur des inversen Pendels: in dem System gibt es vier Zustände  $\vec{x}_1$  bis  $\vec{x}_4$ . Das Pendel folgt einer gegebenen Trajektorie und bewegt sich von  $180^\circ$  bis zur instabilen Ruhelage (nämlich vom ganz unten zu ganz oben).  $m_w$  und  $m_p$  sind jeweils die Masse des Wagens und des Pendels,  $J_p$  ist das Trägheitsmoment und  $l_p$  ist der Abstand zwischen dem Stützpunkt und dem Pendelschwerpunkt. Die Pfeile neben Zuständen geben die Vektorrichtung an.

Dieses Beispiel zeigt die starke Abhängigkeit der Konvergenzmöglichkeit von Levenberg-Marquadt-Algorithmus und des Anfangsschätzwerts. Wenn die Anfangsschätzwerte der Parameter zu weit vom Minimierer eingestellt sind, kann die Methode das System nicht konvergieren oder zu einem lokalen, nicht globalen optimierten Punkt richten.

Das folgende Beispiel stellt die Anwendung der LM-Methode in einem verbreiteten Benchmark System vor.

**Beispiel 1.2** (System–Inverses-Pendel). *Abb. 7 zeigt das Schema des inversen Pendels. Der Pendelarm ist auf einem horizontal bewegten Wagen montiert. Der Wagen bringt daher eine horizontale Kraft auf das Pendel auf. Beim Aufprägen der Kraft  $\vec{F}$  auf den Wagen bewegt sich das Pendel von oben nach unten. Die instabile Ruhelage ist der Punkt, in dem das Pendel genau senkrecht zum Wagen steht und der Drehwinkel  $180^\circ$  beträgt. Systemvariable in diesem Modell sind die Wagenposition  $x_1$ , dessen Geschwindigkeit  $x_2$ , der Pendeldrehwinkel  $x_3$ , die Drehgeschwindigkeit davon  $x_4$ . Der einzige Systemeingang ist die auf den Wagen aufgeprägte Kraft  $f_w$ .*

Dazugehörige Differentialgleichungen des Modells sind wie folgt beschrieben[?][?]:

$$\begin{aligned}
 \dot{x}_1 &= x_2 \\
 \dot{x}_2 &= \frac{(J_p + m_p l_p^2)(-f_w x_2 + m_p l_p \sin(x_3) x_4^2 + x_5) + m_p l_p f_p \cos(x_3) x_4}{(m_w + m_p) J_p + m_w m_p l_p^2 + m_p^2 l_p^2 \sin^2(x_3)} \\
 &\quad + \frac{m_p l_p f_p \cos(x_3) x_4 + m_p^2 l_p^2 g \cos(x_3) \sin(x_4)}{(m_w + m_p) J_p + m_w m_p l_p^2 + m_p^2 l_p^2 \sin^2(x_3)} \\
 \dot{x}_3 &= x_4 \\
 \dot{x}_4 &= \frac{-m_p l_p \cos(x_3) x_5 + f_w m_p l_p \cos(x_3) x_2 - m_p^2 l_p^2 \cos(x_3) \sin(x_3) x_4^2}{(m_w + m_p) J_p + m_w m_p l_p^2 + m_p^2 l_p^2 \sin^2(x_3)} \\
 &\quad - \frac{(m_w + m_p) f_w x_4 + (m_w + m_p) g m_p l_p \sin(x_3)}{(m_w + m_p) J_p + m_w m_p l_p^2 + m_p^2 l_p^2 \sin^2(x_3)} \quad (1.12)
 \end{aligned}$$

Vereinfachen die Gleichungen und Ignorieren kleiner Teiler erhält man eine kompakte Zustandsdarstellung des inversen Pendels[?]:

$$\begin{aligned}
 \dot{x}_1 &= x_2 \\
 \dot{x}_2 &= \frac{m_p \sin(x_3)(-l_p x_4^2 + g \cos(x_3))}{m_w l_p + m_p \sin^2(x_3)} + \frac{\cos(x_3)}{m_w l_p + m_p \sin^2(x_3)} u \\
 \dot{x}_3 &= x_4 \\
 \dot{x}_4 &= \frac{\sin(x_3)(-m_p l_p x_4^2 \cos(x_3) + g(m_w + m_p))}{m_w l_p + m_p \sin^2(x_3)} + \frac{\cos(x_3)}{m_w l_p + m_p \sin^2(x_3)} u \quad (1.13)
 \end{aligned}$$

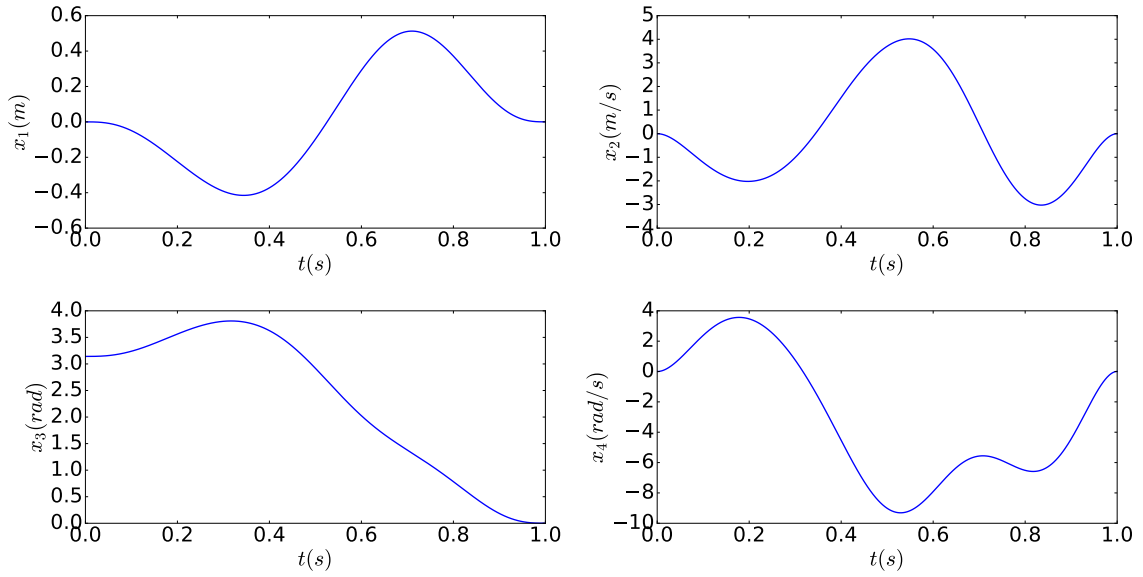
Wenn das System partiell linearisiert und einen virtuellen Eingang, die Beschleunigung des Wagens  $\dot{x}_2$  anstatt der Kraft  $u$  gegeben wird, lässt sich die Systemdarstellung vielmehr einfacher darstellen:

$$\begin{aligned}
 \dot{x}_1 &= x_2 \\
 \dot{x}_2 &= u \\
 \dot{x}_3 &= x_4 \\
 \dot{x}_4 &= \frac{g}{l_p} \sin(x_3) + \frac{1}{l_p} \cos(x_3) u \quad (1.14)
 \end{aligned}$$

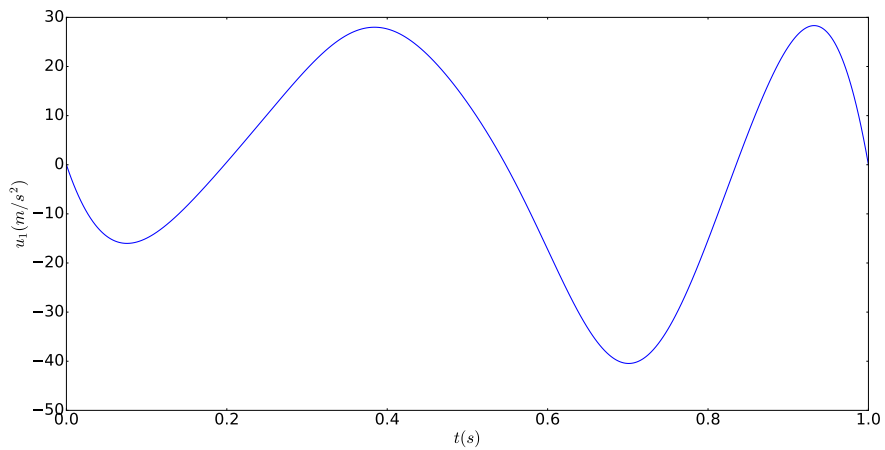
Weil der Pendel sich von unten nach oben drehen und der Wagen endlich zum Startpunkt zurückgehen soll, ist die Trajektorie wie  $(0, 0, \pi, 0) \rightarrow (0, 0, 0, 0)$  erfordert. Der Anfangszahl der Spline-Abschnitt und das Iterationsvielfache ist jeweils 2. All die Anfangsschätzwerte der Polynomkoeffizienten sind 0.1. Die Ergebnisse sind in Abb. 8, Abb. 9, Abb. 10 und Abb. 11 dargestellt.

Nach 5 Mal Iteration (also 32 Spline-Abschnitt) bekommen beide Systeme Lösung. Der Wert von  $k$  ist 1.48s. Egal das System ohne  $k$  oder mit  $k$  sind die Kurvenform vom

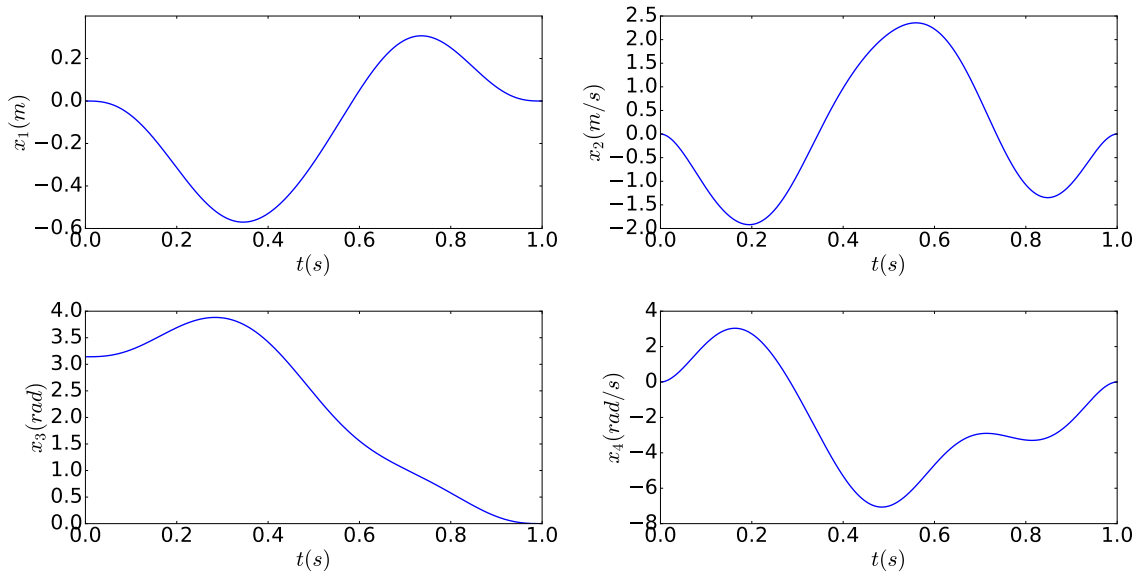




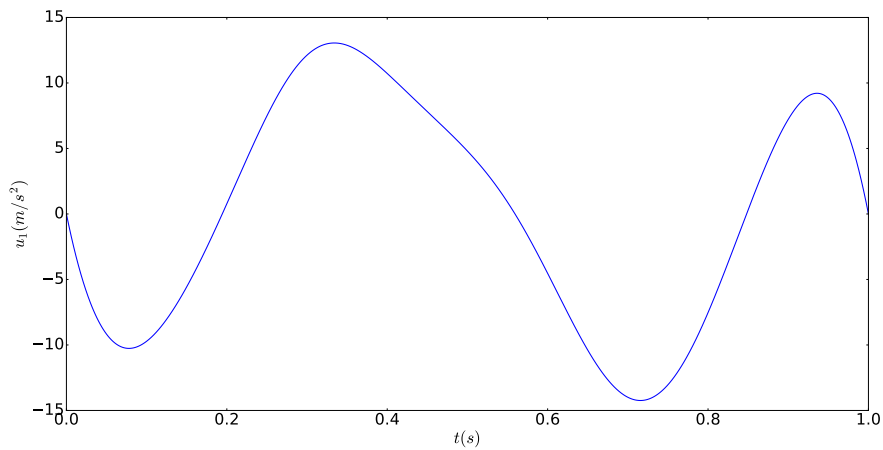
**Abbildung 8** – Systemzuständen des inversen-Pendels (ohne k) mit dem virtuellen Eingang.



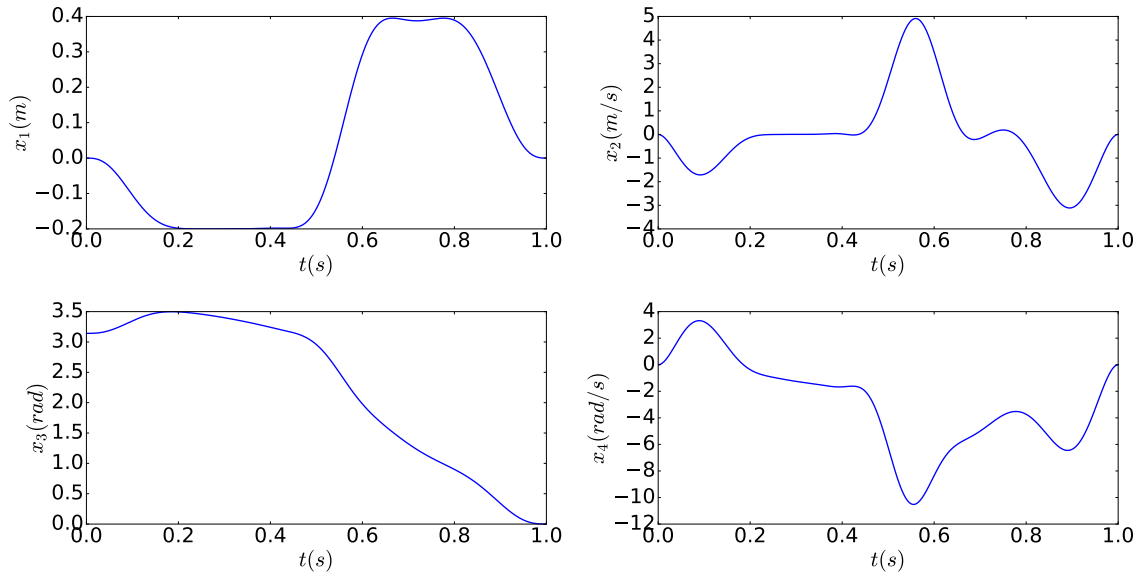
**Abbildung 9** – Systemeingang des inversen-Pendels (ohne k) mit dem virtuellen Eingang.



**Abbildung 10** – Systemzustandskurven des inversen-Pendels (mit k) mit dem virtuellen Eingang.



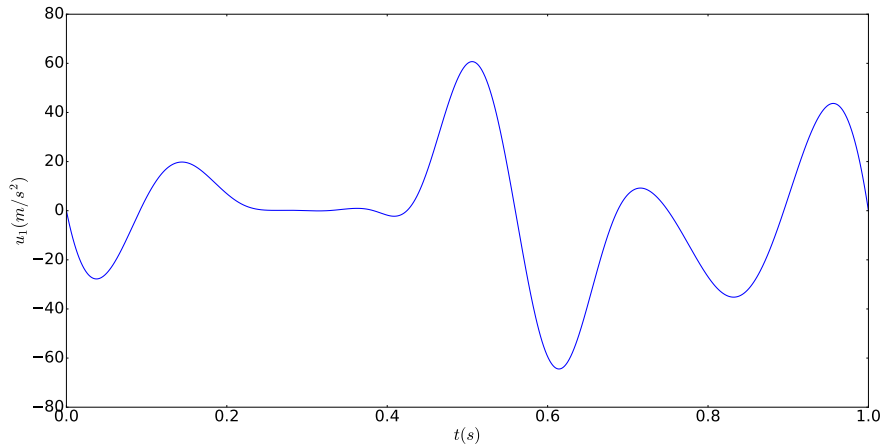
**Abbildung 11** – Systemeingang des inversen-Pendels (mit k) mit dem virtuellen Eingang. Die maximale Beschleunigung trägt circa  $12m/s^2$  und nur Hälfte des Wertes in Abb. 9.



**Abbildung 12** – Systemzustände des inversen-Pendels (mit  $k$ ) mit dem virtuellen Eingang.  $x_1$  ist zwischen  $(-0.2, 0.4)$  eingeschränkt.

*Zustand und Eingang für dieses Beispiel fast gleich. Aber Offensichtlich liefert die Trajektorie des Systems mit  $k$  eine kleinere Bewegungsbereich für  $\mathbf{x}$  und  $u$  (z.B. der Bereich von  $x_1$  ist jeweils  $(0.4 - +0.5)m$  und  $(-0.57 - +0.31)m$ ). In Betracht auf winzigen Unterschied zwischen der Überführungszeit ist die Planung für das System mit  $k$  ausgezeichnet.*

*Jetzt wird ein anderer Vorteil von System mit  $k$  diskutiert. Wie würde die Lösung des LM-Algorithmus verändern, wenn der Systemzustand eine Beschränkung ausgeübt würde? Der Testzustand hier ist die Wagenverschiebung  $x_1$ . Der Wagen kann nur im Bereich von  $(-0.2 - +0.4)m$  bewegen (Die Zahl ist eine Beschränkung für beide System). Nach 8 Mal Iteration rechnet das System mit  $k$  eine Lösung mit  $k = 1.0535$  aus, dennoch das andere System kein Ergebnis erhalten kann (mindestens bis 8-te Iteration).*



**Abbildung 13** – Systemeingang des inversen-Pendels (mit  $k$ ) mit dem virtuellen Eingang.

Zusammengefasst aus obere Beispiele kann das System unter Berücksichtigung der Überführungszeit eine sparsamere Trajektorie eingeplant werden, sofern gute Anfangswerte des Polynomparameter vorgegeben werden. Aber praktisch ist es nicht so einfach, einige geeignete Anfangswerte zu finden. Deswegen wird einige zusätzliche Bedingungen für  $k$  zur Verbesserung des Überführungszeitalgorithmus entworfen, dass im nächsten Subschnitt beschrieben wird.

### 1.3.2 Gütefunktion von $k$

Die Gütefunktion ist eine Kombination von Parabel-und Nullfunktion. In dem von den zwei Eingänge( $x_{min}$  und  $x_{max}$ ) definierten Definitionsmenge ist die Zielmenge in der Nähe von 0. Dagegen gilt der Bildwert außerhalb diesem Bereich ähnlich wie  $(x - x_{mid})^2$  mit  $x_{mid}$  dem Mittelwert von  $x_{max}$  und  $x_{min}$ . Die konkrete Form von *pe-Funktion* ist:

$$pe = \frac{(x - x_{mid})^2}{1 + e^{5 \cdot (x - x_{min})}} + \frac{(x - x_{mid})^2}{1 + e^{5 \cdot (x_{max} - x)}} \quad (1.15)$$

Ein Beispiel der Kurven von  $pe$  mit  $x_{min} = 0$  und  $x_{max} = 10$  ist wie Abb.14 gezeigt. Zwischen  $(0, 10)$  ist  $pe$  ungefähr 0. Der andere Teil läuft wie eine Parabel. Mit dieser Gütefunktion von  $k$  probiert das System eine Lösung in der Nähe von  $x_{mid}$  zu finden.

**Beispiel 1.3.** Geht man zurück auf das Beispiel Doppelintegrator. Angenommen, dass  $x_{min}$  und  $x_{max}$  jeweils 1 und 2.

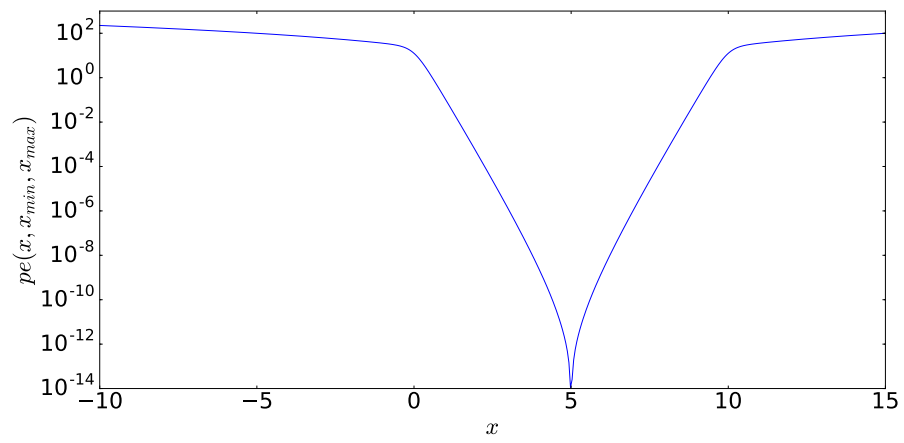


Abbildung 14 – Gütefunktion von k:  $x_{min} = 0$ ,  $x_{max} = 10$

# Literaturverzeichnis

- [1] BROCKETT, R. W. et al.: *Asymptotic stability and feedback stabilization*. Differential geometric control theory, 27(1):181–191, 1983.
- [2] BRONSTEIN, I. N., J. HROMKOVIC, B. LUDERER, H.-R. SCHWARZ, J. BLATH, A. SCHIED, S. DEMPE, G. WANKA, S. GOTTWALD, E. ZEIDLER et al.: *Taschenbuch der mathematik*, Bd. 1. Springer-Verlag, 2012.
- [3] COLONIUS, F.: *Nichtlineare Kontrolltheorie Sommersemester 2012*. 2012.
- [4] CORON, J.-M.: *Control and nonlinearity*. Nr. 136. American Mathematical Soc., 2007.
- [5] GROSCHE, G., V. ZIEGLER, E. ZEIDLER und D. ZIEGLER: *Teubner-Taschenbuch der Mathematik*. Springer-Verlag, 2003.
- [6] ORIOLO, G. und Y. NAKAMURA: *Control of mechanical systems with second-order nonholonomic constraints: Underactuated manipulators*. In: *Decision and Control, 1991., Proceedings of the 30th IEEE Conference on*, S. 2398–2403. IEEE, 1991.
- [7] ORSI, R., L. PRALY und I. MAREELS: *Necessary conditions for stability and attractivity of continuous systems*. International Journal of Control, 76(11):1070–1077, 2003.
- [8] RUDIN, W.: *Analysis*, 4. Aufl. Oldenburg, München, Wien, 2009.
- [9] SONTAG, E. D.: *Mathematical control theory: deterministic finite dimensional systems*, Bd. 6. Springer Science & Business Media, 2013.
- [10] STERN, R.: *Brockett’s stabilization condition under state constraints*. Systems & control letters, 47(4):335–341, 2002.
- [11] TU, L. W.: *An introduction to manifolds*. Springer Science & Business Media, 2010.
- [12] WILSON, F. W.: *The structure of the level surfaces of a Lyapunov function*. Journal of Differential Equations, 3(3):323–329, 1967.