Diplomarbeit

Höhere Technische Bundes- Lehr- und Versuchsanstalt Salzburg
Abteilung für Elektrotechnik

Entwicklung eines emissionsfreien Sportmotorrades

Entwicklung der Zentralsteuerung / Projektleitung

Martin Kronberger 5AHET Betreuer: Dipl.-Ing. (FH) Johannes Ferner

Entwicklung des Antriebssystems

Jakob Lackner 5AHET Betreuer: Prof. Dipl.-Ing. MBA Adolf Reinhart

Entwicklung des Akkusystems

Simon Kern 5AHET Betreuer: Prof. Dipl.-Ing. Reinhold Benedikter

Entwicklung der mechanischen Komponenten

Tobias Schmeisser 5AHET Betreuer: Prof. Dipl.-Ing. Peter Lindmoser

Höhere Technische Bundeslehrund Versuchsanstalt Salzburg Itzlinger Hauptstraße 30 A-5022 Salzburg www.htl-salzburg.ac.at





Eidesstaatliche Erklärung

Wir erklären an Eides statt, dass wir die vorliegende Arbeit selbstständig und ohne fremde Hilfe verfasst, andere als die angegebenen Quellen nicht benutzt und die den benutzten Quellen wörtlich und inhaltlich entnommenen Stellen als solche kenntlich gemacht haben. Wir versichern, dass wir dieses Diplomarbeitsthema bisher weder im In- noch im Ausland (einer Beurteilerin oder einem Beurteiler) in irgendeiner Form als Prüfungsarbeit vorgelegt haben.

Gendererklärung

Aus Gründen der besseren Lesbarkeit wird in dieser Diplomarbeit die Sprachform des generischen Maskulinums angewendet. Es wird an dieser Stelle darauf hingewiesen, dass die ausschließliche Verwendung der männlichen Form geschlechtsunabhängig verstanden werden soll.

Martin Kronberger	Ort, Datum
Jakob Lackner	Ort, Datum
Simon Kern	Ort, Datum
Tobias Schmeisser	Ort, Datum



Vorwort

In immer mehr Großstätten werden Fahrzeuge mit Verbrennungsmotoren verboten. Viele Motorräder und Autos können nicht mehr produziert werden, da sie die immer strenger werdenden Abgasnormen nicht mehr einhalten können und das Thema der Klimaerwärmung wird immer präsenter und immer mehr Menschen versuchen ihren "carbon footprint" zu verkleinern.

Doch leider gibt es für Motorradfahrer zumeist keine wirklichen alternativen, um für ihr Hobby auf eine emissionsfreie Alternative umzusteigen. Denn zumeist ist das Preis-Leistungsverhältnis, oder auch das Produkt selbst, nicht sehr einladend. Daher ist unser Ziel die Entwicklung in diesem Bereich voranzutreiben und dadurch den Markt zu vergrößern, wodurch immer mehr und bessere Produkte angeboten werden können.



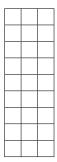
Danksagung

TEXT DANKSAGUNG



DIPLOMARBEIT

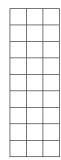
DOKUMENTATION





DIPLOMA THESIS

DOCUMENTATION





Erklärung

Die unterfertigten Kandidaten haben gemäß §34 (3) SchUG in Verbindung mit §22 (1) Zi. 3 lit. b der Verordnung über die abschließenden Prüfungen in den berufsbildenden mittleren und höheren Schulen, BGBl. II Nr. 70 vom 24.02.2000 (Prüfungsordnung BMHS), die Ausarbeitung einer Diplomarbeit mit der umseitig angeführten Aufgabenstellung gewählt. Die Kandidaten nehmen zur Kenntnis, dass die Diplomarbeit in eigenständiger Weise und außerhalb des Unterrichtes zu bearbeiten und anzufertigen ist, wobei Ergebnisse des Unterrichtes mit einbezogen werden können. Die Abgabe der vollständigen Diplomarbeit hat bis spätestens

03.04.2020

beim zuständigen Betreuer zu erfolgen. Die Kandidaten nehmen weiters zur Kenntnis, dass gemäß §9 (6) der Prüfungsordnung BMHS nur der Schulleiter bis spätestens Ende des vorletzten Semesters den Abbruch einer Diplomarbeit anordnen kann, wenn diese aus nicht beim Prüfungskandidaten / bei den Prüfungskandidaten gelegenen Gründen nicht fertiggestellt werden kann.



Kandidaten / Kandidatinnen	Unterschrift
Martin Kronberger	
Jakob Lackner	
Simon Kern	
Tobias Schmeisser	
Prof. DiplIng. Reinhold Benedik Prüfer	ter DiplIng. (FH) Johannes Ferner Prüfer
Prof. DiplIng. MBA Adolf Reinh Prüfer	art Lindmoser, Prof. DiplIng. Peter Prüfer



Inhaltsverzeichnis

		ührung
	1	Projektteam
	2	Projektbetreuer
	3	Aufgabeneinteilung
	Ein	eitung
	1	Motivation
	2	Zielsetzung
	3	Topologie des Gesamtsystems
	4	Leitfaden
I	Star	nd der Technik
	1	Synchronmaschine mit Dauermagneterregung
		1.1 Auswertung der Anrtiebswelle
	2	Curtis Controller
		2.1 Allgemeines
		2.2 Feldorientierte Regelung
	3	Leonard-Umformer
		3.1 Allgemeines
		3.2
	4	KPI-Regler
		4.1 Allgemeines
		G · · · · · ·
		4.2
7	Med	
		hanische Umsetzung
	Me o	
	1	hanische Umsetzung
	1 Hur	hanische Umsetzung Section
[1 Hur	hanische Umsetzung Section
	1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section
	1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section
	1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section
[1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section
	1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section
	1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section
	1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section man-Computer Interaction System riebsstrang Übersicht 1.1 Grundfunktionen des Systems Hardwareaufbau des Antriebssystems 2.1 Mechanische Umsetzung 2.2 Der Laststromkreis 2.2.1 Elektrische Energieübertragung 2.2.2 Leitungsschutzorgane
[1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section man-Computer Interaction System riebsstrang Übersicht 1.1 Grundfunktionen des Systems Hardwareaufbau des Antriebssystems 2.1 Mechanische Umsetzung 2.2 Der Laststromkreis 2.2.1 Elektrische Energieübertragung 2.2.2 Leitungsschutzorgane 2.3 Der Steuerstromkreis
[1 Hur Ant	chanische Umsetzung Section man-Computer Interaction System riebsstrang Übersicht 1.1 Grundfunktionen des Systems Hardwareaufbau des Antriebssystems 2.1 Mechanische Umsetzung 2.2 Der Laststromkreis 2.2.1 Elektrische Energieübertragung 2.2.2 Leitungsschutzorgane 2.3 Der Steuerstromkreis 2.3.1 Übersicht Ein- und Ausgänge
Γ	1 Hur Ant	Section man-Computer Interaction System riebsstrang Übersicht 1.1 Grundfunktionen des Systems Hardwareaufbau des Antriebssystems 2.1 Mechanische Umsetzung 2.2 Der Laststromkreis 2.2.1 Elektrische Energieübertragung 2.2.2 Leitungsschutzorgane 2.3 Der Steuerstromkreis 2.3.1 Übersicht Ein- und Ausgänge 2.3.2 Digitale Eingänge (Digital Inputs)
Ι	1 Hur Ant	Section
I	1 Hur Ant	Section
I	1 Hur Ant	Section



			2.3.8	Digitale und Pulsweitenmodulierbare Ausgänge (Digital and PWM Outputs)	19
			2.3.9	Spannungsversorgungs-Ausgänge (Power Supply Outputs)	19
			2.3.10	Kommunikations-Ports	20
	3	Softwa	reaufbau	des Antriebssystems	21
		3.1	Steueru	ng der Ein- und Ausgänge (I/O Assingment)	21
			3.1.1	Funktionen	21
			3.1.2	Zuweisung	21
		3.2	Drehmo	mentsteuerung (Torquecontrol)	22
			3.2.1	Parameter	22
			3.2.2	Eco- und Sportmodus (Speed-Mode-Select)	24
		3.3	Vehicle-	Control-Language (VCL) Programmierung	25
			3.3.1	Grundfunktion	25
			3.3.2	Kommunikation (CAN-Bus)	25
	4	Inbetr	iebnahme	9	26
		4.1	Leonard	l-Versuchsaufbau	26
		4.2	Bleiakkı	u-Versuchsaufbau	27
\mathbf{V}	[I Akk	u und	Ladeko	nzept	28
	1	Section	n		28
T 77					
V		lergebr			29
	1	Section	n		29
\mathbf{A}	\mathbf{Arb}	eitsna	chweis		30
	1	Zeitpla	an		30
	2	Koster	ı		30
В	Pro	gramn	nier-Cod	le	31
\mathbf{C}	CA	D-Zeic	hnunger	1	32
D	Sch	altplän	ı A		33
		-			
Li	terat	urverz	eichnis		33
Αl	bild	ungsve	erzeichn	is	33
Ta	belle	enverze	eichnis		34
Co	odeve	erzeich	nis		35



Kapitel I

Einführung

1 Projektteam



Martin Kronberger



Simon Kern



Jakob Lackner



Schmeisser Tobias



2 Projektbetreuer

Prof. Dipl.-Ing. Reinhold Benedikter

unterstützte Jakob Lackner bei der Entwicklung des Akku- und Ladesystems

Dipl.-Ing. (FH) Johannes Ferner

unterstützte Martin Kronberger bei der Enwicklung des Human-Computer Interaction Systems

Prof. Dipl.-Ing. MBA Adolf Reinhart

unterstützte Jakob Lackner bei der Entwicklung des Antriebssystems

Lindmoser, Prof. Dipl.-Ing. Peter

unterstützte Tobias Schmeisser bei der Entwicklung der mechanischen Komponenten

3 Aufgabeneinteilung

Martin Kronberger

- Projektleitung
- Projektfingung und Projektplanung
- Projektaufteilung
- Erstellen der Einreichdokumente
- Enwickeln der Hardware des Human-Computer Interaction Systems
- Enwickeln der Software des Human-Computer Interaction Systems
- Planung und Umsetzung der elektrischen Installation
- Verfassen der Dokumentation

Jakob Lackner

- Projektleitung
- Projektfingung und Projektplanung
- Projektaufteilung
- Entwicklung des Antriebssystemes
- Entwicklung der Software des Motorsteuergerätes
- Erstellen der Einreichdokumente
- Verfassen der Dokumentation



Simon Kern

- Projektleitung
- Projektfingung und Projektplanung
- Projektaufteilung
- Entwicklung des Akkusystems
- Erstellen der Einreichdokumente
- Verfassen der Dokumentation

Tobias Schmeisser

- Projektleitung
- Projektfingung und Projektplanung
- Projektaufteilung
- Entwicklung der mechanischen Komponenten
- Entwicklung der Getriebemechanik
- Erstellen der Einreichdokumente
- Verfassen der Dokumentation



Kapitel II

Einleitung

- 1 Motivation
- 2 Zielsetzung
- 3 Topologie des Gesamtsystems
- 4 Leitfaden



Kapitel III

Stand der Technik

- 1 Synchronmaschine mit Dauermagneterregung
- 1.1 Auswertung der Anrtiebswelle
- 2 Curtis Controller
- 2.1 Allgemeines
- 2.2 Feldorientierte Regelung
- 3 Leonard-Umformer
- 3.1 Allgemeines
- 3.2
- 4 KPI-Regler
- 4.1 Allgemeines
- 4.2



Kapitel IV

Mechanische Umsetzung

1 Section

Seite 7 Kronberger 5AHET



Kapitel V

Human-Computer Interaction System



Kapitel VI

Antriebsstrang

1 Übersicht

Die Hauptaufgabe des Antriebssystems ist die Umwandlung der, von dem Akkumulator zur Verfügung gestellten, elektrischen Energie in die kinetische Antriebsenergie. Diese tritt zuerst kreisförmig am Motor auf und wird zumächst über das Direkt-Getriebe umgeformt bzw. auf die passende Drehzahl gebracht, anschließend wird die kreisförmige kinetische Energie mithilfe des Hinterrades auf die Straße übertragen und das ganze Motorrad beschleunigt. Neben dem Antrieb des Motorrades hat die Motorsteuerung noch weitere Bedeutung als Steuereinheit, diese fungiert als Bindemittel zwischen dem Human-Computer Interacting System und den elektrischen Anforderungen an das Gesamtsystem.

1.1 Grundfunktionen des Systems

Die geplanten Funktionen des Antriebssystems lassen sich grob in zwei Grundfunktionen einteilen:

• Der Antrieb

Translation ist eine Grundfunktion eines jeden Verkehrsmittels. Durch die Umwandlung der elektrischen Energie in kinetische Energie erfährt das gesamte System eine Beschleunigung in Fahrtrichtung.

• Die Steuereinheit

Steuerung und Kommunikation mit anderen Betriebsmitteln. Realisiert durch In- und Outputs, Datenübetragung mithilfe des CAN-Buses.

Um auf die einzelnen Details des Antriebssystems besser eingehen zu können, unterscheiden wir zwischen dem Hardwareaufbau und dem Softwareaufbau des Antriebssystems.



2 Hardwareaufbau des Antriebssystems

Der grundsätzliche Hardwareaufbau des Antriebssystems lässt sich in zwei galvanisch getrennte Stromkreise und der mechanischen Umsetzung unterscheiden:

• Mechanische Umsetzung (Kraftübertragung und Montage)

Umfasst das Getriebe und die Befestigung aller Komponenten am Rahmen.

• Der Laststromkreis

Beinhaltet die Verbindung des Motorcontrollers mit dem Motor und dem Akkumulator.

• Der Steuerstromkreis

Beinhaltet alle elektrischen Verbindungen, welche mithilfe des 35-poligen Niederleistungs-Steckers mit dem Motorcontroller verbunden sind.



2.1 Mechanische Umsetzung

Die Fertigung des Getriebes und die Montage der einzelnen Betriebsmittel wurde vollständig von Tobias Schmeisser übernommen.



2.2 Der Laststromkreis

Der Laststromkreis befasst sich mit allen leistungsführenden Betriebsmitteln des Antriebssystems. ierbei unterscheiden wir zwischen zwei Grundfunktionen:

• Elektrische Energieübertragung

Umfasst die elektrische Verbindung von Motor, Motorcontroller und Akkumulator. Realisiert durch einfache Leitungen, um Leistungen übertragen zu können.

• Schutz der Komponenten vor Beschädigungen (Leitungsschutzorgane)

Beinhaltet eine Schmelzsicherung zum Schutz vor Überströmen und ein Hochleistungs-Relais, um im Fehlerfall den kreis öffnen zu können und damit eine galvanische Trennung des Antriebs und der Energieversorgung gewährleisten zu können.

Abbildung VI.1: Grundaufbau des Laststromkreises



2.2.1 Elektrische Energieübertragung

Um die benötigte elektrische Energie übertragen zu können, müssen die Leitungen an den Leistungsverbrauch des Verbrauchers (Motor) angepasst werden. Bei einer zu hohen Stromaufnahme (Überlast) des Motors kann es zu einer übermäßigen Erwärmung der Leitungen bis hin zu dauerhaften Beschädigungen, wie durchschmorren der Isolierung oder sogar einen Leitungsbrand, führen. Um dies verhindern zu können, müssen die Leitungen an die Stromaufnahme des Motors angepasst werden. Das heißt, der zulässige Dauerstrom der Leitungen muss den maximalen Dauerstrom des Motors bzw. den maximalen Dauerstrom, welcher durch den Akkumulator zur Verfügung gestellten werden kann, übersteigen.

Berechnung:

In diesem Abschnitt befassen wir uns zunächst mit der Berechnung aller Ströme, die wir zur Auswahl der richtigen Leitungen benötigen. Bei der Auswahl von Leitungen muss man grundsätzlich den Querschnitt und die Länge der Leitung an die benötigte Stromaufnahme des Motors anpassen.

Anzahl der Zellen die parallel Verschalten werden: 40

$$\begin{split} I_{Zmax} &= 14 \text{ A} \\ I_{max} &= 40 \cdot I_{Zmax} = 40 \cdot 14 \text{ A} = 560 \text{ A} \end{split}$$

Auswahl:

text

Fazit:

text



2.2.2 Leitungsschutzorgane

Die Aufgabe der Leitungsschutzorgane ist es, bei unerwarteten Überströmen oder in einem Fehlerfall den Laststromkreis zu öffnen und damit den Motor bzw. Motorcontroller und den Akkumulator galvanisch zu trennen, um mögliche Beschädigungen an den Komponenten oder an den Leitungen verhindern zu können. Da jedoch ungewünschte Fehlauslösungen zum sofortigen Stillstand des Motorrades führen und eventuell sogar benötigte Wartungen (Wechsel der durchgebrannten Schmelzsicherung) nach sich ziehen, müssen diese Leitungsschutzorgane sehr sorgfältig ausgewählt werden. Eine Überdimensionierung ist ebenso unerwünscht, denn dies hat nicht nur höhere Anschaffungskosten zur folge. Bei Überdimensionierung der Schmelzsicherung, löst diese zu spät aus und hat damit nur mehr eine sehr geringe bis gar keine Schutzfunktion mehr.

Berechnung:

In diesem Abschnitt befassen wir uns zunächst mit der Berechnung aller Ströme, die wir zur Auswahl der richtigen Leitungen benötigen. Bei der Auswahl von Leitungen muss man grundsätzlich den Querschnitt und die Länge der Leitung an die benötigte Stromaufnahme des Motors anpassen.

Auswahl:
text
Fazit:
text



2.3 Der Steuerstromkreis

2.3.1 Übersicht Ein- und Ausgänge

Der Steuerstromkreis befasst sich mit allen elektrischen Verbindungen, welche über den 35-poligen Niederleistungs-Stecker mit dem Motorcontroller verbunden sind. Hierbei unterscheiden wir grundsätzlich zwischen drei verchiedenen Ports, welche nochmals unterkategorisiert werden können:

• Eingänge (Inputs)

- Digitale Eingänge (Digital Inputs)
- Analoge Eingänge (Analog Inputs)
- Gas- und Bremseingänge (Throttle and Brake Inputs)
- Positionsrückmeldung vom Encoder (Position-feedback Input)
- Prozessorversorgung und Spulenrücklauf (KSI and Coil Return)

• Ausgänge (Outputs)

- Analoge Ausgänge (Analog Outputs)
- Digitale und Pulsweitenmodulierbare Ausgänge (Digital and PWM Outputs)
- Spannungsversorgungs-Ausgänge (Power Supply Outputs)

• Kommunikation (Communication)

- CAN-Bus (CAN-Port)
- Serielle Schnittstelle (Serial-Port)

Der Motorcontroller verfügt über viele Pins, welche über mehrere Funktionen verfügen, es muss jedoch eine dieser Funktionen ausgewählt werden. Pin 6 zum Beispiel wird eigentlich als digitaler und phasenmodulierbare Ausgang verwendet, bei richtiger Konfiguration kann dieser jedoch auch als digitaler Input verwendet werden. Weiteres kann frei konfiguriert werden, ob man mit diesem Ausgang zum Beispiel das Hochleistungs-Relais oder einen Spannungswandler ansteuern möchte. Um den passenden Pin für eine Anwendung auswählen zu können, muss man jedoch die elektrischen Eigenschaften der Pins genauer unter die Lupe nehmen. Oftmals haben auch die Pins der selben Unterkategorie verschiedene Funktionen, Eingangsimpedanzen oder Toleranzen.

Abbildung VI.2: Grundaufbau des Steuerstromkreises



2.3.2 Digitale Eingänge (Digital Inputs)

Es gibt insgesamt 16 Pins, die als digitale Eingänge genutzt werden können, jedoch werden sieben Pins davon eigentlich als Ausgänge konfiguriert.



DIGITAL INPUT SPECIFICATIONS

Name	Pin	Logic Thresholds	Input impedance*	Voltage range†	ESD Tolerance
Switch 1	24	-		-10V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV
Switch 2	8				
Switch 3	9				
Switch 4	10				
Switch 5	11				
Switch 6	12				
Switch 7	22	Rising edge=			
Switch 8	33	4.4V max Falling edge=			
Switch 16	14				(direct strike)
Digital Out 6	19	1.5V min			
Digital Out 7	20				
Driver 1	6				
Driver 2	5		150 kΩ to 300 kΩ	-5V to (MaxV + 10 V)	
Driver 3	4		000 K22	(IVIAXV + 10 V)	
Driver 4	3				
Prop Driver	2				

Abbildung VI.3: Digital Input Specifications

2.3.3 Analoge Eingänge (Analog Inputs)

Es gibt insgesamt zwei Pins die als analoge Eingänge verwendet werden können. Ein Pin davon wird jedoch im Normalfall für den Motortemperatur-Sensor verwendet. Die Eingänge, die für das Gas- und Bremspotentiometer verwendet werden, sind in dieser Kategorie nicht aufgelistet, obwohl diese ebenfalls als analoge Eingänge genutzt werden. Diese Pins sind jedoch speziell für die Gas- und Bremssteuerung konfiguriert und sollten im Normalfall auch dafür hergenommen werden.



ANALOG INPUT SPECIFICATIONS

Signal Name	Pin	Operating Voltage	Input impedance*	Protected Voltage	ESD Tolerance
Analog 1	24		24-36 V models:		
Analog 2	8	0 to 10V in 1024 steps	6.9 kΩ, 7.1 kΩ 36-48 V models: 10.5 kΩ, 11.0 kΩ 48-80 V models: 23.8 kΩ, 28.1 kΩ 72-96 V models: n/a, 28.1 kΩ	-10 V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct strike)

Abbildung VI.4: Analog Input Specifications

5AHET Lackner Seite 16



2.3.4 Gas- und Bremseingänge (Throttle and Brake Inputs)

Die zwei Gas- oder Bremssteuerungs-Eingänge können unabhängig von einander programmiert werden. Sie sind optimiert für die Anwendung mittels Spannungssteuerung, 2-Draht Widerstandssteuerung oder 3-Draht Widerstandssteuerung. Bei der Spannungssteuerung benötigt man die Pins Pot Wiper und I/O Ground, bei der 2-Draht Widerstandssteuerung Pot Wiper und Pot Low und bei der 3-Draht Widerstandssteuerung Pot High, Pot Wiper und Pot Low. In unserem Fall benutzen wir beide Steuerungs-Eingänge für die 3-Draht Widerstandssteuerung, da der Gasdrehgriff über eine Drahtbrucherkennung verfügt. Das heißt, der Gasdrehgriff hat insgesamt zwei unabhängige 3-Draht Potentiometer-Ausgänge, welche beide für den Gaseingang benutzt werden.



THROTTLE INPUT SPECIFICATIONS

	Output C/Girls Destanted FCD							
Signal Name	Pin	Operating Voltage	Input Impedance	S/Sink Current	Protected Voltage	ESD Tolerance		
Throttle Pot High	15	0 V (shorted to Pot Low) 5 V	N/A	1 mA nominal				
Pot2 High	27	(open circuit)	IVA	(source)	-0.5 V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct		
Throttle Pot Wiper	16	0 to 6.25 V	100 k0 min	0.76 mA nominal				
Pot2 Wiper	17	0 t0 6.25 V	100 k Ω min (source, 2-wire)			strike)		
Pot Low	18	0 to 0.25 V	20 Ω nom.	Faults if above 15 mA (sink)	-1 V to (MaxV + 10 V)			

Abbildung VI.5: Throttle Input Specifications

2.3.5 Positionsrückmeldung vom Encoder (Position-feedback Input)

Diese zwei Pins sind intern dafür konfiguriert, die aktuelle Position der Motorwelle einzulesen, um eine optimale feldorienterte Ansteuerung des Motors durchführen zu können. Dabei gibt es die Möglichkeiten über einen Quadratur-Encoder oder einen Sin/Cos-Encoder. Da in dem Ashwoods-Motor ein Sin/Cos-Sensor verbaut ist, wurde dies vorab bei dem Motorcontroller eingestellt.



SIN/COS SENSOR INPUT SPECIFICATIONS

Signal Name	Pin	Operating Voltage	Input Impedance	Max. Frequency	Protected Voltage	ESD Tolerance
Position Feedback A	31	0 to 5 V	150 kΩ for voltages ≤ 5 V	500 Hz	-5 V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct
Position Feedback B	32		75 kΩ for voltages $>$ 5 V			strike)

Abbildung VI.6: Sin/Cos Sensor Input Specifications



2.3.6 Prozessorversorgung und Spulenrücklauf (KSI and Coil Return)

Der KSI-Eingang stellt die elektrische Versorgung aller Niederleistungs-Schaltkreise zur Verfügung. Dies beinhaltet ebenfalls die Versorgung aller Ausgänge und die Kondensator-Vorlade-Funktion, welche dazu dient, die Kondensatoren vorzuladen, um hohe Einschaltströme zu verhindern. Der Spulenrücklauf ist speziell für den Rücklauf der pulsweitenmodulierbaren Ausgänge konfiguriert worden, um ein übrmäßiges Schaltrauschen zu verhindern.



KSI and COIL RETURN INPUT SPECIFICATIONS

Signal Name	Pin	Operating Voltage	Input Current	Protected Voltage	ESD Tolerance	
KSI	1	Between under-	13 A max * continuous	± (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct	
Coil Return	13	and overvoltage cutbacks	10 A or 12 A max **	(KSI – 0.3 V) to (MaxV + 10 V)	strike)	

Abbildung VI.7: KSI and Coil Return Input Specifications

2.3.7 Analoge Ausgänge (Analog Outputs)

Der analoge Ausgang kann ein Spannungssignal von 0 bis 10V ausgeben. Dieser Ausgang ist für die Ausgabe über Anzeigeinstrumente, wie zum Beispiel eine Anzeige über den aktuellen Ladestand des Akkumulators, vorgesehen.



ANALOG OUTPUT SPECIFICATIONS

Signal Name	Pin	Output Voltage	Output Current	Protected Voltage	ESD Tolerance
Analog Out	30	0 to 10 V	10 mA	-1 V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct strike)

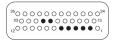
Abbildung VI.8: Analog Output Specifications

5AHET Lackner Seite 18



2.3.8 Digitale und Pulsweitenmodulierbare Ausgänge (Digital and PWM Outputs)

Es gibt insgesamt 7 digitale Ausgänge, wovon jedoch nur 5 für eine Pulsweitenmodulation konfiguriert werden können. Diese Ausgänge sind für induktive Lasten, wie zum Beispiel den Hauptschütz oder eine elektromagnetische Bremse, vorgesehen. Rein ohmsche Lasten können ebenfalls gesteuert werden, jedoch darf der zulässige Spitzenstrom nicht überschritten werden. Der Proportional-Driver kann bei richtiger Konfiguration auch für die Anzeige eines Tachometers hergenommen werden. Diese Gruppe kann ebenfalls als digitaler Eingang benutzt werden.



DIGITAL and PWM OUTPUT SPECIFICATIONS

Name	Pin	PWM	PV Current	Frequency	Output Current	Protected Voltage	ESD Tolerance	
Driver 1	6		N/A	120 to 1000 Hz *	2A Max	-0.5 V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct strike)	
Driver 2	5	0 to 100%			3A Max			
Driver 3	4				2A Max			
Driver 4	3	Duty Cycle						
Prop Driver	2		0 to 2A in 607 nominal steps	18 kHz				
Digital Out 6	19	On / Off	N/A	N/A	1A Max			
Digital Out 7	20	011/011			I A IVIAX			

Abbildung VI.9: Digital and PWM Output Specifications

2.3.9 Spannungsversorgungs-Ausgänge (Power Supply Outputs)

Um kleine Schaltkreise, wie zum Beispiel einen LED-Indikator oder die Positionsrückmeldung vom Encoder, mit Spannung versorgen zu können, gibt es zwei dafür vorgesehene Spannungsversorgungs-Ausgänge mit einem Pin für 5V und 12V. Für diese Anwendungen gibt es ebenfalls noch einen Rücklauf, der als I/O Ground definiert wurde.



POWER SUPPLY OUTPUT SPECIFICATIONS

Signal Name	Pin	Output Voltage	Output Current	Protected Voltage	ESD Tolerance			
+12 V Out	25	11.5 to 14.5 V	100 mA max					
+5 V Out	26	5 V ±10%	for +12 Out 100 mA max for +5 Out 200 mA max (combined total)	–1 V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct strike)			
I/O Ground	7	n/a	500 mA max	not protected				

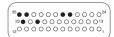
Abbildung VI.10: Power Supply Output Specifications

Seite 19 Lackner 5AHET



2.3.10 Kommunikations-Ports

Für die Kommunikation mit anderen Betriebsmitteln stellt uns der Motorcontroller zwei Möglichkeiten zur Verfügung, den CAN-Bus und die serielle Schnittstelle. Da sich unser Projektteam auf die Nutzung des CAN-Buses geeinigt hat, wird die serielle Schnittstelle nicht verwendet. Die zwei Pins CAN Term High und CAN Term Low werden ebenfalls nicht benötigt, denn diese dienen nur dazu, den CAN-Bus vorübergehend funktionsunfähig zu schalten. Programmtechnisch gibt es drei Möglichkeiten vom Motorcontroller zur Konfiguration des CAN-Buses, dies wird jedoch im Punkt Software genauer erklärt.



COMMUNICATIONS PORT SPECIFICATIONS

SOMMONIOATION OF THE CONTOURS								
Signal Name	Pin	Supported Protocol / Devices	Data Range	Protected Voltage	ESD Tolerance			
CAN H	23	CANopen, other 11-bit or 29-	up to 1 Mbit/s	-0.5 V to (MaxV + 10 V)				
CAN L	35	bit identifier protocols						
CAN Term H	21			(no connection to	± 8 kV			
CAN Term L	34			external wiring)	(direct strike)			
Serial TX	28	Curtis 840 Display, 1313 Handhelp Programmer,	as required, 9.6 kbit/s to 56	-0.3 V to 12 V				
Serial RX	29	1314 PC Programming Station	kbit/s	-0.3 V 10 12 V				

Abbildung VI.11: Communications Port Specifications



3 Softwareaufbau des Antriebssystems

Der Softwareaufbau des Antriebssystems kann grob in 3 Grundfunktionen unterteilt werden:

• Steuerung der Ein- und Ausgänge (I/O Assignment)

Umfasst alle Parameter und die vornehmbaren Konfigurationsmöglichkeiten.

• Drehmomentsteuerung (Torquecontrol)

Beinhaltet alle Parametereinstellungen, welche für die Drehmomentsteuerung ausschlaggebend sind.

• Vehicle-Control-Language (VCL) Programmierung

Umfasst das gesamte Programm, welches mit der Vehicle-Control-Language realisiert wurde. Ein Großteil dieses Programms beschäftigt sich hierbei mit der Kommunikation mit dem Raspberry PI.

- 3.1 Steuerung der Ein- und Ausgänge (I/O Assingment)
- 3.1.1 Funktionen
- 3.1.2 Zuweisung



3.2 Drehmomentsteuerung (Torquecontrol)

Die Drehmomensteuerung wird mithilfe von 12 unterschiedlichen Parametern beschrieben. Generell können diese Parameter eher als Feineinstellungen angesehen werden, da der grundsätzliche Vorgang immer der gleiche bleibt. Mit diesen Parametern werden jedoch die maximale Geschwindigkeit, die Reaktionszeit und die Aggresivität des Motors genau definiert, um das gewünschte Beschleunigungsmuster erhalten zu können.

$3.2 {}_{\bullet} 1 \stackrel{\text{Parameter}}{\text{Geschwindigkeitsbegrenzer-Parameter (Speed-Limiter)}}$

Anhand dieser Parameter lassen sich zwei Hauptgruppen definieren:

Max Speed

Kp

Ki

Kd

• Reaktions-Parameter (Response)

Accel Rate
Accel Release Rate
Brake Rate
Brake Release Rate
Neutral Braking
Neutral Taper Speed
Forward Full Restraint Speed
Back Full Restraint Speed



Parameter	Einstellungsbereich	Beschreibung
Max Speed	500-8000 U/min	Definiert die maximale Geschwindigkeit in U/min, welche mittels der Drehmomentsteuerung angesteuert werden kann. (Unabhängig von der Gasdrehgriff-Stellung)
Кр	0-100~%	Legt fest, wie aggressiv der Drehzahlregler versucht, die Motordrehzahl auf die maximale Drehzahl zu begrenzen. Größere Werte sorgen für eine genauere Kontrolle, können jedoch zu Schwankungen führen. Bei einem zu niedrigen Kp kann die maximal Geschwindigkeit den Parameter Max Speed überschreiten.
Ki	5-100~%	Mit diesem Parameter kann die Integralregelung genauer beschrieben werden, welche die Drehzahlbegrenzung unterschiedlich stark beeinflusst, abhängig von der aktuellen Regelabweichung. Größere Werte ermöglichen eine schnellere Regelung, können jedoch zu Schwankungen führen. Bei zu niedrigen Werten kann es lange dauern, bis sich der Motor bei einer Überdrehzahl dem Max Speed nähert.
Kd	0-100~%	Beschreibt die Dämpfung, wenn sich das Fahrzeug der Höchstgeschwindigkeit nähert, dadurch werden Überschwingungen verringert. Bei einem zu hohen Kd kann es lange dauern, bis die Höchstgeschwindigkeit erreicht wird. Wenn Kd zu niedrig eingestellt ist, kann die Höchstgeschwindigkeit überschritten werden, insbesondere beim bergab Fahren.

 ${\it Tabelle~VI.1:~Geschwindigkeitsbegrenzer-Parameter}$



Parameter	Einstellungsbereich	Beschreibung										
Accel Rate	0.1 - 30.0 s	Legt fest, wie lange es dauert, bis das Motordrehmo-										
	ment bei Vollgas auf das Maximum a											
A 1 D 1	Größere Werte bedeuten eine langsamere Reaktion											
Accel Release	0.1 - 2.0 s	Legt fest, wie schnell die Verzögerung des Fahr-										
Rate		zeugs bei einem loslassen des Gasdrehgriffs eingeleitet wird. Bei einem geringen Wert wird der Übergang										
		abrupt eingeleitet. Ist der Wert zu hoch eingestellt,										
		fährt das Fahrzeug für kurze Zeit weiter.										
Brake Rate	0.1 - 5.0 s	Legt fest, wie lange es dauert, bis das Bremsmo-										
Brake raice	ment bei einem startenden Bremsvorga											
		nem Fahrtrichtungswechsel aufgebaut wird. Größere										
	Werte bedeuten einen schonenderen Bremsvorgang											
Brake Release	0.1 - 2.0 s	Beschreibt, wie schnell sich das Bremsmoment löst,										
Rate		wenn das Fahrzeug vom Bremsvorgang zum Fahrbe-										
		trieb wechselt. Bei zu hohen Werten wird der Brems-										
		vorgang noch kurzzeitig fortgeführt.										
Neutral Braking	0 - 100 %	Der neutrale Bremsvorgang tritt auf, wenn der Gas-										
		drehgriff losgelassn wird oder keine Fahrtrichtung ge-										
		wählt wurde. Der neutrale Bremsparameter ist von 0										
		bis 100% des maximalen Rekuperationsstromes einstellbar.										
Neutral Taper	200 - 6000 U/min	Legt die Motordrehzahl fest, an welcher der neutrale										
Speed Speed	200 - 0000 C/IIIII	Bremsstrom rückgespeist wird, wenn der Gasdreh-										
Speed		griff losgelassen wird. Bei einem zu geringen Wert										
		kann es zu Schwankungen kommen.										
Forward Full	100 - 32000 U/min	Legt den Geschwindigkeitspunkt fest, an dem der										
Restraint Speed	,	volle Rekuperationsstrom rückgespeist wird, um das										
		Vorwärtsrollen des Fahrzeugs zu verhindern. Kann										
		auch als Parameter für die Rückhaltestärke angese-										
		hen werden. Bei einem zu geringen Wert kann es zu										
		Schwankungen kommen.										
Back Full Res-	100 - 32000 U/min	Legt den Geschwindigkeitspunkt fest, an dem der										
traint Speed		volle Rekuperationsstrom rückgespeist wird, um das										
		Rückwärtsrollen des Fahrzeugs zu verhindern. Kann auch als Parameter für die Rückhaltestärke angese-										
		hen werden. Bei einem zu geringen Wert kann es zu										
		Schwankungen kommen.										
		Source Homeston										

Tabelle VI.2: Reaktions-Parameter

${\bf 3.2.2}\quad {\bf Eco-\ und\ Sportmodus\ (Speed-Mode-Select)}$



- 3.3 Vehicle-Control-Language (VCL) Programmierung
- 3.3.1 Grundfunktion
- 3.3.2 Kommunikation (CAN-Bus)



4 Inbetriebnahme

4.1 Leonard-Versuchsaufbau

Grundidee:

Der Bau des Li-Ionen-Akkumulators hat sich leider sehr verzögert. Um effektiv an der Inbetriebnahme des Antriebssystems weiterarbeiten zu können, musste vorübergehend eine alterntive Spannungsversorgung gefunden werden. Da der Motor und die Motorsteuerung jedoch eine bipolare Spannungsquelle benötigen, um ordnungsgemäß in Betrieb genommen werden zu können, erwies sich dies vorerst schwierieger als Gedacht. Die Beschaffung eines bipolaren Netzteils erwies sich als zu Kosten- und Zeitintensiv, weshalb mein Betreuungslehrer Herr Professor Reinhart vorschlug, die bipolare Spannungsquelle mittels einem Leonard-Umformer zu realisieren.

Fazit:

Der erste Schritt bei der Inbetriebnahme des Motors ist der Testlauf (Commissionierung) zur Ausmessung und Einstellung der Motorparameter. Bei der Durchführung dieses Testlaufs stoppte die Motorsteuerung jedoch immer wieder nach kurzer Zeit. Auch viele weitere Versuche bei geänderten Testparametern oder zusätzlichen parallelgeschalten Kondensatoren brachten keine weiteren Erkenntnisse. Aufgrund des schwankenden Spannungspegels während den gescheiterten Test-Durchläufen nahmen wir genauere Messungen mittels einem Oszilloskop vor, um mögliche Fehlerursachen herausfinden zu können. Bei der Untersuchung des Gleichspannungs-Eingangs konnten wir feststellen, dass in einem Zeitbereich von circa 20ms eine unerwartet hohe Unterhöhung und Überhöhung der Spannung auftrat, welche einer Schwingung ähnelte. Aufgrund dessen konnten wir rückschließen, dass unsere Leonard-Spannungsquelle zu träge für die Motorsteuerung ist. Außerdem entstand aus den hohen Induktivitäten des Motors und den langen Leitungen kombiniert mit den großen Kondensatoren der Motorsteurung eine Art Schwingkreis, welcher den Trägheitseffekt zusätzlich verstärkte.

Abbildung VI.12: Leonardumformer Versuchsaufbau

Abbildung VI.13: Leonardumformer Spannungsüberschwingung



4.2 Bleiakku-Versuchsaufbau

Grundidee:

Der Leonard-Veruchsaufbau hat aufgrund der Trägheit der Spannungsquelle nicht funktioniert. Übrig blieb deshalb nur die Realisierung der Spannungsquelle mithilfe eines Ersatz-Akkumulators. Zufälligerweise konnten wir im Projektraum vier Bleiakkumulatoren ausfindig machen, welche wir nun seriell zu einer 48V-Spannungsquelle verschalten wollten. Die Bleiakkus waren zwar teils angeschlagen bzw. sehr tief entladen, mittels einem intelligenten Ladegerät konnten aber 3 von 4 Akkus wieder erfolgreich aufgeladen werden. Mit einer von mir Zuhause mitgebrachten Autobatterie und zusätzlichen Starterkabeln konnten letztendlich aber die 48V-Spannungsquelle realisiert werden.

Fazit:

Der Aufbau mit den Bleiakkumulatoren hat vorübergehend ganz gut funktioniert. Ein Problem stellten vorerst aber die großen Einschaltströme dar, welche bei der Schließung des Stromkreises zu Lichtbögen führten. Um Beschädigungen an den Kondensatoren zu verhindern, konnte dieses Problem jedoch mithilfe von einem Vorladen der Kondensatoren mithilfe eines 48V Netzgerätes behoben werden.

Erste Inbetriebnahme:

Der Teslauf zur Einstellung der Motorparameter hat mithilfe der Bleiakkumulatoren beim ersten Versuch erfolgreich funktioniert. Der Motor konnte nach weiteren Konfigurationen letztendlich auch eine bestimmte Drehzahl abhängig von einem Spannungssignal anfahren.

Abbildung VI.14: Bleiakku



Kapitel VII

Akku und Ladekonzept

1 Section



Kapitel VIII

Endergebnis

1 Section



Anhang A

Arbeitsnachweis

- 1 Zeitplan
- 2 Kosten



Anhang B

Programmier-Code



Anhang C

CAD-Zeichnungen



Anhang D

Schaltpläne



Abbildungsverzeichnis

VI.1 Grundaufbau des Laststromkreises	12
VI.2 Grundaufbau des Steuerstromkreises	15
VI.3 Digital Input Specifications	16
VI.4 Analog Input Specifications	16
VI.5 Throttle Input Specifications	17
VI.6 Sin/Cos Sensor Input Specifications	17
VI.7 KSI and Coil Return Input Specifications	18
VI.8 Analog Output Specifications	18
VI.9 Digital and PWM Output Specifications	19
VI.10Power Supply Output Specifications	19
VI.11Communications Port Specifications	20
VI.12Leonardumformer Versuchsaufbau	26
VI.13Leonardumformer Spannungsüberschwingung	26
VI.14Bleiakku	27



Tabellenverzeichnis

VI.1	Geschwindigkeitsbegrenzer-Parameter												23
VI.2	Reaktions-Parameter			 									24

2020/21 Listings



Listings