

Diplomarbeit

Höhere Technische Bundeslehr- 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

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 Großstädten 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 Möglichkeiten, um für ihr Hobby auf eine emissionsfreie Alternativen 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

Zu Beginn möchten wir uns bei unseren Betreuern besonders bedanken. Prof. Dipl.-Ing. MBA Adolf Reinhart unterstützte Jakob Lackner in vielen Bereichen, unter anderem konnte er ihm in Bezug auf den Elektromotor fachlich immer weiterhelfen. Prof. Dipl.-Ing. Reinhold Benedikter könnte Simon Kern bei der Dimensionierung und Recherche, im Bereich des Akkusystems, besonders weiterhelfen. Außerdem war Herr Benedikter bereit allerlei Fragen, sofern es möglich war, zu beantworten und bereit uns weiterzuhelfen. Prof. Dipl.-Ing. Peter Lindmoser unterstützte Tobias Schmeisser bei der mechanischen Umsetzung des Konzepts und war für jegliche Fragen immer offen. Dipl.-Ing. (FH) Johannes Ferner unterstützte Martin Kronberger bei den softwaretechnischen Auslegungen und stand bei diversen Problemen immer zur Verfügung.

Einen großen Anteil der Verwirklichung unseres Projektes ist der Firma Schrack for Students anzurechnen. Neben der finanziellen Unterstützung durch die Firma Schrack for Students hatten unsere Ansprechpartner auch immer ein offenes Ohr für uns bei etwaigen Problemen.



Abbildung 1: Sigrmatek Logo

Für mechanische Komponenten, möchten wir uns bei den Firmen Theodor Wimmer GmbH aus Hof bei Salzburg und G.O. Nilsson Ges.m.b.H. SKF - Vertragshändler aus Wals bedanken. Bei der Firma Theodor Wimmer GmbH möchten wir uns ganz besonders bei Gerlinde und Theodor Wimmer bedanken, welche uns nicht nur mit Bauteilen unterstützen, sondern uns auch bei der Suche nach weiteren Firmen für dieses kostspielige Unternehmen, tatkräftig unterstützten und für Fragen jederzeit erreichbar waren. Bei der Firma G.O. Nilsson Ges.m.b.H. möchten wir Herrn Michael Kudrna nicht unerwähnt lassen, welcher die Ansprechperson für Tobias Schmeisser bei diversen Bauteilen für das Getriebe war.



Besonders für die informelle Unterstützung im Bezug auf die technische Auslegung, Konfiguration und Programmierung des Curtis Controllers möchten wir uns auch bei den Technikern (Bereich E-Mobilität) Daniel Kramser, Sebastian Bayer und Wolfgang Strasser bedanken.

Zusätzlich bedanken wir uns für die finanzielle Unterstützung bei unserem Projekt bei folgenden Firmen:



Speziell möchten wir uns bei Ing. Thomas Meister, für die informelle Unterstützung in Bezug auf das gesamte Akkusystem, bedanken.



Abbildung 2: Sigmatek Logo

DIPLOMARBEIT

DOKUMENTATION

Namen der Verfasser	Martin Kronberger, Jakob Lackner, Simon Kern, Tobias Schmeisser	
Jahrgang Schuljahr	5AHET 2020/21	
Thema der Diplomarbeit	Entwicklung eines emissionsfreien Sportmotorrades	
Kooperationspartner	Schrack for Students, Sigmatek EBG GmbH,	
Aufgabenstellung	<p>Es soll ein vollständig elektrifiziertes E-Motorrad aus einem alten Model mit Verbrennungsmotor entwickelt werden.</p> <p>Der vorherige Verbrennungsmotor wird durch eine elektrische Steuer und Motoreinheit ersetzt. Ebenfalls soll das Zweirad über ein eigenständiges Akkusystem, mit einem für das Motorrad individuellem Ladesystem verfügen. Über eine zentrale Steuereinheit wird die Kommunikation zwischen den Systemen und dem Menschen gewährleistet.</p>	
Realisierung	<p>Als Chassie wird eine ausgeschlachtete Duacati Monster S4 2001 verwendet und mit einem eigens entwickelten Rahmen versehen.</p> <p>Angetrieben wird das Motorrad über eine bürstenlose Synchronmaschine, welche über ein BMS gesteuertes 50,4 Volt Lithiumionen Akkupack versorgt wird. Das Moment wird vom Motor über ein Kettengetriebe mit einer Übersetzung von ungefähr 1/9 auf die Straße übertragen. Die Peripherie wird über einen Raspberry Pi Minicomputer und Taster am Lenker gesteuert.</p> <p>Ebenso wird über ihn die Benutzeroberfläche gesteuert, welche über ein 11,6 Zoll Touch Panel angezeigt und gesteuert werden kann.</p>	
Ergebnisse	<p>Zum Abgabezeitpunkt befindet sich die Komponenten des Motorrads im Entwicklungszustand. Der Rahmen ist noch in der Endphase der Fertigung. Der Motor und dessen Software ist Einsatzbereit und müsste nur mehr eingebaut werden. Die Versorgung ist zu Ende entwickelt und muss ebenso nur mehr gefertigt werden. Die Steuerung der Benutzeroberfläche befindet sich im Prototypen-Status, beinhaltet jedoch noch einige experimentelle Funktionen, welche noch etwas Programmier und Testzeit benötigen. Gesamt ist das gesamte Konzept vollständig und kann mit etwas mehr Zeit und Sponsorengelder fertiggestellt werden.</p>	
Möglichkeit der Einsichtnahme in die Arbeit	<p>Die Diplomarbeit ist in gebundener Form sowohl in der Schulbibliothek als auch bei AV Prof. Dipl.-Ing. (FH) Roland Holzer einzusehen.</p> <p>Darüber hinaus besitzt jedes Mitglied des Projektteams eine vollständige Version in gebundener und digitaler Form.</p>	
Approbation (Datum/Unterschrift)	Prüfer	Abteilungsvorstand

DIPLOMA THESIS

DOCUMENTATION

Author(s)	Martin Kronberger, Jakob Lackner, Simon Kern, Tobias Schmeisser	
Form Academic year	5AHET 2020/21	
Topic	Development of an emission-free sports motorcycle	
Co-operation partners	Schrack for Students, Sigmatek EBG GmbH,	
Assignment of Tasks	<p>The plan is to develop a fully electrified e-motorcycle. The previous internal combustion engine is replaced by an control unit and electric motor unit. The two-wheeler should also have an independent battery system with a charging system that is individual for the motorcycle. Communication between the systems and humans is ensured via a central control unit.</p>	
Realisation	<p>A cannibalized Ducati Monster S4 2001 is used as the chassis and provided with a specially developed frame. The motorcycle is driven by a brushless synchronous machine, which is supplied by a BMS controlled 50.4 volt lithium ion battery pack. The torque is transmitted from the engine to the road via a chain gear with a ratio of about 1/9. The periphery is controlled via a Raspberry Pi minicomputer and button on the handlebar. It also controls the user interface, which can be displayed and controlled via an 11.6 inch touch panel</p>	
Results	<p>The components of the motorcycle are at the time of delivery in the state of development. The framework is still in its final stages Production. The engine and its software are ready for use and would just have to be built in. The supply is over developed and just needs to be manufactured. The Control of the user interface is in the prototype status, however still contains some experimental functions which are still unavailable</p>	
Accessibility of Diploma Thesis	<p>The diploma thesis is available in the school library and at Prof. Dipl.-Ing (FH) Roland Holzer's office. Furthermore, each member of the project team has a complete version.</p>	
Approval (Date/Sign)	Examiner	Department Manager

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. Dipl.-Ing. Reinhold Benedikter
Prüfer

Prof. Dipl.-Ing. (FH) Johannes Ferner
Prüfer

Prof. Dipl.-Ing. Adolf Reinhart, MBA
Prüfer

Prof. Dipl.-Ing. Peter Lindmoser
Prüfer

Prof. Dipl.-Ing. (FH) Roland Holzer
Abteilungsvorstand

Dipl.-Ing. Dr.tech. Franz Landertshamer
Direktor

Inhaltsverzeichnis

I Einführung	2
1 Projektteam	2
2 Projektbetreuer	3
3 Aufgabeneinteilung	3
II Einleitung	5
1 Motivation	5
2 Zielsetzung	5
3 Topologie des Gesamtsystems	6
3.1 Gesamtansicht	6
3.2 Projekt-Teilbereiche	7
3.3 Topologischer Überblick	9
4 Leitfaden	10
III Stand der Technik	11
1 Kühlung	11
1.1 Thermodynamische Grundlagen	11
1.2 Technische Anwendung	12
1.3 Funktionsweise	12
1.4 Technische Kühlungsbeispiele	12
1.5 Wasserkühlung	13
1.5.1 Wasserkühlung bei elektronischen Geräten	13
1.5.2 Wasserkühlung in Personal Computern	14
1.6 Luftkühlung	15
1.6.1 Luftkühlung bei Personalcomputern	15
1.7 Aktive Kühlung	16
1.7.1 Aufbau	16
1.8 Passive Kühlung	16
2 Schutzarten Elektrischer Betriebsmittel	17
3 Solid Edge	18
3.1 Erklärung	18
4 Akkusysteme	20
5 Batteriearten	21
5.1 Bleiakkumulator	21
5.2 Nickel-Metallhybrid Akkumulatoren	21
5.3 Nickel-Cadmium Akkumulatoren	22
5.4 Lithium-Ionen Batterie	23
5.4.1 Geschichte	23
5.4.2 Allgemeines	23
5.4.3 Prinzip der Lithium-Ionen Batterie	24
5.4.4 Lagerung und Sicherheitshinweise	26
5.4.5 Anwendungsbereiche von Lithium-Ionen Akkumulatoren	27
5.5 Batteriemanagementsystem	28
5.5.1 Komponenten eines BMS	29
5.5.2 Battery-Balancing	30
6 Synchronmaschine mit Dauermagneterregung	31

6.1	Allgemeines	31
6.2	Aufbau	31
6.3	Funktionsweise	31
6.4	Auswertung der Antriebswelle (Encoder)	32
7	Curtis Controller	33
7.1	Allgemeines	33
7.2	Feldorientierte Regelung	34
8	Der Regler	35
8.1	Einleitung	35
8.2	Der Regelkreis	35
8.3	Der PID-Regler	37
9	Bussysteme	39
9.1	CAN-Bus	39
9.2	SPI-Bus	39
10	Programmiersprachen	40
10.1	Python	40
10.2	JavaScript	40
IV Mechanische Umsetzung		41
1	Gehäuse	41
1.1	Anforderung an das Gehäuse	41
1.2	Dimensionierung	42
1.3	Gewicht	42
1.4	Gesamtgewicht des Zero-Emission-Power-Bikes:	42
1.5	Festlegung der Maße	42
1.6	Material	42
2	Getriebe	44
2.1	Aufgabe des Getriebes	44
2.2	Das Getriebe	44
3	Akkupacks	55
3.1	Akkupack Vorderseite	55
3.2	Akkupack Motorblock	56
3.3	Akkupack Mitte	56
4	Akkukühlung	57
4.1	Warum eine Kühlung notwendig ist	57
5	Zusammenbau	58
V Akku und Ladekonzept		60
1	Übersicht	60
1.1	Aufgaben der Energieversorgung	60
1.2	Aufgaben des Batteriemanagement	60
2	Energieversorgung	61
2.1	Dimensionierung der Akkuzellen	61
2.2	Zusammenstellung der Batteriezellen	63
2.3	Verschaltung der Batteriezellen	66
2.3.1	Serienschaltung	66
2.3.2	Parallelschaltung	67
2.3.3	Kombination aus Serien- und Parallelschaltung	68
2.3.4	Verschaltung der Zellen zu einem Akkupack	68
2.3.5	Verschaltung der Akkupacks	69
2.3.6	Geschätzt Betriebszeit des Akkumulators	70
3	Batteriemanagementsystem	71
3.1	Funktionen des Batteriemanagementsystems	73
3.1.1	Balancing	74
3.1.2	Spannungsmessung	77
3.1.3	Strommessung	77
3.1.4	Temperaturüberwachung	77
3.2	Verschaltung des Batteriemanagementsystems	78
3.2.1	Anschließen der Akkupacks an das BMS	78

3.2.2	Temperaturmessung mithilfe des BMS	79
3.2.3	Anschlussplan der Last	80
3.2.4	Kommunikation mittels CAN-Bus	81
3.3	Applikation des BMS Mini	82
3.3.1	Konfiguration der EMUS EVGUI App	84
3.4	Laderegelung	88
3.4.1	Verschaltung	89
VI Antriebsstrang		90
1	Übersicht	90
1.1	Grundfunktionen des Systems	90
2	Hardwareaufbau des Antriebssystems	91
2.1	Mechanische Umsetzung	91
2.2	Der Laststromkreis	92
2.2.1	Motorbeschreibung	93
2.2.2	Elektrische Energieübertragung	94
2.2.3	Leitungsschutzorgane	96
2.3	Der Steuerstromkreis	97
2.3.1	Übersicht Ein- und Ausgänge	97
2.3.2	Digitale Eingänge (Digital Inputs)	99
2.3.3	Analoge Eingänge (Analog Inputs)	99
2.3.4	Gas- und Bremseingänge (Throttle and Brake Inputs)	100
2.3.5	Positionsrückmeldung vom Encoder (Position-Feedback Input)	100
2.3.6	Prozessorversorgung und Spulenrücklauf (KSI and Coil Return)	101
2.3.7	Analoge Ausgänge (Analog Outputs)	101
2.3.8	Digitale und Pulsweitenmodulierbare Ausgänge (Digital and PWM Outputs)	102
2.3.9	Spannungsversorgungs-Ausgänge (Power Supply Outputs)	102
2.3.10	Kommunikations-Ports	103
3	Softwareaufbau des Antriebssystems	104
3.1	Parameterbasierte Programmierung (Programmer)	105
3.1.1	Allgemeines	105
3.1.2	Funktionen	105
3.2	Drehmomentsteuerung (Torquecontrol)	107
3.2.1	Parameter	107
3.2.2	ECO- und Sportmodus (Speed-Mode-Select)	109
3.3	Vehicle-Control-Language (VCL) Programmierung	110
3.3.1	Grundfunktion	110
3.3.2	Kommunikation (CAN-Bus)	111
3.3.3	Speed-Mode-Select	112
4	Inbetriebnahme	113
4.1	Leonard-Versuchsaufbau	113
4.2	Bleiakku-Versuchsaufbau	115
VII Human-Computer Interaction System		116
1	Übersicht	116
1.1	Grundfunktionen des Systems	116
1.2	Steuereinheit	117
1.3	Grundaufbau des Systems	117
2	Spannungsversorgung	118
2.1	Aufbau des Versorgungssystems	118
2.1.1	12V Versorgungssystem	118
2.1.2	5V Versorgungssystem	119
2.1.3	Abschalten der Spannungswandler	119
3	Steuerung der Peripherie	120
3.1	Hardware	120
3.1.1	Input	120
3.2	Umsetzung	121
3.2.1	Lenkerschalter	121

	3.2.2	Beleuchtung	122
	3.2.3	Anschluss	122
	3.2.4	Output	123
3.3	Software		123
	3.3.1	gpiozero	123
	3.3.2	threading	123
4	Benutzeroberfläche		124
4.1	Hardware		124
	4.1.1	Befestigung	125
4.2	Software		125
	4.2.1	Aufbau	125
	4.2.2	Nutzer / Berechtigungen	126
4.3	Komponenten		126
	4.3.1	Navigationsmenü	126
	4.3.2	Balken Anzeige	127
	4.3.3	Modus Anzeige	127
	4.3.4	Graph	128
	4.3.5	Weitere Komponenten	128
4.4	Programm Fenster		129
	4.4.1	Login	129
	4.4.2	Fahrdaten	129
	4.4.3	Akku- und Ladedaten	130
	4.4.4	Fahrdaten Diagnose	130
	4.4.5	Fehler	131
	4.4.6	Nutzer und Berechtigungen	131
4.5	Realisierung der Benutzeroberfächer		132
	4.5.1	QML	132
	4.5.2	Qt-Quick	132
	4.5.3	Slots und Signals	132
	4.5.4	Bridge	133
5	Kommunikation		134
5.1	Hardware		134
	5.1.1	CAN-Modul	134
	5.1.2	Netzwerkstruktur	134
5.2	Listener		135
	5.2.1	Konfigurieren der Schnittstelle	135
	5.2.2	Empfangen der Daten	135
6	Fahrdatenspeicher		136
6.1	Datenbankstruktur		136
	6.1.1	Benutzer System	136
	6.1.2	Motor Daten	136
	6.1.3	Fehler Tabelle	138
	6.1.4	Akku Daten	138
6.2	Handler		138
	6.2.1	Konfigurieren der Schnittstelle	138
	6.2.2	Cursor	139
	6.2.3	SELECT Befehl	139
	6.2.4	INSERT Befehl	139
VII Ergebnis			140
A Allgemeines			141
1	Zeitplan		142
2	Kosten		143
B Programmcode			144
C CAD-Zeichnungen			145

D Simulationen	160
E Schaltpläne	175
F Datenblätter	177
1 Antrieb	178
1.1 Ashwoods Elektro-Motor IPM-200-50	178
1.2 Hochleistungs-Relais: KILOVAC LEV200 A4ANA	180
1.3 Hochgeschwindigkeits-Schmelzsicherung: FWA-400B	182
1.4 Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff v1.0	184
1.5 VCL Common Functions	211
2 EMUS-BMS-mini-User-Manual	245
Literaturverzeichnis	281
Abbildungsverzeichnis	283
Tabellenverzeichnis	286
Codeverzeichnis	287

Kapitel I

Einführung

1 Projektteam



Martin Kronberger



Jakob Lackner



Simon Kern



Schmeisser Tobias

2 Projektbetreuer

Prof. Dipl.-Ing. Reinhold Benedikter

unterstützte Simon Kern bei der Entwicklung des Akku- und Ladesystems

Prof. Dipl.-Ing. (FH) Johannes Ferner

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

Prof. Dipl.-Ing. Adolf Reinhart, MBA

unterstützte Jakob Lackner bei der Entwicklung des Antriebssystems

Prof. Dipl.-Ing. Peter Lindmoser

unterstützte Tobias Schmeisser bei der Entwicklung der mechanischen Komponenten

3 Aufgabeneinteilung

Martin Kronberger

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

Jakob Lackner

- Projektfindung und Projektplanung
- Projektaufteilung
- Entwicklung des Antriebssystems
- Entwicklung der Software des Motorsteuergerätes
- Erstellen der Einreichdokumente
- Verfassen der Dokumentation

Simon Kern

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

Tobias Schmeisser

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

Kapitel II

Einleitung

1 Motivation

Seit kurzem ist die E-Mobilität unter anderem ein neuer schulautonomer Schwerpunkt in der Abteilung Elektrotechnik, an der HTBLuVA-Salzburg. Passend zu diesem Schwerpunkt ergab sich die Idee ein Projekt zum Bereich E-Mobilität zu realisieren, um zukünftige Schüler daran zu interessieren. Die E-Mobilität umfasst Elemente aus der Mechanik, Elektrotechnik, Kunststofftechnik und Informatik, das Projekt sollte so viele wie möglich davon abdecken und darstellen können. Gleichzeitig soll das Projekt, eine Art von Prototyp für neu entwickelte Elektromotorräder sein und nicht nur als Abschlussprojekt dienen.

Das Umdenken der Gesellschaft von Verbrennungsmotoren auf Elektromotoren hat zur Folge, dass alltägliche Maschinen immer öfter mit Elektromotoren ausgestattet werden. Motorräder in dieser Größenordnung sind bis dato nicht vorhanden oder erhältlich. Es sind einige Firmen mit der Entwicklung dieser beschäftigt und es werden immer öfter neue Produkte präsentiert, doch diese Zeitalter ist erst am Anfang und benötigt noch Zeit.

Für die Herstellung eines zugelassenen Motorrades ist der Umfang einer Diplomarbeit, aus zeitlichen, sowie budgetären Gründen nicht realisierbar und aus diesem Grund Ist diese Projekt ein Prototyp eines vielleicht zukünftigen Elektro-Sport-Motorades, welches die Verwirklichung des Systems wiedergeben soll.

2 Zielsetzung

Ziel dieses Projektes war ein funktionierendes Motorrad, ohne Licht, Hupe oder sonstigen Zusatzfunktionen. Es sollte einfach das System funktionieren, welches die Fortbewegung ermöglichen soll. Das Betriebssystem soll Funktionsfähig und die Versorgung über die Akkus sichergestellt sein.

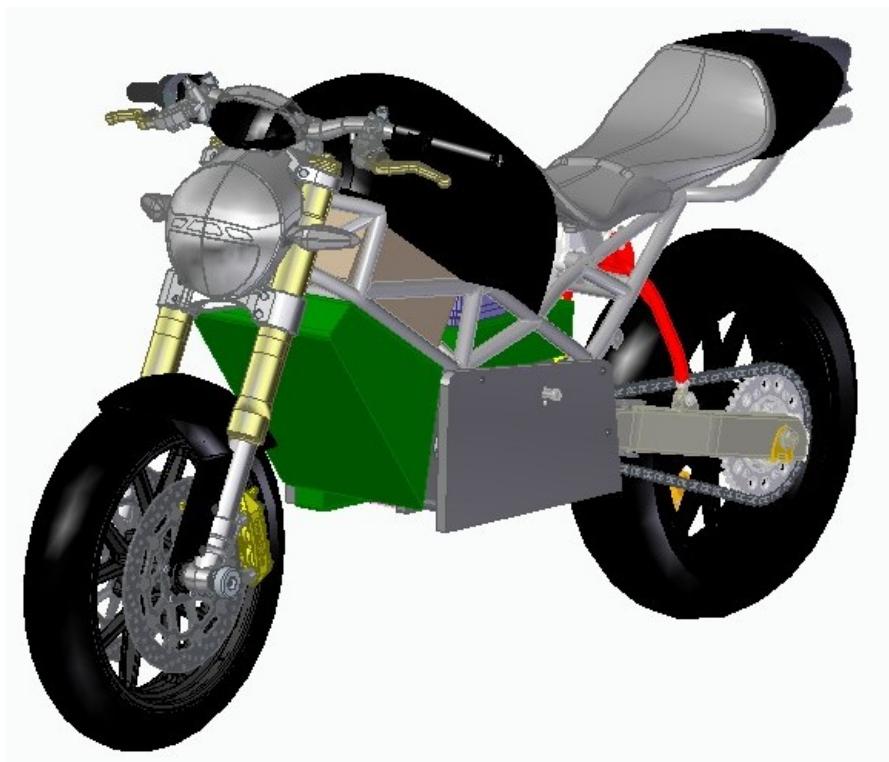
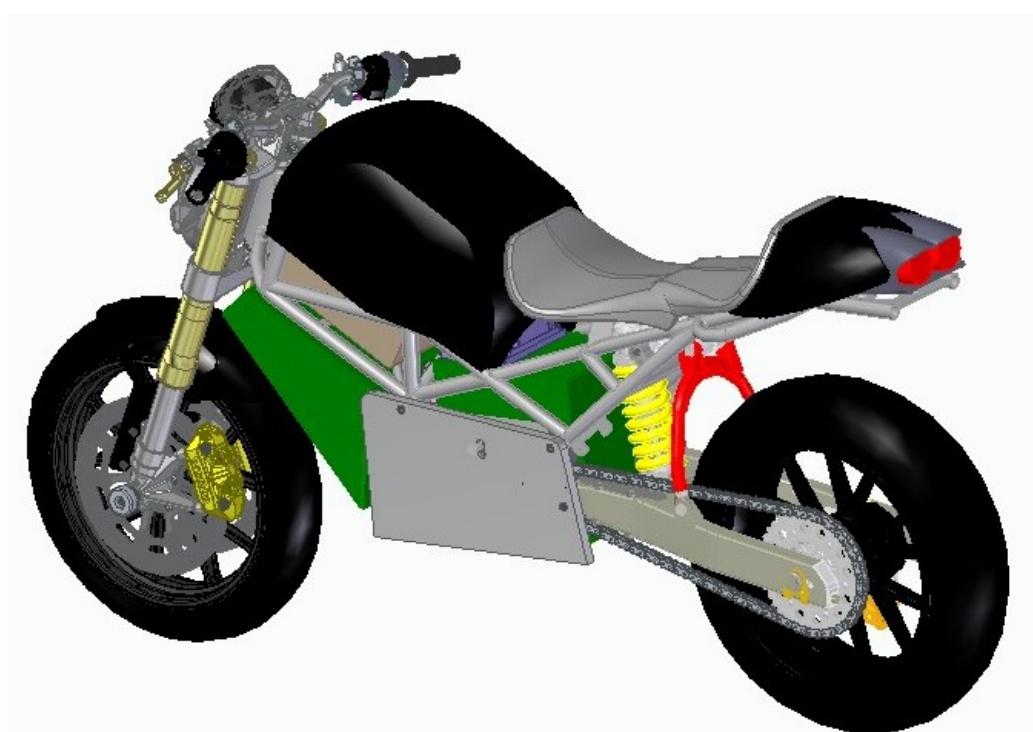
Am Ende soll ein fahrtüchtiges Elektromotorrad mit den selben Fähigkeit, wie das Original das Ergebnis sein. Das Gewicht sollte wenn möglich reduziert, aber niemals erhöht werden. Die Zulassung wird in den darauffolgenden Jahren mit der Erweiterung von Licht, Hupe, und so weiter in der Studienzeit erlangt werden. Diese Projekt soll das Interesse des Projektteams an einer Entwicklung eines solchen Produkts bei Firmen zeigen, um aus diesen Prototypen einmal ein Produkt werden lassen zu können.

Die Allgemeinen Funktionen sind die allbekannten. Fahren mit Spitzen bis zu 130 km/h, Bremsen, ABS. Bei elektrischen Antrieben kann die Bremsleistung beim bergabfahren wieder in den Akku eingespeist werden. Diese Funktion nennt sich Rekuperation und wird bei Elektroautos schon verwendet und soll natürlich auch bei dem Elektromotorrad vorhanden sein.

3 Topologie des Gesamtsystems

3.1 Gesamtansicht

In den folgenden Abbildungen kann man das zusammengebaute Gesamtsystem des Emissionsfreien-Sportmotorrads begutachten, ebenso kann man die einzelnen Teilbereiche grob erkennen:



3.2 Projekt-Teilbereiche

Das gesamte Projekt lässt sich inhaltlich in vier unterschiedliche Teilbereiche gliedern, der grundsätzliche topologische Aufbau wird anschließend erläutert:



Abbildung II.1: Curtis Controller



Abbildung II.2: Ashwoods Motor

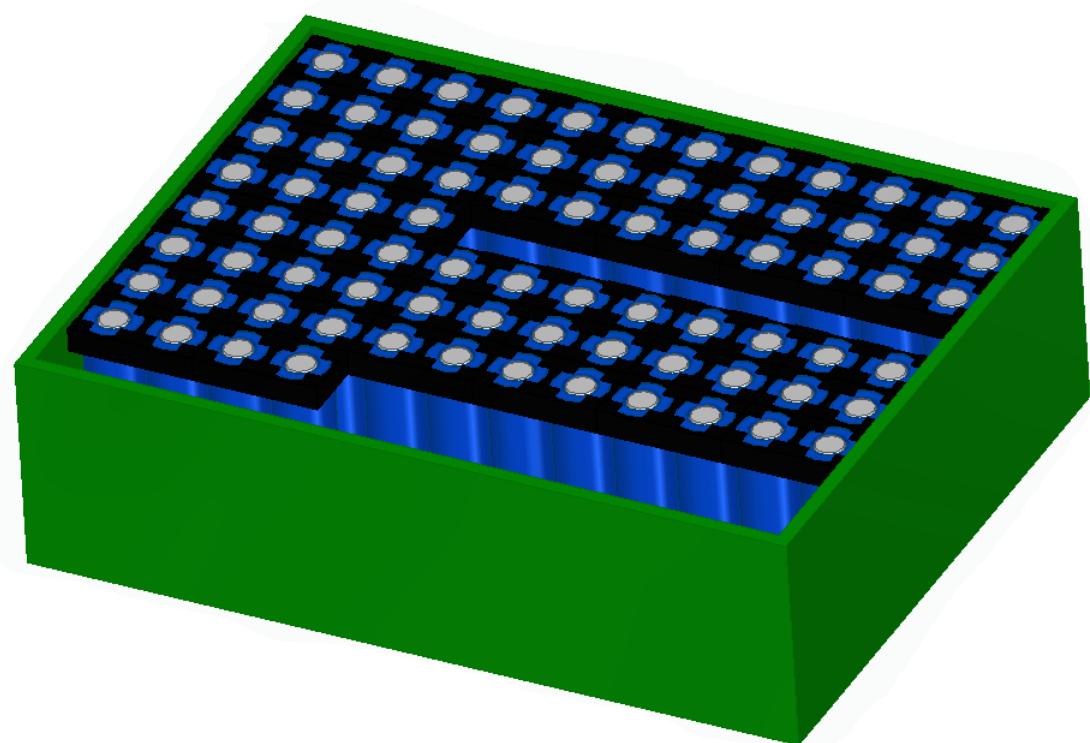


Abbildung II.3: Topologiebild Akkupack

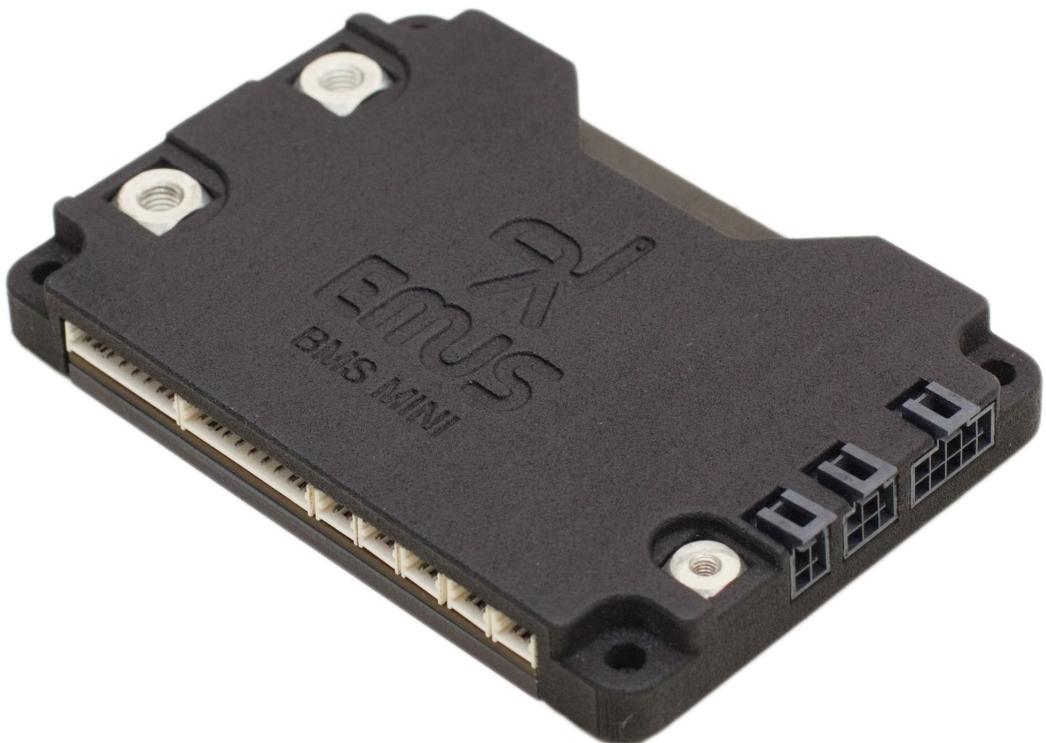


Abbildung II.4: Topologiebild des BMS

Der mechanische Aufbau und die Kraftübertragung stellen die Grundkomponenten eines jeden Motorrads dar, die räumliche Aufteilung der anderen Bauteile wird hier vorgegeben.

Die Energieversorgung wird mittels eines Akkumulators realisiert. Das zugehörige Batterie-Management-System dient zur elektrischen Überwachung der einzelnen Zellen und steuert die Versorgung der anderen Betriebsmittel.

Der Antrieb ist ebenso ein essenzieller Teil dieses Elektro-Fahrzeugs. Die durch den Akkumulator zur Verfügung gestellte elektrische Energie wird hier in einen mechanischen Nutzen umgewandelt.

Die Zentralsteuerung verbindet die Benutzer Ein- und Ausgabe mit den anderen Steuerkomponenten. Das Speichern und Auswerten von Fahrdaten ist im Hinblick auf spätere Optimierungen eine wichtige Voraussetzung für die Weiterentwicklung.

3.3 Topologischer Überblick

4 Leitfaden

Die folgenden Kapitel dieses Dokuments beschreiben die verschiedenen Aspekte des Projekts im Detail.

In Kapitel 1.5 ist der Stand der Technik, der verwendeten Technologien, sowie kleinere Auszüge von Normen vorhanden. Dieses Kapitel soll einen Überblick über die Technologien gegeben. Auf dieses Kapitel folgen die Kapitel zur Beschreibung des „Emissionslosen Sportmotorrades“.

In Kapitel IV wird als erstes auf die mechanische Umsetzung von Gehäuse, Getriebe, Akkupacks, Akkukühlung und der Zusammenbau dieser Komponenten eingegangen.

Kapitel V handelt vom Akku- und Ladekonzept, in dem eine Übersicht über die Aufgaben der Energieversorgung und des Batteriemanagement gegeben, sowie Die Energieversorgung dokumentiert ist.

Anschließend beschreibt Kapitel VI die Übersicht, den Hardwareaufbau, den Softwareaufbau und die Inbetriebnahme des Antriebsstranges und gibt Einblicke in die Entwicklung der Motorsteuerung.

Als letztes wird in Kapitel VII Das Human-Computer-Interaction-System Beschrieben. Diese Kapitel beinhaltet die Beschreibung der Zentralsteuerung mit Fahrdatenspeicher, der Benutzeroberfläche am Display und Kommunikation mit der Motorsteuerung, die für den Betrieb entwickelt worden sind.

In nachfolgenden Teilbereichen gilt in den einzelnen Kapiteln eine interne Referenzierung auf einen Unterpunkt in selbigem Kapitel – heißt: „siehe Abschnitt 2.3“ bedeutet, dass besagter Punkt innerhalb des Kapitels nachzuschlagen ist. Wird allerdings auf Abschnitte oder Abbildungen verwiesen, die sich in einem anderen Kapitel befinden, so wird dies beispielsweise als „siehe Kapitel Stand der Technik Abschnitt 2.1.3“ angegeben. Die Namen der Kapitel sind dabei stets mit kursiver Schrift hervorgehoben, um eine bessere Lesbarkeit zu schaffen.

Kapitel III

Stand der Technik

1 Kühlung

Bei dem Vorgang der Kühlung oder Abkühlung, wird einem System Wärme, oder thermische Energie entzogen. (Deshalb auch Entwärmung genannt) Unter Kühlung versteht man die Übertragung von Wärme einer technischen Komponente, an die Umwelt. Das Phänomen der Kühlung wird und kann auch beabsichtigt hervorgerufen werden, um bestimmte temperaturabhängige Eigenschaften erreichen und erhalten, aber auch Systeme vor Überhitzung schützen zu können.^{1 2}

1.1 Thermodynamische Grundlagen

Bei Feststoffen und Flüssigkeiten geht der Entzug von Wärme durch Wärmeübertragung entsprechend einem Temperaturgradienten vonstatten. Die wesentlichen Prozesse sind dabei Wärmeleitung und Wärmestrahlung, eingeschränkt auch die Konvektion. Diese Prozesse laufen spontan ab und deshalb, entsprechend der Gesetzen der Thermodynamik, einen Temperaturausgleich zur Folge haben. Diese Phänomene, kann für eine erwünschte Kühlung ausgenutzt werden, jedoch ist hierfür viel Energie notwendig.

Weil durch den Wärmeaustausch die Wärme nach Außen gelangt, hat dies eine Erhöhung der Temperatur, der Umgebung zur Folge. Dies bedeutet eine Umwandlung von Energieformen höherer Ordnung, in thermische Energie. Eine Kühlung im Sinne einer Reduzierung der thermischen Energie eines abgeschlossenen Systems ist daher nicht möglich, was sich in der Praxis zum Beispiel darin äußert, dass auch Kühlschränke letztlich die Temperatur (der Umgebung) erhöhen und nicht senken, wenn dies auch lokal der Fall sein mag.

Bei Festkörpern, ähnlich wie die elektrische Leitfähigkeit, gibt es auch bei der Wärmeleitung Einflussfaktoren. Diese sind hier Wärmeleitkoeffizient, Wärmeübergangskoeffizient und Wärmekapazität. Bei Flüssigkeiten spielt die Wärmeleitung und Wärmestrahlung ebenfalls eine Rolle, hinzu kommt jedoch die Konvektion als wesentlicher Prozess des Temperaturausgleichs. Bei Gasen dominiert die Konvektion.^{3 4}

¹vgl. [38] S.8-28

²vgl. [8]

³vgl. [38] S.8-28

⁴vgl. [8]

1.2 Technische Anwendung

Kühlsysteme können nach dem verwendeten Wärmeträgermedium unterteilt werden. Die geläufigsten Arten der Kühlung sind:

- Wasserkühlung und
- Luftkühlung.
- Ölkühlung z. B. im Automotor und in Hydrauliksystemen (hydraulischen Antrieben)
- Natriumkühlung in Kernkraftwerken
- Kühlung durch Peltier-Elemente Kühlung von Prozessoren

1.3 Funktionsweise

Die Kühlung verwendet diese in den Thermodynamischen Grundlagen genannten Phänomene und führt diese künstlich herbei. Diese basiert auf der Wärmeleitung, vom zu kühlenden Körper mit einem Kühlstoff, durch Gas oder Flüssigkeit und des Abtransports, also der Wärmeströmung. Um Platz zu sparen, werden in manchen Anwendungen, als Abtransport, Heatpipes verwendet.⁵ ⁶ Bei Verbrennungs- und Elektromotoren werden oft Flüssigkeitskühlungen verwendet.⁵ ⁶

1.4 Technische Kühlungsbeispiele

- Kühlsysteme von Kraftwerken und chemischen Prozessen
- Kühlung in der Klimatechnik
- Öl- und Ladeluftkühler im Turbodiesel-Motor
- Abgaskühlung in AGR-Systemen (zur Emissionsreduzierung (NOx))
- Wasserkühlung eines Automotors
- Luftkühlung eines Prozessors
- Kühlung für Steuerungen

⁵vgl. [38] S.8-28

⁶vgl. [8]

1.5 Wasserkühlung

Bei einer Wasserkühlung (Flüssigkeitskühlung), wird logischerweise Wasser als primäres Kühlmittel verwendet. Für die Wasserkühlung gibt es sehr viele verschiedene Einsatzmöglichkeiten. Diese Art von Kühlung wird in Elektro- wie auch in Verbrennungsmotoren, Hochöfen, Stromrichtern, Kraftwerken, Computern und vielen weiteren Anwendungen verwendet.
⁷

1.5.1 Wasserkühlung bei elektronischen Geräten

Röhren bestückte Endstufen werden seit 100 Jahren mit einer Wasserkühlung gekühlt. Um Fehler von und deren Folgen, also Zerstörungen, zu vermeiden, wird bei dieser Art von Wasserkühlung kein normales Wasser verwendet, sondern nur destilliertes deionisiertes Wasser. Herkömmliches Wasser wäre bei dioesen großen Spannungen zu gefährlich. Bei einer Kühlung mit destillierten deionisierten Wasser, wird die Wärme durch einen Wärmeübertrager an einen zweiten Kühlkreislauf, welcher keine bestimmte Reinheit des Wassers besitzen muss, ab. Dieser Kreislauf ist von den hohen Spannungen so weit entfernt, dass keine Überschläge oder Kurzschlüsse mit dem Kühlwasser möglich sind.

Eine weiter Kühlungsmethode verwendet die Siedekondensationskühlung, welche bei Hochleistungsröhren eingesetzt wird. Hier sind Dampferzeugung und Kondensation räumlich nicht voneinander getrennt. Die Kühlflüssigkeit, also das Kühlwasser fließt durch einen Kühlkanal, welcher mit Nuten versehen ist. Die Nuten sind hin zur Anodeninnenseite gerichtet. In diesen Nuten entsteht durch die Erwärmung oder Erhitzung Wasserdampf. Der Wasserdampf gelangt nun in den Hauptkühlkanal, wo er durch Verwirbelung wieder kondensiert wird.

Dieser Vorgang geschieht bei Temperaturen von über 100°C und nützt zu gleich den Aggregatzustand flüssig zu gasförmig aus. Durch die hier benötigte Hitze für die Verdampfung, kann durch diese Kühlungsmethode auch bei kleinen Röhren große Wärmemengen abgeführt werden.

Neuere Modelle dieser Sender sind nicht mehr mit einer Wasserkühlung ausgestattet.

Auch in der Leistungselektronik wird eine Flüssigkeitskühlung mit Wasser verwendet. Beispiele für die Leistungselektronik sind Stromrichter für Hochspannungs-Gleichstrom-Übertragung oder auch Traktionsstromrichter in Schienenfahrzeugen.⁸

⁷vgl. [60]

⁸vgl. [60]

1.5.2 Wasserkühlung in Personal Computern

Sehr oft sind mittlerweile auch Wasserkühlungen in PC-Systemen zu finden. Diese Methode ist um einiges leiser und effizienter um einzelne Komponenten zu kühlen, als die herkömmlichen Luftkühlungen mit Ventilatoren. Mit der Wasserkühlung wird meist der Hauptprozessor gekühlt. Neben dem Hauptprozessor, können noch Grafikkarten, Hauptplatinenchipsätze, Festplatten, Netzteile mit dem Transformator, Spannungswandler und RAM-Bausteine in die Wasserkühlung mit einbezogen werden. Durch die Effizienz der Flüssigkeitskühlung mit Wasser und der immer weiter steigenden Leistungen, auch von Personalcomputern, ist um die Wasserkühlung bei Rechnern ein Markt entstanden.

Vorteile von einer Wasserkühlung sind unter anderem die schon erwähnte Effektivität der Kühlung der Hardware für Übertaktungsspielraum der CPU, durch die verbesserte Kühlung. Wie ebenfalls schon erwähnt funktioniert diese Kühlung sehr leise und beginnt nicht zu laut blasen, wenn eine große Rechenleistung vom PC verlangt wird. Bei der Wasserkühlung wird als Wärmeübertrager, ein Radiator, mit großen, langsam drehenden Lüftern oder ein passiver Radiatoren ohne Lüfter eingesetzt werden. Noch nicht genannt, erhöht sich mit einer Wasserkühlung die Zuverlässigkeit und Lebensdauer der durch die Kühlung, gekühlten Bausteine. Durch die Verwendung der richtigen Pumpe kann die Methode der Wasserkühlung eine sehr stromsparende sein

Nachteile bringt diese Methode natürlich auch mit sich. Die Wasserkühlung, hat einen erheblich größeren Installationsaufwand und damit auch vergleichsweise hohe Kosten zur Folge. Mit den Genannten Problemen kommt auch noch die Wartung hinzu, weil nicht nur der Ventilator geputzt werden müssen. Durch den Verzicht der Kühlung von einzelnen Komponenten, kann dies zur Überhitzung der selbigen führen. Mit hinzu kommt auch noch der erheblich größere Platzbedarf im Gehäuse.

Weil destilliertes Wasser, verglichen mit anderen Kühlungsflüssigkeiten bei Zimmertemperatur, den größten Wärmeleitkoeffizienten besitzt, ist diese Flüssigkeit die erste Wahl bei einer Flüssigkeitskühlung.⁹

⁹vgl. [60]

1.6 Luftkühlung

Elektronische Bauelemente der Leistungselektronik, Verbrennungsmotoren und Klimaanlagen werden bei der Luftkühlung, durch die an den Oberflächen vorbei strömende Luft gekühlt. Die bei einer Luftkühlung benötigte Luftströmung kann durch verschiedene Arten erreicht werden. Unter andern durch Konvektion, Gebläse, also Ventilatoren, oder bei Fahrzeugen durch den Fahrtwind. Das Luftgekühlte Bauteil steht entweder so frei, dass es von Luft umströmt wird oder der Luftstrom wird mittels Kanäle um die Komponente geleitet. Oft sind freistehende Komponenten mit Kühlkörper aus einem Metall oder Kühlrippen als Wärmeübertrager versehen. Durch Rippen wird die Oberfläche vergrößert und dies hat einen größeren Wärmeabtransport zur Folge.^{10 11}

1.6.1 Luftkühlung bei Personalcomputern

Mit der Größe eines Prozessors, steigt auch die Wärmeentwicklung. In aktuellen PCs eingebaute leistungsstarke Mikrochips, erzeugen erhebliche Verlustwärmе. Diese Wärme wird meist durch eine Luftkühlung abgeführt, um eine thermische Überlastung der Chips zu verhindern.

Um die Wärmeentwicklung zu verringern, wurde die Betriebsspannung der Bauteile reduziert, weil die gesamte Aufnahmefähigkeit in Wärme umgesetzt wird. Ebenfalls werden bei normalen Betrieb nicht benötigten Bauteilen, die Taktfrequenz verringert oder die Bauteile auch ganz abgeschaltet um weniger oder keine unnötige Energie zu verbrauchen oder unnötige Wärme zu erzeugen. Trotz dieser Methoden, reicht die Abfuhr der Wärme durch Strahlung und Konvektion nicht mehr aus. Aus diesem Grund müssen Kühlkörper und Ventilatoren benutzt werden. Die Ventilatoren, sind am Rand des Gehäuses mit Luftkontakt nach Außen angebracht. Diese bewirken einen Luftstrom bei den zu kühlenden Komponenten und bläst die Warme Luft nach außen. Gleichzeitig wird kalte Luft von der anderen Seite angesaugt. Dies kann durch Luflöcher erzwungen werden, die an einem kühltechnisch sinnvollen Platz gewählt worden sind, damit alle Bauteile, die eine Kühlung benötigen, umströmt werden. Durch die mit gerippten Kühlkörpern vergrößerten Oberfläche der Bauteile ist die Kühlung ausreichend und ein zuverlässiger Betrieb ist möglich.

In einem Rechner wird die CPU am stärksten gekühlt. Neben der CPU werden auch, wie schon in der Wasserkühlung erwähnt, Prozessoren von Grafikkarten und auch das Netzteil mit Transformator mit gekühlt. Bei einer Luftkühlung natürlich mit der Luft.^{12 13}

Weitere Anwendung:

- HiFi-Verstärker Kunststoff

¹⁰vgl. [26]

¹¹vgl. [25]

¹²vgl. [26]

¹³vgl. [25]

1.7 Aktive Kühlung

Bei einer aktiver Kühlung wird eine Kühlung durch eine Pumpe oder einem Lüfter künstlich erzwungen und wird eingesetzt, wenn die Abfuhr der Wärme durch Strahlung und Konvektion nicht mehr ausreicht.¹⁴ ¹⁵

1.7.1 Aufbau

Eine aktive Kühlung besteht meist aus den folgenden Komponenten:

- Kühlmittel
 - Wasser
 - Luft
 - Öl
 - speziellen Kühlflüssigkeit

Das Kühlmittel sorgt oft auch für die Schmierung der Bauteile.

- Antreibende Komponente
 - Lüfter
 - Pumpe

Diese Komponenten erzwingen einen Kühlmittelstrom. Bei einem Lüfter wird die Luft zu einem Luftstrom gezwungen und umströmt das zu kühlende Bauteil. Bei einer Pumpe fließt das Kühlmittel nicht nur zum zu kühlenden Objekt, sondern ebenfalls durch den Radiator, welcher die Flüssigkeit auf Ausgangstemperatur herunter kühlt.

Funktionsprinzip einer Aktiven Kühlung entspricht beispielsweise der Wasserkühlung.

Mittels einer Pumpe wird das Kühlmedium (Wasser, Kühlmittel) durch einen Kühlkreislauf, der aus Schläuchen oder Bohrungen (Nuten) besteht durch gepumpt. Am anderen Ende der Zubringleitung befindet sich das Objekt, welches gekühlt werden soll und wird von der Kühlflüssigkeit umflossen. Das Kühlmittel nimmt die Wärme auf und transportiert sie ab. Bei der Rückleitung fließt das Wasser durch den Radiator, welcher die Temperatur des Wassers reduziert und eine Erhitzung der Pumpe verhindert. Der Radiator gibt die Wärme durch Ventilatoren oder bei einem passiven Radiator durch Strahlung an die Umgebung ab. Dafür ist aber immer ein Temperaturgefälle notwendig, weil sonst eine Abgabe nicht möglich ist. und je größer das Gefälle ist, desto mehr Wärme kann pro Zeit abgegeben werden.¹⁶ ¹⁷

1.8 Passive Kühlung

Die passive Kühlung ist im Grunde jede natürliche Abkühlung von Körpern. Hier wird das Phänomen der Wärmekonvektion verwendet. Diese Kühlung wird verwendet um die Erwärmung eines Motors, oder einer Maschine und elektrischen Geräten an die Umwelt abzugeben. Der Effekt für die Konvektion kann durch Kühlrippen verstärkt werden. Bei jeder aktiven Kühlung, sind also auch passive Kühlungen vorhanden, weil man die Wärme noch nicht "abwingen" kann von einem Körper an die Umgebung abzugeben.

Eine passive Kühlung benützen zum Beispiel Kühlrippen oder Radiatoren. Diese Elemente bestehen aus Metall und geben die Wärme des wärmeren Mediums an das Kältere weiter. Um eine Beschleunigung zu erlangen, wird eine passive Kühlung mit eingesetzt.¹⁸

¹⁴vgl. [26]

¹⁵vgl. [25]

¹⁶vgl. [26]

¹⁷vgl. [25]

¹⁸vgl. [33]

2 Schutzarten Elektrischer Betriebsmittel

Die Schutzart eines Betriebsmittels gibt an, wie gut dieses geschützt ist vor:

- Zugang von Personen zu gefährlichen Teilen innerhalb eines Gebäudes
- Eindringen von fremden Festkörpern
- Eindringen von Wasser

Die Angabe der Schutzart erfolgt in Form eines Kurzzeichens (IP-Code / International-Protection-Code) Dieser Schutz entspricht den Regeln von ÖVE/ÖNORM EN 60529 (und IEC)

Die erste Kennziffer, gibt den Schutz gegen Berührung von gefährlichen Teilen innerhalb des Gehäuses und den Schutz gegen das Eindringen von festen Fremdkörpern an. Die zweite Kennziffer gibt den Schutz gegen Eindringen von Wasser an.¹⁹

Schutzart	Betriebsmittelschutz	Personenschutz	Anwendung
IP6X	staubgeschützt	gegen eindringen von Draht	Deckelverschluss der Akkupacks
IPX7	zeitweilig wasserdicht	-	Gesamtes Akkupack
IPX8	dauerhaft wasserdicht	-	Akkupack-Korpus

Tabelle III.1: Auszug IP Schutzarten

¹⁹vgl. [27] S.63,64

3 Solid Edge



Abbildung III.1: Solid Edge Logo

Dank 1,5 jähriger Ausbildung in den ersten beiden Jahren in der HTBLuVA-Salzburg, konnte als Planungs- und Berechnungsprogramm, Solid Edge verwendet werden. Es wurden alle Teile des Motorrades in diesem Programm erstellt und geplant. Bei den Seitenplatten war noch eine Berechnung der Stabilität notwendig; um die Sicherheit prüfen zu können.

3.1 Erklärung

Solid Edge ist ein 3D-Zeichenprogramm aus dem Hause Siemens. Auf einfachsten Wege, können virtuell Teile erstellt, auf Zeichenblättern für die Fertigung gedruckt und mit anderen Teilen zu Geräten miteinander verbunden werden.

Mit der Funktion "DIN Metrisch Part" können Einzelteile erstellt und dimensioniert werden. In dieser Funktion sind einige Zeichenhilfen vorhanden, die einem das Zeichnen und planen erleichtern. Unter dem Abteilung "Volumenkörper" kann festgelegt werden, wie das Teil später einmal hergestellt werden soll. Beispielsweise wäre ein Rotationsausschnitt eine Fertigungsweise, einer Drehmaschine.



Abbildung III.2: Solid Edge Volumenkörper

Mit "Bemaßen" werden Maße des Formkörpers festgelegt.



Abbildung III.3: Solid Edge Bemaßen

In der selben Funktion, lassen sich auch Berechnungen durchführen. Unter der Registerkarte Simulationen, sind alle hierfür notwendigen Werkzeuge zu finden. Mit "Strukturelle Lasten", können an den gewünschten Punkten, beliebige Arten und Größen von Kräften angelegt werden.



Abbildung III.4: Solid Edge Strukturelle Lasten

Der nächste Schritt besteht darin eine "Vernetzung" durchzuführen, um die Berechnung zu ermöglichen. Durch die Vernetzung, wird die Kontur des Bauteiles vernetzt, welche bei der Berechnung des Verhaltes des Teiles auf die Kräfte, notwendig ist.



Abbildung III.5: Solid Edge Vernetzung

Mit "Berechnen", wird die Berechnung gestartet und das Ergebnis ausgegeben. Im Ergebnis können die Verschiebung des Teiles, auftretende Spannungen und viele weitere Ergebnisse abgerufen und auch mit "Animation", animiert beobachtet und abgelesen werden.



Abbildung III.6: Solid Edge Animation

Die Funktion "DIN Metrische Zeichnung", kann das Bauteil in 2D Ansichten, für Zeichnungen umgewandelt werden, um das Bauteil fertigen lassen zu können. Die umgewandelten Ansichten können bemaßt und geschnitten werden, um ein bestmögliches Verständnis der Fertigungsabteilung zu versichern. Mit "Ansichtsassistent" kann das gewünschte Teil ausgewählt und umgewandelt werden.



Abbildung III.7: Solid Edge Zeichnungsansichten

Mit der Funktion "DIM Metrische Baugruppe", können Einzelteile zu einem virtuellen Gerät zusammengebaut werden. Hier wird unter anderem ermöglicht Simulationen von Bewegungs-, oder Getriebeabläufen zu erstellen. Durch die "Komponentenmontage" werden Beziehungen zwischen Teilen festgelegt und fixiert.



Abbildung III.8: Solid Edge Zusammenbau

4 Akkusysteme

Verschiedene Speicher für elektrische Energie, die auf einer elektrochemischen Basis basieren, nennt man Batterien oder auch Akkumulatoren. Elektrochemische Speicher haben in den vergangenen Jahren immer mehr an Bedeutung gewonnen und werden auch in Zukunft immer öfter Gebrauch finden. Möglich wurde unsere heutige elektronische Mobilität erst mit der Erfindung der galvanischen Zelle. Seit dieser Erfindung, die mit Hilfe eines Stromkreises chemische Energie in elektrische Energie umzuwandeln, hat sich über die Jahrzehntelange Weiterentwicklung der Batterie einiges getan. Die Einsatzmöglichkeiten von Akkumulatoren sind extrem vielfältig. Kleine Lithium-Ionen Akkus werden zum Beispiel als Knopfzellen in Smartphones verwendet. Jedoch können sie auch bis hin zu großen stationären Energiespeichern für erneuerbare Energien benutzt werden. Wie bereits vorher erwähnt, sind elektrische Energiespeicher ein wichtiger Bestandteil für den Erfolg der Elektromobilität geworden. Es gibt unzählig viele verschiedene Arten von Batterien, die sich im chemischen Aufbau, ihrer Form und natürlich in ihren Einsatzmöglichkeiten unterscheiden. Durch die äußerst besonderen chemischen Eigenschaften und die vielseitigen Anwendungsbereiche, hat sich der Lithium-Ionen Akku durchgesetzt.

5 Batteriearten

5.1 Bleiakkumulator

Die ersten Versuche, einen auf Blei basierenden Akkumulator zu entwickeln, wurden am Anfang des 19. Jahrhunderts durchgeführt. Industriell wurde der Bleiakku interessant, als Forscher und Chemiker zusammen 1880 ein Verfahren entwickelten, bei dem der Bleiakkumulator bereits nach wenigen Ladezyklen, eine hohe Kapazität erreichte. Der erste technisch einsetzbare Bleiakkumulator wurde 1886 von Henri Tudor entwickelt. Dieser besitzt eine Zellspannung von ungefähr 2V (abhängig vom Ladezustand), was eine durchaus große Spannung für sogenannte wässrige Systeme ist. Der Ausdruck wässrige Systeme leitet sich von dem Elektrolyt ab. Bei Bleiakkumulatoren wird wässrige Schwefelsäure als Elektrolyt verwendet. Im entladenen Zustand bestehen beide Pole aus Blei(II)-sulfat ($PbSO_4$). Weiters besteht die Kathode aus Blei und die Anode aus Bleioxid. Bleiakkumulatoren sollten keinesfalls Tiefenentladen werden, da dies zu Schäden führt und den Akku unbrauchbar macht. Ein extrem großer Nachteil ist das Gewicht, da nur 30 bis 40Wh/kg erreicht werden können. Diese Art von Akku zeichnet sich durch das kurzzeitige Zulassen hoher Ströme aus die zum Beispiel für Fahrzeug -bzw. Starterbatterien notwendig sind. Unter anderem sind 50 Prozent des Batteremarktes von Bleiakkumulatoren belegt. Wie vorher bereits erwähnt werden diese oftmals in Autos, LKWs oder auch Motorräder verbaut²⁰.

5.2 Nickel-Metallhybrid Akkumulatoren

Die technischen Grundlagen des Nickel-Metallhybrid Akkumulator wurden von Stanford R. Ovshinsky und Masahiko Oshitani ab 1962 bis 1982 zur marktreifen Zelle entwickelt. Seit dem Jahr 2006 sind spezielle NiMH-Akkumulatoren auf dem Markt, die sich gegenüber herkömmlichen NiMH-Akkus durch eine deutlich reduzierte Selbstentladung auszeichnen. Die positive Elektrode eines Nickel-Metallhybrid Akkumulators(NiMH) besteht aus Nickel(II)-hydroxid wogegen sich die negative Elektrode aus einem Metallhybrid zusammensetzt. Als Elektrolyt verwendet dieser Akkumulator eine Wasserstoffspeicherlegierung aus Nickel und seltenen Erden. NiMH-Akkus erreichen bis zu 80Wh/kg. Sie sind vielfach in den üblichen Bauformen von Standardbatterien verbreitet und liefern pro Zelle eine Spannung von 1,2V. Oftmals werden sie als wiederaufladbare Alternative der gängigen Alkalibatterien in haushaltsüblichen Geräten eingesetzt. Ein großer Vorteil gegenüber den Nickel-Cadmium Batterien ist es, dass der NiMH Akku nicht aus giftigen Cadmium besteht und er außerdem eine höher Energiedichte aufweist. Der Anwendungsbereich von NiMH Akkumulatoren ist sehr vielfältig. Vorzugsweise kommen sie wie NiCd Akkus überall dort zur Anwendung, wo ein hoher Energiebedarf besteht und hohe Batteriekosten vermeiden werden sollten. Typische Anwendungsbereich sind zum Beispiel Foto- Videogeräte, Elektroautos, Elektrowerkzeuge und noch viele mehr. NiMH Akkus werden außerdem oft als Energiespeicher für Notbeleuchtungsanlagen verwendet²¹.

²⁰vgl. [48]

²¹vgl. [55]

5.3 Nickel-Cadmium Akkumulatoren

1899 wurde der Nickel-Cadmium Akku von dem Schweden W. Jungner entwickelt. NiCd Akkus zeichnen sich dadurch aus, dass sie einen eingebauten Ent- und Überladeschutz integriert haben. Das hat zur Folge, dass man keine aufwendige elektronische Beschaltung durchführen muss. Als Material für die Kathode dieses Akkus verwendet man Nickeloxidhydroxid. Die Anode dagegen besteht aus dem giftigen Material Cadmium, welches jedoch eine äußerst hohe spezifische Ladung (478Ah/kg) besitzt. Bei Nickel-Cadmium Akkumulatoren besteht das Elektrolyt aus Kalilauge. Die typische Nennspannung ist exakt die selbe wie bei NiMH Akkus, 1,2V. Aus dieser Zellenspannung ergibt sich eine spezifische Energie von ungefähr 60Wh/kg. Eine Eigenschaft die man bei anderen Technologien nur selten antrifft ist das hervorragende Tieftemperaturverhalten von NiCd Akkus. Selbst bei einer Temperatur von -40°C ist eine Inbetriebnahme noch möglich. Im Jahr 2004 wurde jedoch die Verwendung von Nickel-Cadmium Akkus wegen dem giftigen Material auf medizinische und sicherheitsrelevante Bereiche begrenzt. Diese Akkumulatoren sind in 2 verschiedenen Bauformen verfügbar, die sich durch die unterschiedlichen Anwendungsbereiche unterscheiden. Die offene Bauweise wird meist für Starterbatterien für Verbrennungsmotoren und Traktionsbatterien für Elektrofahrzeuge verwendet. Bei der anderen Bauweise, werden die Zellen gasdicht verschlossen. Oftmals werden sich für zentrale Stromversorgungssysteme für Notbeleuchtung verwendet ²².

²²vgl. [54]

5.4 Lithium-Ionen Batterie

5.4.1 Geschichte

Schon bereits in dem Jahr 1970 wurde von Jürgen Otto Besenhard und anderen das grundlegende Funktionsprinzip der Alkalimetallionen-Interkalation in Kohlenstoff-Elektroden sowie auch in oxidischen Elektroden erforscht und veröffentlicht. Ebenfalls wurde dabei die Anwendung in Lithium Batterien untersucht auch wenn zu der Zeit die praktische Anwendbarkeit als Elektroden für Lithium Batterien noch nicht erkannt wurde. Der erste auf dem Markt erhältliche Lithium-Ionen Akkumulator wurde von Sony im Jahr 1991 angeboten. Dieser Lithium-Cobaltdioxid Akku wurde in einer Videokamera verbaut. Die Batterie, die eine Spannung von 7,2V aufweist, bestand aus zwei seriell verschalteten Zellen und wies etwa eine Kapazität von 1200mAh auf. Sogar bis heute wird diese Bauform von Akkumulatoren mit Kapazitäten bis zu 6900mAh angeboten und in äußerst vielen Geräten eingesetzt. Drei Physiker bzw. Chemiker (Whittingham, Goodenough und Yoshino) erhielten 2019 sogar den Nobelpreis für Chemie, für die Entwicklung der Lithium-Ionen Batterie. Forscher einer Universität fanden im Jahr 2020 heraus, dass durch die Zugabe von dem Element Kalium die Lithium Akkumulatoren langlebiger und sicherer werden. Außerdem verhindert das Kalium in dem Akku unerwünschte chemische Nebenreaktionen²³.

5.4.2 Allgemeines

Es gibt zahlreiche verschiedene Bauformen von Lithium-Ionen Akkumulatoren. Diese Batterien unterscheiden sich nicht nur in ihrer Größe und der Bauform, sondern auch in der chemischen Zusammensetzung ihrer Komponenten und haben unter anderem auch verschiedene Spannungsbereiche. Kenndaten wie Zellenspannung, Lade- und Entladeschlussspannung, Temperaturempfindlichkeit und der maximal zulässige Lade- oder Entladestrom variieren bauartbedingt und sind wesentlich vom eingesetzten Elektrodenmaterial und den Elektrolyten abhängig. Eine Eigenschaft die alle Lithium-Ionen Akkumulatoren gemeinsam haben ist, dass sie gasdicht versiegelt sein müssen und außerdem lageunabhängig betrieben werden können. Die spezifische Energiedichte liegt ungefähr in der Größenordnung von 150Wh/kg und weist eine Energiedichte von 400Wh/l auf. Durch diese Eigenschaften findet diese Art von Batterie besonderen Einsatz in der mobilen Branche als elektrischer Energiespeicher. Ein weiteres wichtiges Merkmal aller Lithium-Ionen Akkumulatoren ist, dass sie Überladungen nicht verkraften können. Wenn man mehrere Zellen zum Beispiel in Reihe schaltet, um eine höhere elektrische Spannung zu erzielen, müssen zum Ausgleichen der Toleranzen in der Kapazität zwischen den Zellen meistens zusätzlich ein Batteriemanagementsystem (BMS) und ein Balancer vorgesehen werden²⁴.

²³vgl. [51]

²⁴vgl. [49]

5.4.3 Prinzip der Lithium-Ionen Batterie

Ein Lithium-Ionen Akkumulator erzeugt durch die Verschiebung von Lithium-Ionen eine elektromotorische Kraft. Beim Ladevorgang wandern positiv geladene Lithium-Ionen durch einen Elektrolyten hindurch von der positiven Elektrode zur negativen, während der Ladestrom die Elektronen über den äußeren Stromkreis liefert. Eine negative Elektrode aus Lithium-Metall ist elektrochemisch optimal, für einen Akku aber ungeeignet. Da sich die Elektrode beim Entladevorgang genauso wie bei einer Lithium-Batterie auflöst, besteht beim Ladevorgang keine Möglichkeit mehr, ihre Geometrie zu rekonstruieren²⁵.

Aufbau:

Die negative Elektrode eines gängigen Lithium-Ionen Akkus besteht meist aus Graphit. Die positive Elektrode hingegen enthält meist Lithium-Metalloxide in Schichtstruktur wie Lithiumcobaltoxid (LiCoO_2). Der Lithium-Ionen Akkumulator muss wasserdicht sein, da es sonst zu einer Nebenreaktion zwischen dem Wasser (H_2O) mit dem Leitsalz (LiPF_6) zu Flußsäure (HF) reagieren kann. Das am häufigsten verwendete Elektrolyt in Lithium-Ionen Akkumulatoren besteht aus einer Mischung zwischen wasserfreien Lösungsmitteln (Ethylencarbonat, Propylenkarbonat) mit Alkylcarbonaten/Äthern (Dimethylcarbonat, Diethylcarbonat) und natürlich mit Lithiumsalzen.

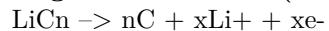
Beim Aufladen der Lithium-Ionen Akkus, d.h. anlegen einer äußeren Potenzials, fließen Lithium-Ionen zwischen die Graphitebenen ($n\text{C}$). Zusammen mit dem Kohlenstoff bilden diese Ionen eine Interkalationsverbindung (Li_{x}nC). Anders als beim Aufladen, wandern die Lithium-Ionen beim Entladen wieder in das Metalloxid und die Elektronen der Batterie können über einen äußeren Stromkreis wieder zur positiven Elektrode fließen. Ausschlaggebend für diese Interkalationsverbindung ist die Ausbildung einer schützenden Deckschicht auf der negativen Elektrode. Für die Lithium-Ionen ist diese Schicht durchlässig, jedoch die Lösungsmittelmoleküle können diese Deckschicht nicht durchdringen. Es kann passieren, dass diese Deckschicht nicht genügend ausgebildet worden ist. Das hat zur Folge, dass die Lithium-Ionen mit den Lösungsmittelmolekülen interkalieren, wodurch die Graphitelektrode stark beschädigt, oder sogar zerstört wird²⁶.

²⁵vgl. [53]

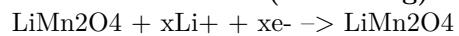
²⁶vgl. [50]

Reaktionsgleichungen:

- **Negative Elektrode (Entladung):**



- **Positive Elektrode (Entladung):**



- **Redox Gleichung:**

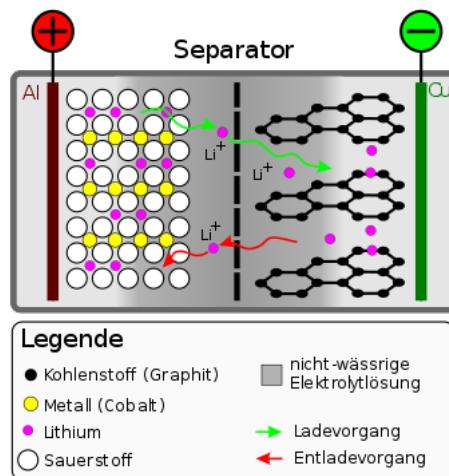
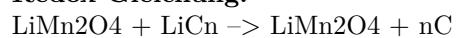


Abbildung III.9: Grundaufbau einer Lithium-Ionen Zelle [56]

5.4.4 Lagerung und Sicherheitshinweise

Auch wenn Lithium nur als Li-Verbindungen in Lithium-Ionen Akkumulatoren vorhanden sind, sind die Komponenten eines solchen Akkus extrem leicht entzündbar, da Lithium ein hochreaktives Metall ist. Beim Überladen sind Ausgleichsreaktionen (z.B. die Zersetzung von Wasser), bei Lithium-Ionen Akkus nicht möglich, wie bei anderen Akkumulatoren dies der Fall ist. Schutzschaltungen die intern verbaut sein sollten, müssen eine solche Verpuffung verhindern. Andernfalls wird sonst die Funktionsfähigkeit des Akkus zerstört und er wird unbrauchbar. Jedoch kann es nicht nur zu inneren Beschädigungen kommen. Im Falle von inneren Kurzschläßen, kann es passieren, dass mechanische Beschädigungen entstehen. Der hohe Kurzschlussstrom lässt zum Beispiel das Gehäuse schmelzen oder sogar in Flammen aufgehen. Es kann auch passieren, dass man den Defekt nicht unmittelbar erkennen kann. Doch kurze Zeit später kann es bereits zum Ausbruch eines Feuers kommen²⁷.

Lagerung:

Im Idealfall, sollten Lithium Ionen Akkus bei einem Ladezustand zwischen 40 - 60 Prozent kühl aufbewahrt und gelagert werden.

Sicherheitshinweise:

- Es ist wichtig, dass Lithium-Ionen Akkus nur mit passenden Ladegeräten aufgeladen werden. Schnell-Ladegeräte für Lithium Akkumulatoren können beispielsweise eingesetzt werden. Man muss darauf achten, dass sie immer unter Aufsicht und möglichst nicht in der Nähe von brennbaren Materialien benutzt werden.
- Lithium-Ionen Akkus sind zwar hermetisch gekapselt, dennoch sollten sie unter keinen Umständen in Wasser getaucht werden. Besonders defekte und vollgeladene Lithium-Zellen reagieren meist heftig mit Wasser.
- Lithium-Ionen Akkumulatoren sind mechanisch sehr empfindlich. Durch einen internen Kurzschluss und einem Kontakt mit Luft können sie sich schnell entzünden.
- Eine Lithium-Ionen Zelle die in Flammen steht, wenn möglich mit Sand und nicht mit Wasser löschen, da dies zu einer heftigen Reaktion führen kann.
- Lithium-Zellen sollten niemals über 4,2V geladen und nicht unter 2,5V pro Zelle entladen werden. Außerdem dürfen Zellen niemals kurzgeschlossen werden. Bei einem Ladevorgang ist auf eine gute Wärmeabfuhr zu achten (nicht in die Sonne legen).
- Mehrere Lithium-Zellen sollten nur dann gleichzeitig geladen werden, wenn eine Schutzschaltung vorhanden ist.
- Die Elektrolytflüssigkeit ist brennbar. Sollte aus einer Zelle Elektrolytflüssigkeit austreten, diese am besten sofort zu entsorgen.
- Man sollte versuchen die Lithium-Zellen bei einer Restkapazität von 20 Prozent nachzuladen.

²⁷vgl. [52]

5.4.5 Anwendungsbereiche von Lithium-Ionen Akkumulatoren

Lithium-Ionen Akkus versorgten anfangs hauptsächlich tragbare Geräte mit hohem Energiebedarf, für die herkömmliche Nickel-Cadmium- oder Nickel-Metallhydrid Akkus zu schwer oder zu groß waren, beispielsweise Mobiltelefone, Tabletts, Digitalkameras, Camcorder, Notebooks, Handheld-Konsolen oder Taschenlampen. In der heutigen Zeit sind Lithium-Ionen Akkumulatoren fast in allen denkbaren Bereichen aufzufinden. In der Elektromobilitätsbranche dienen sie oftmals als Energiespeicher für Elektroautos, moderne elektronisch betriebene Rollstühle und auch für Hybridfahrzeuge. Auch im Modellbau haben sie schon früh Verwendung gefunden. Dadurch, dass Lithium Akkus ein deutlich geringeres Gewicht als andere Batteriearten aufweisen, sind sie in Verbindung mit bürstenlosen Gleichstrommotoren und den entsprechenden Reglern, gut als Antriebseinheit im Flugmodellbau geeignet. Schon seit Anfang des 21. Jahrhunderts, gibt es Lithium-Ionen Akkus auch in Elektrowerkzeugen wie zum Beispiel Akkuschraubern. Auch im Flugbetrieb haben diese Batterien Verwendung gefunden. In der Boeing 787 werden ebenfalls Lithium-Kobaltoxid-Akkus (LiCoO_2) verwendet. Zum Großen Teil werden Lithium-Ionen-Batterie-Systeme auch in Batterie-Speicherkraftwerken und Solarbatterien eingesetzt.

5.5 Batteriemanagementsystem

Batteriemanagementsysteme (BMS) sind elektronische Regelschaltungen, die Akkumulatoren oder Akkupacks auf Ladung und Entladung überwachen und ebenfalls regeln. Die Batteriekennwerte die man überwachen kann bzw. möchte, hängen oftmals von dem Projekt ab. Zu den häufigsten Batteriekennwerten gehören die Erkennung des Batterietyps, die Batteriespannung, die Spannung sowie die Temperatur einzelner Batteriezellen, die Akkukapazität, der Ladezustand, die Restbetriebszeit, die Stromentnahme und einige Kennwerte mehr. Die Hauptaufgabe von BMS-Systemen besteht darin, sicherzustellen, dass die Restenergie in einer Zelle optimal genutzt wird. Um keine Beschädigungen an Zellen zu bekommen, schützt das Batteriemanagementsystem die Batterien vor Tiefenentladung, vor Überspannung, vor zu schneller Ladung (begrenzen des Ladestroms) und ebenfalls vor einem zu hohen Entladestrom. Bei Akkupacks, d.h. Akkumulatoren mit mehreren Zellen, sorgt das Batteriemanagementsystem außerdem für ein sogenanntes Balancing, das sich darin ausdrückt, dass die verschiedenen Batteriezellen gleiche Ladezustände und Entladezustände haben²⁸.

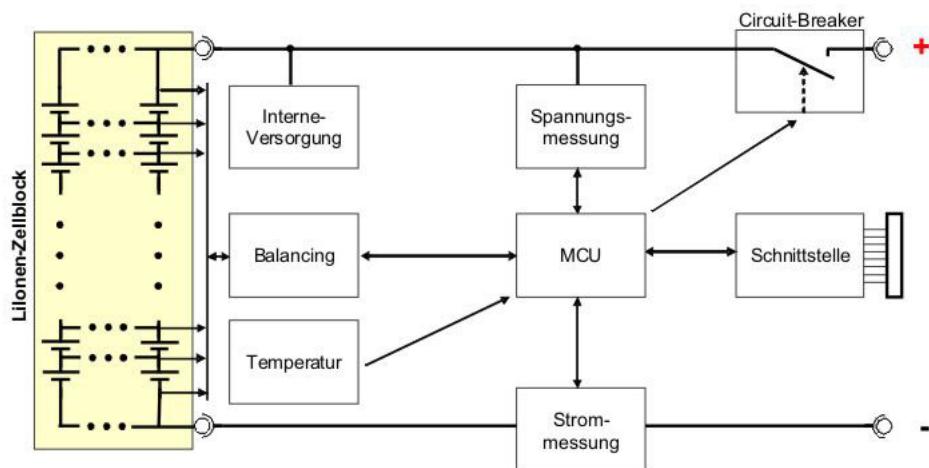


Abbildung III.10: Grundschaltung eines Batteriemanagementsystems[41]

Grundsätzlich setzt sich ein vollständiges Batteriemanagementsystem aus folgenden Komponenten zusammen:

- **Cell Supervising Circuit(CSC):**

Die Aufgabe des CSC besteht darin die Zellen auf Spannung und Temperatur zu überwachen.

- **Kontrolleinheit:**

Die Kontrolleinheit berechnet die State of Charge (SOC), die State of Health (SOH) und überprüft auch die Funktionalität der Batterien (State of Function). Außerdem wird von der Kontrolleinheit auch der Ladeausgleich gesteuert und kommuniziert über eine serielle Schnittstelle mit einem Prozessor.

- **Circuit Breaker:**

Der Circuit Breaker trennt im Fehlerfall die Batterie von der Last. Dies erfolgt mithilfe eines HS-Kontaktors.

- **Strommessvorrichtung:**

Diese Komponente ist für die Messung des Stromes zuständig.

- **Temperaturüberwachung:**

Diese Komponente überprüft, ob sich die Batterien oder die Akkupacks in einem zulässigen Temperaturbereich befinden.

²⁸vgl. [41]

5.5.1 Komponenten eines BMS

Cell Supervising Circuit (CSC): Die erste Komponente eines Batteriemanagementsystem ist für die Spannungs- und Temperaturüberwachung der einzelnen Zellen zuständig und wird als Cell Supervising Circuit (CSC) bezeichnet. Ein Akkusystem besteht immer aus mindestens 2 einzelnen Zellen, oftmals jedoch aus mehreren. Deswegen ist die Spannungs- und Temperaturüberwachung jeder einzelnen Zelle nicht möglich. Es kommt durchaus vor, dass mehrere einzelne Zellen zu sogenannten Akkupacks zusammengeschraubt oder zusammengeschweißt werden. Man hat dann wiederum die Möglichkeit, jedes Akkupack für sich mithilfe eines CSC zu überwachen.

Kontrolleinheit: Die nächste Komponente wird auch als Kontrolleinheit bezeichnet. Die Aufgabe dieser Komponente liegt darin, die SOC (State of Charge) und auch die SOH (State of Health) zu berechnen. Außerdem steuert die Kontrolleinheit auch den Ladeausgleich der einzelnen Zellen oder der Akkupacks. Diese Komponente übernimmt auch die Kommunikation des Batteriemanagementsystems mit anderen angeschlossenen Einheiten. Diese Kommunikation erfolgt über eine serielle Schnittstelle wie den I2C-Bus oder dem CAN-Bus. Die Werte (SOC und SOH) und auch die SOF (State of Function) werden dann an einen Prozessor übermittel auf dem die BMS-Software läuft und außerdem der SOC-Algorithmus implementiert ist. Die Kontrolleinheit ist fähig sich selbst in einen Ruhezustand zu versetzen um den eigenen Stromverbrauch um ein Minimum zu reduzieren.

- **State of Health (SOH):**

Beschreibt den aktuellen Alterungszustand der Batterie. Ein Kriterium dafür ist, welche Ladungsmengen die Zellen noch aufnehmen. Je älter die Akkumulatoren werden, desto weniger Aufnahmevermögen haben sie.

- **State of Charge (SOC):**

Beschreibt den momentanen Ladezustand der Batterie. Außerdem gibt er Auskunft darüber, wie viel beziehungsweise wie lange die Batterie noch Energie bereitstellt. Beim Aufladen der Akkus gibt es an, wie viel Energie er noch aufnehmen kann.

- **State of Function (SOF):**

Gibt die Funktionalität der Batterie an. State of Function beschreibt die Leistungsfähigkeit der Batterie. Also wie viel kW der Energiespeicher dem Motor zum Beispiel bereitstellen kann. Die Leistungsfähigkeit lässt mit zunehmendem Batteriealter nach.

Circuit-Breaker: Tritt ein Fehler bei einer einzelnen Zelle oder auch einem ganzen Akkupack auf, wird diese Batterie mithilfe eines HS-Kontaktors (Circuit-Breaker) von der Last getrennt. Dies schützt den Akkumulator. Dieser Kontaktor übernimmt außerdem noch die Trennung eines Akkumulatoren im Ruhezustand. Fehler die durch Trennen der Last beseitigt werden können sind zum Beispiel Kurzschlüsse oder auch Übertemperatur. Für den Kurzschlussfall sind meisten auch noch Schmelzsicherungen (eine Art Sollbruchstelle im Stromkreis; die Wärmewirkung des Stromes wird ausgenutzt) verbaut die verhindern, dass Leitungen oder auch das Gehäuse in Flammen aufgehen.

Strommessvorrichtung: Diese Komponente ist wie der Name schon beschreibt, für die Messung des Stromes zuständig. Oftmals werden dazu zwei voneinander unabhängige Systeme verwendet. Um den Strom messen zu können, wird ein Messsensor verwendet. Dies ist meist ein einfacher Widerstand. Bei der zweiten Methode wird der Strom über das elektromagnetische Feld gemessen.

Temperaturüberwachung: Die letzte Komponente, die benötigt wird, um das Batteriemanagementsystem zu vervollständigen, ist für den Temperaturausgleich zuständig. Das heißt, es wird überwacht ob sich der Akkumulator in einem zulässigen Temperaturbereich findet. Sollte das nicht der Fall sein, können innere sowie auch äußere Schäden an der Batterie entstehen. Außerdem wirkt sich die Temperatur auf die Lebensdauer der Akkus auf.

5.5.2 Battery-Balancing

Der Ausdruck Balancing bezogen auf Akkumulatoren bedeutet so viel wie Ladeausgleich. Ohne Battery-Balancing bestimmt in einem Mehrzellen-Akku immer die schwächste Zelle darüber, welche Kapazität oder Spannung das Gesamtsystem aufweist. Das ergibt sich daraus, da sich jede Zelle minimal von einer anderen Zelle, durch ihre chemischen Struktur, unterscheidet. Einzelne Batteriezellen können auch unterschiedlich altern und deswegen kann man nie sicherstellen, dass jede Zelle exakt die identische Kapazität aufweist. Manche Zellen laden etwas schneller oder langsamer als andere. Wiederrum andere Batterien entladen sich etwas zügiger oder eben auch langsamer. In der Regel gibt es zwei verschiedene Arten von Battery-Balancing.

- **Passives Battery-Balancing**
- **Aktives Battery-Balancing**

Akkupacks:

"Cluster oder Akkupacks bestehen zur Erhöhung der Nennspannung in der Regel aus mehreren in Reihe geschalteten Einzelzellen oder Zellblöcken. Fertigungs- und alterungsbedingt gibt es hierbei Schwankungen in der Kapazität, im Innenwiderstand und weiteren Parametern dieser Zellen. Die schwächste Zelle ist dabei bestimmend, wie viel geladen oder entladen werden darf. Im praktischen Einsatz von mehrzelligen in Reihe geschalteten Akkus führt dieser Umstand dazu, dass die Zellen in Reihe unterschiedlich geladen und entladen werden."

Es kommt dann im Verbund zu kritischer Tiefentladung oder bei der Ladung zu einer Überladung und Überschreiten der Ladeschlussspannung einzelner Zellen. Je nach Typ kann es dabei zu einer irreversiblen Schädigung einzelner Zellen kommen. Die Folge: das gesamte Akkupack verliert an Kapazität".²⁹ Um das zu verhindern, spielen im Batteriemanagementsystem die Balancer eine wichtige Rolle.

²⁹Quelle des Zitat: [40]

6 Synchronmaschine mit Dauermagneterregung

6.1 Allgemeines

Die permanenterregte Synchronmaschine benötigt keine zusätzlichen Komponenten für die Einspeisung des Erregersystems. Neben dem Wegfall der Schleifringe bzw. des Kommutators hat die PSM noch weitere Vorteile:

- Aufgrund der Erregung mit Permanentmagneten ist die Einspeisung einer flussbildenden Blindstromkomponente, wie bei der Asynchronmaschine bekannt ist, nicht notwendig. Somit ist der einzuspeisende Strom und damit der Energieverbrauch für vergleichbare Maschinen kleiner³⁰.
- Weiters erlauben die fehlende Läufernutung und die hohe Remanenzflussdichte der Dauermagneten höhere Luftspaltflussdichten, dadurch lassen sich auch höhere Leistungsdaten realisieren.

Verglichen mit Asynchronmaschinen haben permanenterregte Synchronmotoren also eine mindestens doppelt so große Bemessungsleistung bei gleicher Baugröße, zudem besitzen sie ebenfalls weniger Gesamtverluste. Die PSM müssen jedoch anwendungsspezifischer ausgelegt werden, denn es entfallen alle Einflussmöglichkeiten auf die Betriebsdaten, speziell auf Betrag und Phasenlage des Ständerstroms, die sonst durch die Änderung des Feldes über den Erregerstrom gegeben sind.

6.2 Aufbau

Um eine gute Ausnutzung des Bauvolumens realisieren zu können, wird der Ständer meist mit einer sechspoligen Drehstromwicklung ausgeführt. Der Läufer ist dabei wie in folgender Abbildung beschrieben mit Dauermagneten ausgeführt. Große Aussparungen im Läuferblech (2) reduzieren das Trägheitsmoment und führen zu besseren dynamischen Eigenschaften³¹.

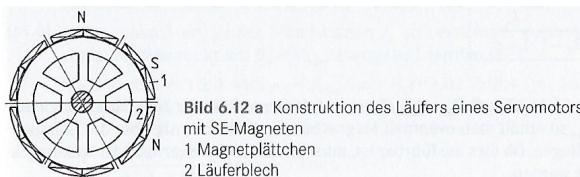


Abbildung III.11: Läufer einer dauerstärkerregten Synchronmaschine [28]

6.3 Funktionsweise

Im Motorbetrieb wird an die Klemmen der Ständerwicklungen ein Drehstrom angelegt und dadurch ein sinusförmiges Drehfeld erzeugt. Da sich ungleiche magnetische Pole anziehen, wird der Rotor mit seinem zugehörigen Magnetfeld synchron mit dem angelegten Drehfeld mitbewegt. Im Leerlauf stehen sich also der Nordpol des Stator-Drehfelds und der Südpol des permanenterregten Rotor-Magnetfelds exakt gegenüber, die Drehzahl des Läufers ist also synchron mit der Drehzahl des angelegten Drehfelds. Bei bremsender Last eilt das Magnetfeld des Permanentmagneten dem Stator-Drehfeld um den Polradwinkel nach. Die Größe des Winkels stellt sich also abhängig von der Stärke des Lastdrehmoments ein. Dies kann jedoch nur bis zum sogenannten Kippmoment (Polradwinkel $\vartheta = 90^\circ$) gesteigert werden. Übersteigt das Drehmoment der Last das Kippmoment, so spricht man vom „Abreißen“ der magnetischen Felder und die Synchronmaschine bleibt stehen. Das selbe gilt für den Generatorbetrieb, hier eilt aber das Drehfeld des Rotors vor. Bei Frequenzumrichterspeisung mit Feldorientierung kann jedoch dauerhaft mit $\vartheta = +/- 90^\circ$ gefahren werden, man spricht von sogenannter Querstromspeisung, der Zusammenhang zwischen (Läufer)-Feld und (Ständer)-Strom entspricht dann jenem der fremderregten Gleichstrommaschine³².

³⁰vgl. [37], S. 15ff.

³¹vgl. [28], S. 348ff; S. 405

³²vgl. [57]

6.4 Auswertung der Antriebswelle (Encoder)

Für den Betrieb einer permanentmagnetenerregten Synchronmaschine wird immer ein zugehöriger Frequenzumrichter benötigt. Um eine gute Regelung einer Synchronmaschine gewährleisten zu können, benötigt dieser die Rückmeldung von einem Resolver (Encoder) oder einem hochauflösenden Inkrementalgeber, welcher im Motorgehäuse integriert ist. Denn im Betrieb mit sinusförmigen Strömen muss die exakte Läuferfeldlage bekannt sein, um eine feldorientierte Regelung durchführen zu können³³.

Die Übertragung des elektrischen Signals erfolgt in Synchronmaschinen mit eingebauten Dauermagneten am häufigsten mit einem Sinus/Cosinus-Sensor. Der Sensor besteht hierbei aus zwei Versorgungsleitungen (positive Spannungsversorgung = 5V; Ground = 0V) und zwei Sensordrähten. Über die zwei Sensordrähte wird das Spannungssignal (0-5V) abhängig vom aktuellen Stand der Motorwelle ausgegeben. Betrachtet man die Spannungswerte über den gesamten Winkel der Motorwelle, erkennt man zwei sinusförmige Kurven, die um 90° versetzt sind. Bei einer korrekten Auswertung dieser Signale kann der aktuelle Stand der Motorwelle in jeder beliebigen Position absolut bestimmt werden.

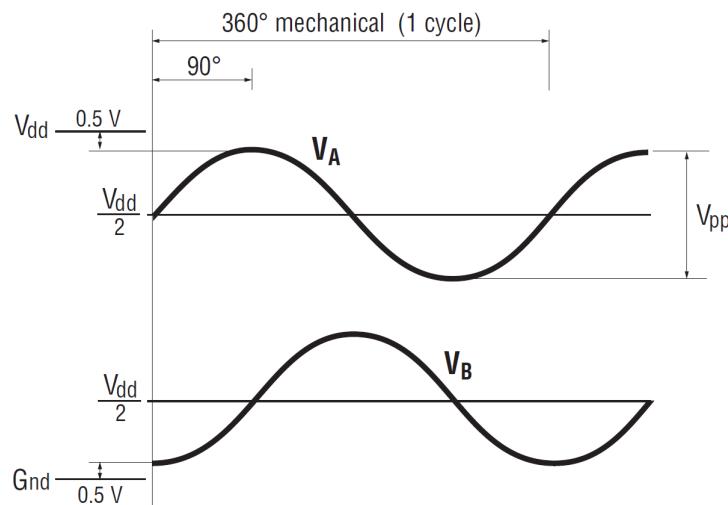


Abbildung III.12: Ausgabe eines Sinus/Cosinus-Sensors [13]

³³vgl. [28], S. 405.

7 Curtis Controller

7.1 Allgemeines

Der Curtis Controller ermöglicht eine genaue, zuverlässige und hohoeffiziente Regelung von Drehzahl und Drehmoment bei Wechselstrom-Induktionsmotoren (ACIM) und Permanentmagnet-Synchronmotoren (PSM). Dieser Motorcontroller verfügt über zwei unabhängige Mikroprozessoren, um gleichzeitig eine außergewöhnliche Leistungsfähigkeit und funktionale Sicherheit gewährleisten zu können.

Der primäre Mikroprozessor führt eine fortschrittliche feldorientierte AC-Motorregelung durch, ebenso beinhaltet er einen weiteren integrierten Logik-Prozessor für eine zeitgleiche Operation durch die VCL-Software. Der zweite Mikroprozessor überwacht kontinuierlich den Betrieb des Gesamtsystems. Er misst Eingänge und kontrolliert die zugehörigen Ergebnisse, weiters überprüft er kritische Zeitpunkte und Operationen.

Die Vehicle-Control-Language (VCL) ist eine innovative Programmiersprache, welche von Curtis entwickelt wurde. Sehr viele einzigartige Funktionen sind in dieser Programmiersprache enthalten, weiters können bei Bedarf selbst Funktionen erstellt und konfiguriert werden. VCL eröffnet neue Möglichkeiten der Anpassung, sodass bestimmte fahrzeugspezifische Anwendungen schnell und einfach in der Motorsteuerung selbst erstellt werden können, um den Einbau von zusätzlichen Steuer-Modulen verhindern zu können.

Für die umfassende Einsatzmöglichkeit dieses Controllers sind ebenfalls sehr wichtige Kommunikationsmöglichkeit über den CAN-Bus gegeben. Ein- und Ausgänge können im gesamten System geteilt und optimal gemeinsam genutzt werden, wodurch die Verkabelung minimiert und zusätzliche Applikationsmöglichkeiten erstellt werden können, die häufig die Kosten des Gesamtsystems senken.

Dieser Motorcontroller ist eine ideale Lösung für Motorantriebe in der Anwendung für Elektrofahrzeuge, Hebevorrichtungen und Doppelmotorantriebe³⁴.



Abbildung III.13: Übersicht der häufigsten Bauformen eines Curtis Controllers [13]

³⁴vgl. [13], S. 1.

7.2 Feldorientierte Regelung

"Die herkömmliche Technik zur Regelung von PSM wird als Sechsstufen- oder Trapezsteuerung bezeichnet. Dabei wird der Stator in einem sechsstufigen Prozess angesteuert, der Schwankungen des erzeugten Drehmoments hervorruft. Jedes Wicklungspaar wird einzeln erregt, bis der Rotor die nächste Position erreicht, dann wird der Motor zum nächsten Schritt kommutiert. Skalare Techniken sind jedoch für Anwendungen mit dynamisch wechselnden Lasten nicht präzise genug". Durch den Einsatz der feldorientierten Regelung lässt sich die Präzision, Effizienz und Lebensdauer des Antriebs erheblich steigern, weiters lassen sich bei hohen und niedrigen Drehzahlen leistungsstarke Drehmomentregelungen realisieren³⁵.

Die feldorientierte Regelung (auch Vektorregelung genannt) ist ein sinusförmiges Kommutierungsverfahren. Der Motorcontroller hat die Aufgabe die Statorströme zu berechnen, um den Rotor basierend auf der Stromrückkoppelung des Motors ansteuern zu können. Abgeleitet von der Raumzeigerdarstellung für Wechselspannungen und -strömen und deren Bezug zueinander wird ein rotierendes Koordinatensystem mit den Größen Drehmoment und magnetische Flussdichte als Achsen erstellt. Das Verfahren wandelt die Statorströme über dieses Koordinatensystem in magnetische Flussdichte und Drehmoment erzeugende Komponenten um. Zudem regelt es die Statorströme über einen PID-Regler und wandelt sie dann in drei Spannungswerte zurück, aus denen wiederum der PWM-Ausgang erstellt wird. Dieser ist dann auch für das sinusförmige Kommutierungssignal verantwortlich³⁶.

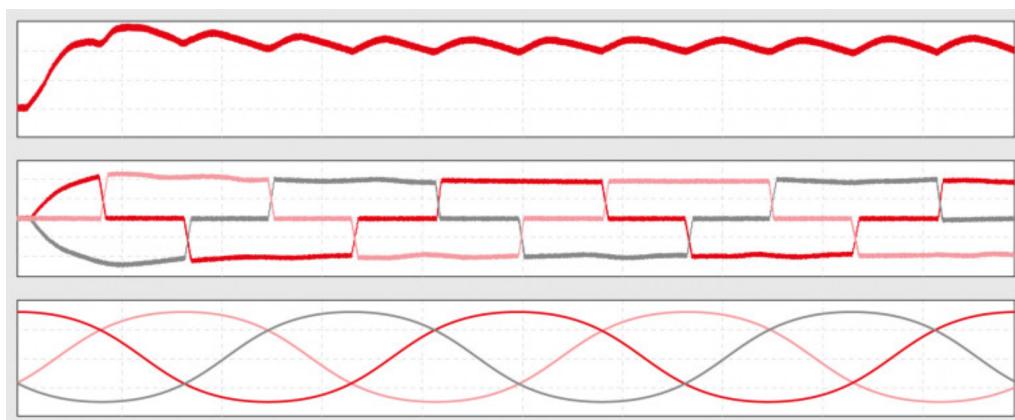


Abbildung III.14: Kommutierung mittels Trapezsteuerung [31]

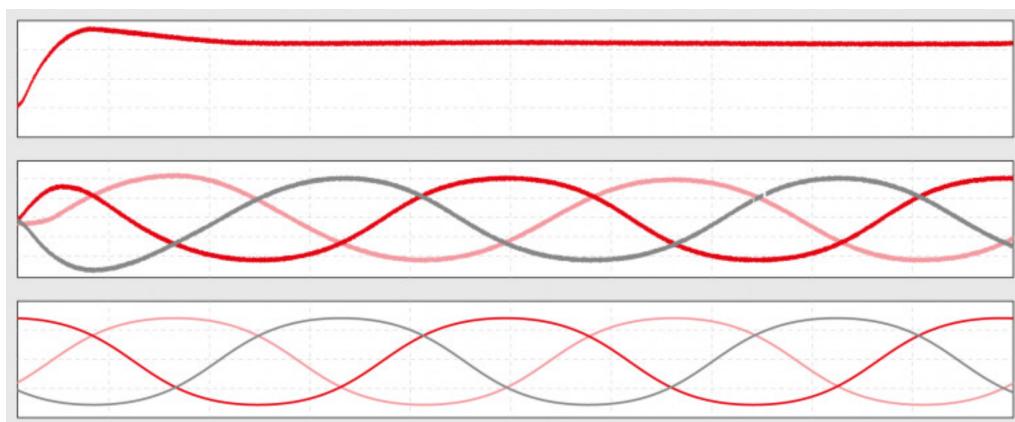


Abbildung III.15: Kommutierung mittels Vektorregelung [31]

³⁵vgl. [42]

³⁶vgl. [31]

8 Der Regler

8.1 Einleitung

"Regelungen sind ein Bestandteil unseres Lebens und das nicht nur seit Erfindung der Dampfmaschine.

Allein schon der aufrechte Gang funktioniert nur mit Regelung. Dabei wirken die Sinne als Sensoren, das Gehirn als Regler und die Muskeln als Aktoren. Weitere Regelungen in unserem Körper sind z.B. die Konstanthaltung der Körpertemperatur, der Blutdruck, die Anpassung der Pupille auf Helligkeitsänderungen usw.

Der Begriff Regelung ist zu unterscheiden von dem im allgemeinen Sprachgebrauch oft synonym gebrauchten Begriff der Steuerung. Das Steuern ist ein rein vorwärts gerichteter Prozess ohne Rückkopplung. Die Ausgangsgröße wird dabei nicht überwacht und kann sich durch Störungen von außen verändern. Ein Beispiel ist die Steuerung eines Elektromotors mit einer einstellbaren Spannung. Durch Laständerungen wird sich die Drehzahl des Motors ändern. Soll nun die Drehzahl konstant gehalten werden, bedarf es einer Rückkopplung, um über die Spannung die Drehzahl anzupassen. Diese Rückkopplung ist das Kennzeichen einer Regelung.

Das Regeln ist ein Vorgang, bei dem die Ausgangsgröße, im Beispiel die Drehzahl, fortlaufend überwacht wird und bei Abweichung über die Stellgröße, im Beispiel die Spannung, korrigiert wird. Der sich dabei ergebende Wirkungsablauf findet in einem geschlossenen Kreis, dem Regelkreis, statt.

8.2 Der Regelkreis

Das Prinzip einer Regelung ist das fortlaufende Messen – Vergleichen – Stellen.

- **Messen**

Die Regelgröße wird mittels Sensoren gemessen.

- **Vergleichen**

Der Wert der Regelgröße wird mit dem Sollwert verglichen. Die Differenz ist die Regelabweichung.

- **Stellen**

Aus der Regelabweichung wird unter Berücksichtigung der dynamischen Eigenschaften der Regelstrecke die Stellgröße bestimmt.

Ein Regelkreis dient dazu, eine vorgegebene physikalische Größe, die Regelgröße, auf einen gewünschten Wert (Sollwert) zu bringen und dort zu halten, unabhängig von eventuell auftretenden Störungen. Um die Regelungsaufgabe zu erfüllen, muss der Augenblickswert der Regelgröße – der Istwert – gemessen und mit dem Sollwert verglichen werden. Auftretende Abweichungen müssen in geeigneter Art und Weise nachgestellt werden.

Um nun diese Aufgabe technisch zu lösen, gibt es die Regelungstechnik. Sie baut im wesentlichen auf die mathematische Beschreibung und Modellbildung des Systems Regelkreis. Zur Modellierung, Beschreibung und Simulation werden Blockschaltbilder mit diskreten Signalgliedern verwendet".³⁷

³⁷Zitatquelle: [59]

Ein Regelkreis besteht entsprechend des vereinfachten Blockschaltbildes, wie es meist in der Regelungstechnik verwendet wird, aus den Hauptteilen Regler und Regelstrecke:

- **Regler G_R**

Um die Regelabweichung zu minimieren müssen Korrekturmaßnahmen ergriffen werden.

- **Regelstrecke G_S**

Das zu regelnde System

- **Führungsgröße w (Sollwert)**

Vorgegebener Wert, auf dem die Regelgröße durch die Regelung gehalten werden soll.

- **Regelgröße x (Istwert)**

Die Ausgangsgröße der Regelstrecke wird für den Vergleich mit dem Sollwert bzw. zur Berechnung der Regelabweichung rückgekoppelt.

- **Regelabweichung e**

Differenz zwischen Führungsgröße und Regelgröße $e = w - x$, bildet die eigentliche Eingangsgröße des Reglers.

- **Stellgröße y**

Die Ausgangsgröße des Reglers wird vom zu regelnden System beeinflusst.

- **Störgröße z**

Es können unvorhersehbare Störgrößen auftreten, die ebenfalls ausgeregelt werden müssen.

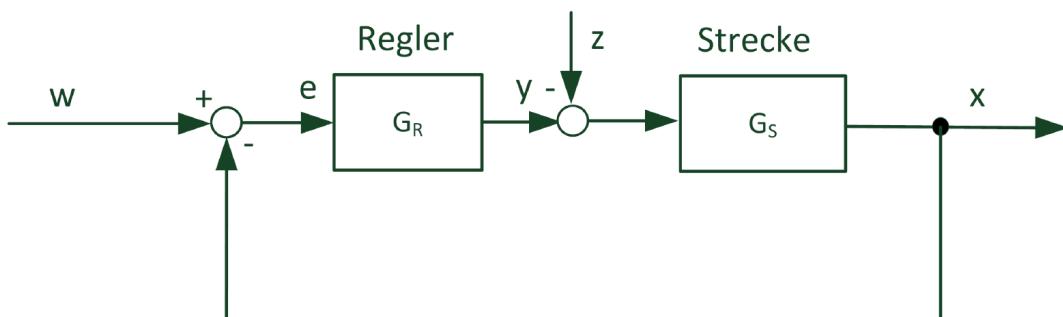


Abbildung III.16: Das Blockschaltbild eines allgemeinen Regelkreises [24]

8.3 Der PID-Regler

Der PID-Regler vereint die guten Eigenschaften der anderen klassischen Regler. Der PID-Regler ist genau und sehr schnell, in den meisten Anwendungen kann dieser Regler deshalb verwendet werden. Vorab sollte man jedoch überprüfen, ob ein einfacherer bzw. billigerer Regler für die Realisierung der gewünschten Anwendung ebenfalls ausreicht.

Der PID-Regler besteht grundlegend aus drei einzelnen Reglern, die mit einander kombiniert werden:

P-Anteil

Der proportionalwirkende Regler multipliziert die Regelabweichung mit seinem Verstärkungsfaktor K_P und gibt das Ergebnis unverzögert weiter. Der P-geregelte Kreis ist einfach und mittelschnell im Vergleich zu anderen Regelungen. Das Problem hierbei ist die bleibende Regelabweichung!

$$\text{Reglergleichung: } y(t) = K_P \cdot e(t) \quad \text{bzw.} \quad G_R = K_P$$

I-Anteil

Der integralwirkende Regler summiert die Regelabweichung über der Zeit auf und multipliziert die Summe (d.h. das Integral) mit dem Faktor K_I . Je länger eine Regelabweichung ansteht, desto größer wird die Stellgröße des I-Reglers. Der I-geregelte Kreis ist langsam im Vergleich zu anderen Regelungen. Er hat aber den Vorteil, dass die Abweichung vollständig eliminiert wird.

$$\text{Reglergleichung: } y(t) = K_I \cdot \int_0^t e(t) dt \quad \text{bzw.} \quad G_R = \frac{K_I}{s}$$

D-Anteil

Der D-Anteil ist ein Differenzierer, der nur in Verbindung mit anderen Reglern eingesetzt wird. Er reagiert nicht auf die Regelabweichung, sondern nur auf deren Änderungsgeschwindigkeit. Je schneller sich das Signal ändert, desto größer ist die Ausgangsgröße, diese wird noch mit K_D multipliziert.

Ein Nachteil aller Regler mit D-Anteil kann die Unruhe im Kreis sein. Ist das Sensorsignal verrauscht, so wird dieses Rauschen durch das Differenzieren weiter verstärkt und wieder in den Kreis hineingegeben. Dadurch wird der Aktor stärker belastet. Solche Probleme können aber durch Anpassung der Regelparameter oder mit dem Hinzufügen eines Filters behoben werden^{38, 39}.

$$\text{Reglergleichung: } y(t) = K_D \cdot \frac{de(t)}{dt} \quad \text{bzw.} \quad G_R = K_D \cdot s$$

³⁸vgl. [47]

³⁹vgl. [24], Kapitel 4

Kombiniert man also die drei unterschiedlichen Regler miteinander, so erhält man den sogenannten PID-Regler, dieser vereint die guten Eigenschaften der einzelnen Regler. Der P-Regler ist für die schnellen Korrekturen zuständig, er reagiert ohne Verzögerung auf die Regelabweichung. Der I-Regler überwacht die Regelung des P-Reglers und korrigiert diese über die Zeit, um eventuelle Regelabweichungen auszubessern. Der D-Anteil verstärkt bei schnellen Veränderungen beide Regelkreise, um das Ansprechverhalten zu verbessern⁴⁰.

Reglergleichung: $y(t) = K_P \cdot e(t) + K_I \cdot \int_0^t e(t) dt + K_D \cdot \frac{de(t)}{dt}$ bzw.
 $G_R = K_P + \frac{K_I}{s} + K_D \cdot s$

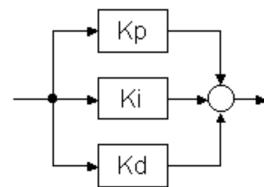


Abbildung III.17: Zusammensetzung des PID-Reglers [59]

Hier sind für ein besseres Verständnis die Sprungantworten der unterschiedlichen klassischen Reglertypen dargestellt. Der Regelkreis ist geschlossen, ein PT2-Glied bildet die Regelstrecke.

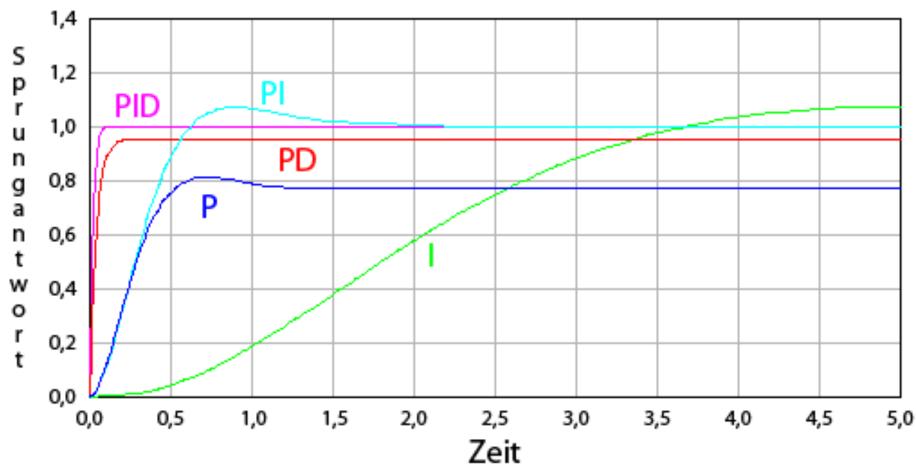


Abbildung III.18: Vergleich der verschiedenen Reglertypen [47]

⁴⁰vgl. [47]

9 Bussysteme

9.1 CAN-Bus

Controller Area Network ist eine serielle Netzwerktechnologie, die ursprünglich für die Automobilindustrie, insbesondere für europäische Autos, entwickelt wurde. Der CAN-Bus wird hauptsächlich in embedded systems verwendet und ist eine Netzwerktechnologie, die eine schnelle Kommunikation zwischen Mikrocontrollern bis hin zu Echtzeitanforderungen ermöglicht.

CAN ist ein Zweidraht-Halbduplex-Hochgeschwindigkeitsnetzwerksystem⁴¹, das herkömmlichen seriellen Technologien wie RS232 in Bezug auf Funktionalität und Zuverlässigkeit weit überlegen ist und dennoch sind CAN-Implementierungen kostengünstiger.⁴²

Es gibt im Gegensatz zu dem SPI-Bus hier keinen Master und Slave. Zur Übertragung wird eine Twisted-Pair Leitung mit einem positiven und einem negativen CAN-Signal (CAN-High/CAN-Low) benötigt. Parallel dazu werden die Bus-Teilnehmen (CAN-Nodes) geschalten.

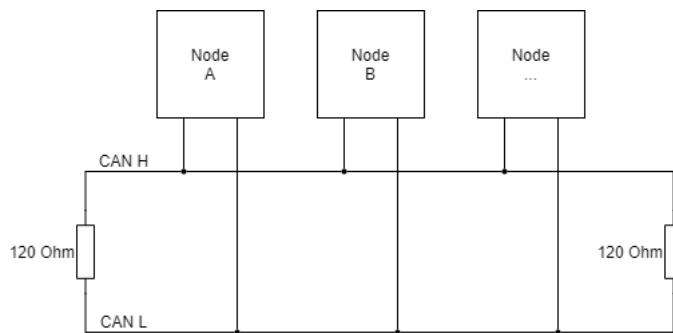


Abbildung III.19: Aufbau einer CAN-Bus Leitung

9.2 SPI-Bus

Der SPI-Bus (Serial Peripheral Interface) wurde von Motorola entwickelt, um eine synchrone serielle Vollduplex-Kommunikation zwischen Master- und Slave-Geräten zu ermöglichen. Er wird üblicherweise für die Kommunikation mit Flash-Speichern, Sensoren, Echtzeitzählern, Analog-Digital-Wandlern und mehr verwendet.

Eine Standard-SPI-Verbindung umfasst einen Master, der über die Leitungen Serial Clock (SCK), Master Out Slave In (MOSI), Master In Slave Out (MISO) und Slave Select (SS) mit Slaves verbunden ist. Die SCK-, MOSI- und MISO-Signale können von Slaves gemeinsam genutzt werden, während jeder Slave über eine eindeutige SS-Leitung verfügt.⁴³

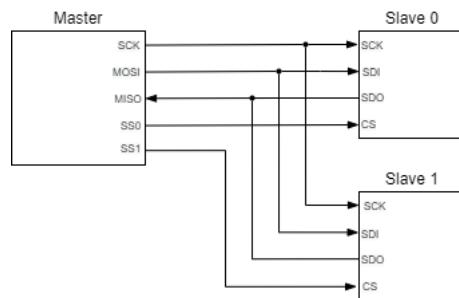


Abbildung III.20: Aufbau einer SPI-Bus Verbindung

⁴¹Halb-Duplex und Voll-Duplex bestimmen, ob Hosts Daten gleichzeitig senden und empfangen können.

⁴²vgl. [58]

⁴³vgl. [11], Abschnitt 1

10 Programmiersprachen

10.1 Python

Python ist eine interpretierte, interaktive, objektorientierte Programmiersprache. Sie enthält Module, Ausnahmen, dynamische Typisierung, dynamische Datentypen auf sehr hoher Ebene und Klassen. Der Code wird automatisch zu Bytecode kompiliert und ausgeführt. Daher eignet sich Python zur Verwendung als Skriptsprache, Implementierungssprache für Webanwendungen. Ebenso kann sie in C und C ++ erweitert werden, wodurch Python die Geschwindigkeit bereitstellen kann, die für rechenintensive Aufgaben erforderlich ist. Aufgrund seiner starken Strukturierungskonstrukte und seiner konsequenten Verwendung von Objekten und objektorientierter Programmierung ermöglicht Python das Schreiben klarer, logischer Anwendungen für kleine und große Aufgaben. Es verfügt über Integrierte Datentypen auf hoher Ebene: Zeichenfolgen, Listen, Wörterbücher, sowie die üblichen Kontrollstrukturen: if, if-else, if-elif-else, while und noch viel mehr. Ebenso gibt es eine sehr große Anzahl an Bibliotheken, welche sonst schwere Aufgaben sehr einfach gestalten.⁴⁴

```
print("HelloWorld")
```

Code Listing III.1: Hello World Programm in Pyhton

10.2 JavaScript

JavaScript ist eine benutzerfreundliche Skriptsprache für Objekte, mit der Live-Online-Anwendungen erstellt werden können, die Objekte und Ressourcen auf Clients und Servern miteinander verknüpfen. Während Java von Programmierern zum Erstellen neuer Objekte und Applets verwendet wird, wurde JavaScript für HTML-Seitenautoren und Entwickler von Unternehmensanwendungen entwickelt, um das Verhalten von Objekten, die entweder auf dem Client oder auf dem Server ausgeführt werden, dynamisch zu skripten. JavaScript ist kann von Personen mit wenig oder keiner Programmiererfahrung verwendet werden, um schnell komplexe Anwendungen zu erstellen. Das Design von JavaScript ist speziell für das Internet und die Erstellung netzwerkzentrierter Anwendungen entwickelt worden.⁴⁵

```
console.log('HelloWorld');
```

Code Listing III.2: Hello World Programm in JavaScript

⁴⁴vgl- [29], Abschnitt 1.1

⁴⁵vgl. [10], Einleitung

Kapitel IV

Mechanische Umsetzung

1 Gehäuse

1.1 Anforderung an das Gehäuse

Da das Grundprodukt eine Ducati S4 Monster 2001 mit Verbrennungsmotor war, musste der Motor entfernt werden, um die benötigten Teile für eine Umrüstung auf E-Antrieb unterbringen zu können. Bei allen Motorrädern ist der Motorblock ein Teil des Gehäuses beziehungsweise des Rahmens. Aus diesem Grund musste, statt des Verbrennungsmotors, ein platzsparender Ersatz gefunden werden. Das neue Gehäuse muss also die, bei einer Fahrt, auftretenden Kräfte und Spannungen aufnehmen können. Die Schraubpunkte, mit denen der Rahmen des Motorrades zuvor zusammengehalten wurde, mussten ebenfalls im selben Bauteil ersetzt werden. Gleichzeitig mussten neue Schraubpunkte für Getriebe, Motor, Akkupacks, und weiteren Komponenten geschaffen werden, da sonst ein sicherer Betrieb nicht möglich wäre. Weiters sollte das neue Gehäuse einen Schlag- und Spritzschutz für die dahinter, im inneren liegenden Bauteile und Komponenten des Motorrades sein. Neben alldem soll natürlich auch der Fahrer nicht mit Körperteilen, oder sonstigen, am Körper anliegenden Gegenständen, in das Getriebe, oder beispielsweise die Motorsteuerung, gelangen können.

Zusammenfassend soll der Motorblockersatz folgendes übernehmen:

- Anfallende Kräfte in Normal-, sowie in Unfallsituationen verkraften.
- Schraubpunkte des Motorblocks ersetzen, ohne die das Motorrad in sich zusammenfallen würde.
- Neue Anschraubpunkte für Bauteile und Getriebe vorsehen.
- Schlag- und Spritzschutz für Bauteile und wichtige Komponenten, sowie Schutz für den Fahrer.

1.2 Dimensionierung

Die Dimensionierung richtete sich im Großen und Ganzen nach dem Platzbedarf der Bauteile und dem Gewicht, welches noch belegt werden darf, bis der Grenzwert erreicht ist. Nach der Wahl des Gesamtkonzepts beziehungsweise nachdem feststand, was alles für ein funktionstüchtiges Motorrad benötigt wird, könnte mit der Dimensionierung des Gehäuses begonnen werden.

1.3 Gewicht

Da die Akku-Zellen mit Abstand das schwerste am neuen Motorrad sind, musste, um nicht die Grenzwerte des vorhergehenden Motorrades zu sprengen, der Rest so Gewichtsparend wie möglich geplant werden. Anstatt von Stahl konnte durch Berechnungen auch Aluminium als ausreichendes Material ausfindig gemacht werden. Da Aluminium leichter als Stahl ist, wurde neben Kosten auch Gewicht gespart.

1.4 Gesamtgewicht des Zero-Emission-Power-Bikes:

Bezeichnung	Gewicht in kg
Akkuzellen	39,200
Akkupacks	3,269
Getriebe (ohne Seitenplatte)	13,031
Seitenplatte Links	5,067
Seitenplatte Rechts	5,821
BMS	1,100
Motorsteuerung	1,200
Akkusteuerung	0,700
Sonstiges (Schrauben, Leitungen,...)	2,900
Motorrad-Grundgerüst	79,000
Motor	13,000
Gesamt	164,288

Tabelle IV.1: Gewichtstabelle

1.5 Festlegung der Maße

Nach Absprache mit einigen Lehrern, Maschinenbau-Ingenieuren und dem Projektteam wurde als sinnvollster Ersatz für den Motorblock, zwei Platten ausgewählt. Die Platten enthielten zu Anfang nur die je 3 Bohrungen, als Ersatz für den Rahmen. Mit Fortlauf der Zeit und des Projektes wurden immer mehr Details, vor allem an der Linken Platte vorgenommen. Nach Fertigstellung der Seitenplatten musste das Material und die Stärke ausgewählt werden. Nach einigen statischen Berechnungen, war eine 20 mm Aluminiumplatte ausreichen für die anfallenden Kräfte. Mit der Entscheidung Aluminiumplatten zu verwenden, konnten Kosten, wie auch Gewicht gespart werden.

1.6 Material

Aluminiumlegierung:	3.3547 , AlMg4.5Mn, EN-AW 5083
Dichte:	2,660 kg/dm
Wärmeausdehnungskoeffizient:	0,0000 /C
Wärmeleitfähigkeit:	0,204 kW/m-C
Spezifische Wärme:	940,000 J/kg-C
Elastizitätsmodul:	70000,000 MPa
Poissonscher Beiwert:	0,390
Streckgrenze:	270,000 MPa
Zugfestigkeit:	345,000 MPa

Tabelle IV.2: Aluminium: AlMg4.5Mn Materialdaten

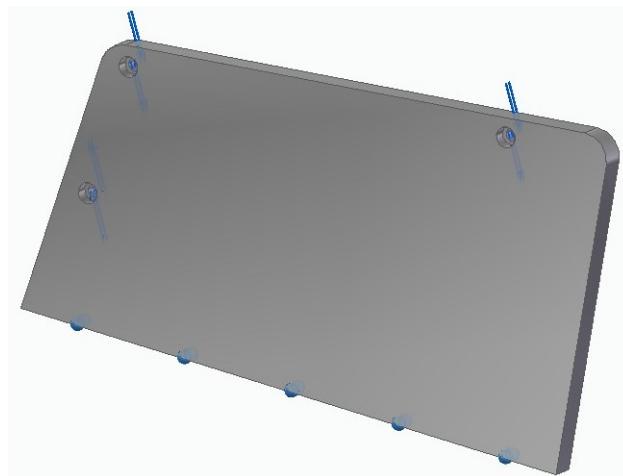


Abbildung IV.1: Seitenplatte Rechts

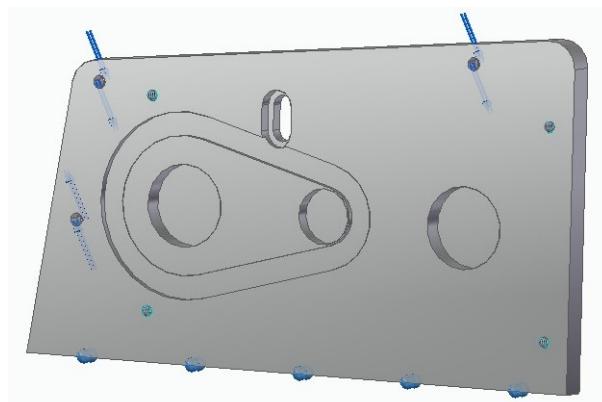


Abbildung IV.2: Seitenplatte Links Innenansicht

Neben den Platten, waren noch weitere kleinere Gehäuseteile nötig um den Rahmen neu in Betrieb zu nehmen. Dabei handelt es sich um den Achsenersatz für den Schwingarm, an dem das Hinterrad angebracht ist.



Abbildung IV.3: Wellenersatz

2 Getriebe

2.1 Aufgabe des Getriebes

Durch die hohen Umdrehungswerte des Elektromotors musste ein Getriebe diese herunterwandeln, weil ansonsten beim Start ein zu geringes Drehmoment vorhanden gewesen wäre und bei maximaler Drehzahl, eine theoretische Geschwindigkeit von gerundet 300 km/h, das Ergebnis gewesen wäre. Im Projekt wurde dieses Getriebe mit einem Kettengetriebe realisiert um ein Zahnradgetriebe zu vermeiden. Der Grund dafür wird unten näher erläutert.

2.2 Das Getriebe

Bei dem Getriebe wurde entschieden, dass kein Zahnradgetriebe verwendet werden wird, da ein solches in Öl getränkt sein muss und dafür die Getriebebox vollständig wasserdicht sein müsste. Stattdessen wurde ein Kettengetriebe als ausreichend empfunden. Nach reichlicher Recherche wurde klar, dass nicht nur eine zusätzliche Kette, sondern sogar zwei zusätzliche Ketten notwendig waren um ein Übertragungsverhältnis von 1: 9,25 zu erhalten. Die Zahnräder wären aufgrund der großen Drehmomente, der hohen Anzahl an Zähnen und des damit verbundenen Durchmessers zu groß gewesen. Somit entstand ein Fahrwerk mit insgesamt drei Ketten, sechs Kettenrädern und 2 Kettenspannern. Bei den Kettenrädern, sowie auch bei der Kette musste der Platzbedarf zu den auftretenden Kräften abgewogen werden. Die originale Kette ist eine aus der Normreihe B-1 10. Da aber in dieser Norm die Zahnräder größer sind, um größeren Kräften standhalten zu können, hätte ein größeres Getriebe eingeplant werden müssen. Nach Berechnungen könnte eine kleinere Norm ebenfalls als ausreichend befunden werden. Die maximalen Drehmomente in der Norm B-1 08, sind immer noch ausreichen für Extrem- und Alltagssituationen. Mit dieser Erkenntnis könnte wieder einiges an Platz gespart werden.



Abbildung IV.4: Getriebeansicht Seitlich

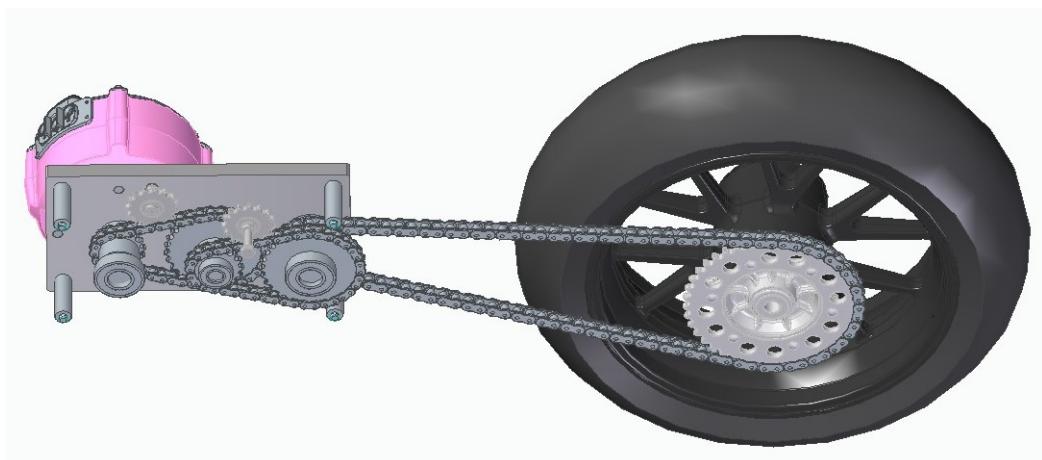


Abbildung IV.5: Getriebeansicht Schräg

Einzelteile

Die Zahnräder sind auf insgesamt 3 Achsen montiert, welche die Kraft von einem Kettenrad zum nächsten übertragen soll. Um dies zu gewährleisten, werden diese aus Stahl gefertigt, um das Risiko eines Reißens der Achse zu vermeiden. Die Zahnräder werden mit Passfedern und Schrauben an die Achse gepresst. Die Achsen sind Kugellagert in der linken Seitenplatte und der Aufbauplatte versenkt.

Achse 1 / Antriebsachse

Achse 1/Antriebsachse : Verbindet die Motorwelle mit dem ersten Zahnrad (15 Zähne B-1 08). Am anderen Ende befindet sich ein Kugellager.

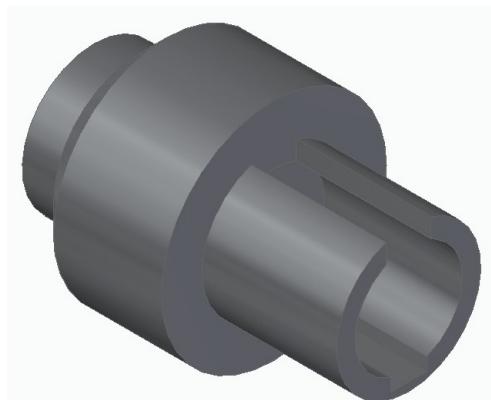


Abbildung IV.6: Achse 1/Antriebsachse

Achse 2

Am größerem Zylinder sitzt ein Zahnrad mit 30 Zähnen (B-1 08), welches mittels einer Kette mit dem ersten Zahnrad (15 Zähne B-1 08) von der 1. Achse verbunden ist. Über die Achse wird das Drehmoment und die Drehzahl auf das Nächste Zahnrad (16 Zähne B-1 08) übertragen. An beiden Enden ist jeweils ein Kugellager, wobei auf der rechten Seite, von dieser Perspektive aus gesehen, ein kleineres notwendig war, um den Kettenverlauf des Zahnrades nicht zu behindern. (Eine genauere Erklärung folgt.)



Abbildung IV.7: Achse 2

Achse 3

Dies ist die letzte Achse, bevor das Hinterrad angetrieben wird. Am größeren Zylinder befindet sich wieder ein 30-zähniges Kettenrad der Norm B-1 08 und am kleineren Zylinder ein 15-zähniges Zahnrad der Norm B-1 10. Bei dem Kettenrad mit 30 Zähnen war ein Eingriff in die

Norm-Bauform notwendig, um die Antriebskette nicht zu blockieren (Eine genauere Erklärung später). An beiden Seiten der Achse befindet sich jeweils ein Kugellager der selben Bauform.



Abbildung IV.8: Achse 3

Getriebegegenplatte und Abstandhalter

Für das Getriebe war, wie schon erwähnt, eine Gegenplatte notwendig. An diese Platte wird auch der Motor und das mittlere Akkupack befestigt. Mit 4 Schrauben und dazugehörigen Abstandhalter wird das Getriebe zusammengehalten. Die Abstandhalter sind 4 Stahlrohre mit Innendurchmesser 10 mm und Außendurchmesser 20 mm.



Abbildung IV.9: Getriebegegenplatte



Abbildung IV.10: Abstandhalter

Kettenspanner

Wenn Ketten zu schwingen beginnen, werden diese sehr schnell kaputt und beeinträchtigen das Fahrverhalten. Um diese Problem zu lösen werden bei Kettenantrieben immer Spannräder benötigt. Bei den ersten beiden Ketten, vom Motor ausgehend, ist jeweils eines vorhanden. Bei der letzten Kette kann diese am Anschraubpunkt der Hinterachse gespannt oder entspannt werden und deshalb ist kein Spannrad notwendig. Die beiden Kettenräder haben 15 Zähne und stammen aus der Norm B-1 08. Die beiden Spannräder werden mittels einer Außensechskantschraube M16 und 3 Muttern M16 befestigt. Das, vom Motor aus, erste Kettenrad ist an der Aufbauplatte montiert, dort wo auch der Motor befestigt ist. Das zweite Kettenrad ist auf der Seitenplatte befestigt. Für die Befestigung sind an beiden Platten Nuten eingefräst.



Abbildung IV.11: Kettenspanner

Kettenräder

Das Getriebe umfasst insgesamt fünf Kettenräder (ohne Antriebskettenrad an der Hinterachse) mit verschiedenen Größen, Bezogen auf die Anzahl der Zähne, aus zwei verschiedenen Normen, um das Getriebe mit an die originale Kette anpassen zu können:

ISO 08 B-1 Teilung 1/2 x 5/16"

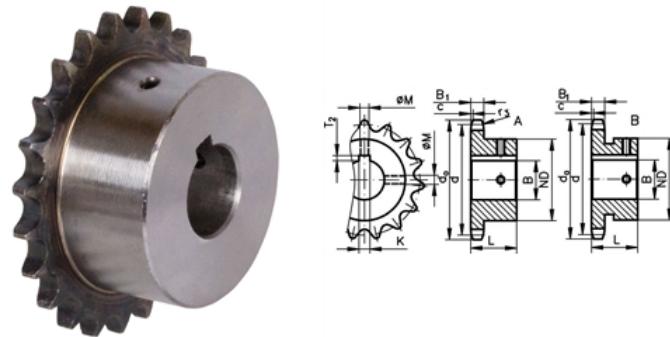


Abbildung IV.12: ISO 08 B-1

Werkstoff: Stahl C45. Zähne gefräst und induktiv gehärtet (ca. HRC 50). Einbaufertig, für diverse Wellendurchmesser. Fertigbohrung H7 -Rauwert Ra 1,6, Nut nach DIN 6885/1 auf Zahnspitze ausgerichtet, 2 Stellschraubengewinde, einmal auf Nut ausgerichtet, einmal 90° versetzt. Allgemeine Abmessungen: $B_1 = 7,2$ mm, $c = 1,3$ mm, $r_3 = 13$ mm. Weiter Daten sind aus der folgenden Tabelle zu entnehmen.

Produkt	Zähne	B H7	Type	da	d	ND	L	KH9	T2	M	Gewicht
		mm		mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg
10681532	15	32	B	65,5	61,09	49	28	10	3,3	M8	0,300
10581632	16	32	A	69,5	65,10	53	28	10	3,3	M8	0,334
10583038	30	38	A	126,1	121,50	80	30	10	3,3	M8	1,219

Tabelle IV.3: Auszug Wertetabelle ISO 08 B-1

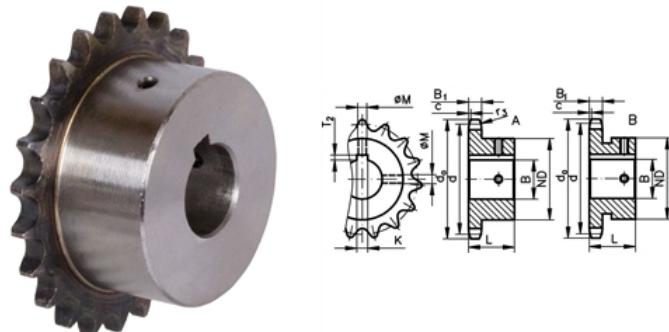
ISO 10 B-1 Teilung 5/8 x 3/8"


Abbildung IV.13: ISO 10 B-1

Werkstoff: Stahl C45. Zähne gefräst und induktiv gehärtet (ca. HRC 50). Einbaufertig, für diverse Wellendurchmesser. Fertigbohrung H7 -Rauwert Ra 1,6, Nut nach DIN 6885/1 auf Zahnspitze ausgerichtet, 2 Stellschraubengewinde, einmal auf Nut ausgerichtet, einmal 90° versetzt. Allgemeine Abmessungen: B1 = 9,1 mm, c = 1,6 mm, r3 = 16 mm. Weiter Daten sind aus der folgenden Tabelle zu entnehmen.

Produkt	Zähne	B H7	Type	da	d	ND	L	KH9	T2	M	Gewicht
		mm		mm	mm	mm	mm	mm	mm		kg
10681532	15	32	B	83,0	76,36	57	30	8	3,3	M6	0,501

Tabelle IV.4: Auszug Wertetabelle ISO 10 B-1

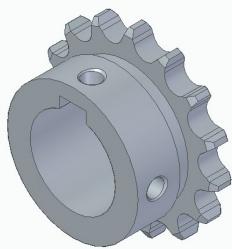


Abbildung IV.14: Kettenrad Z=15 B-1 08

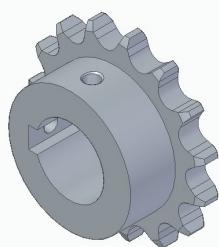


Abbildung IV.15: Kettenrad Z=15 B-1 10

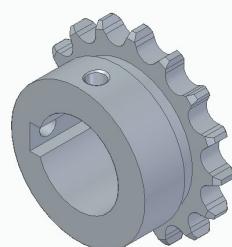


Abbildung IV.16: Kettenrad Z=16 B-1 08



Abbildung IV.17: Kettenrad Z=30 B-1 08



Abbildung IV.18: Ducati Kettenrad Z=37 B-1 10

Kugellager

Kugellager: Innendurchmesser 20 mm Außendurchmesser 42 mm Stärke 12 mm

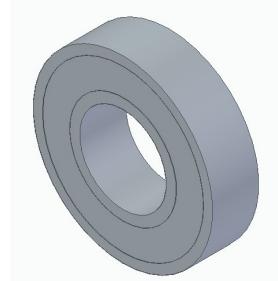


Abbildung IV.19: Kugellager 1

Kugellager: Innendurchmesser 30 mm Außendurchmesser 62 mm Stärke 16 mm

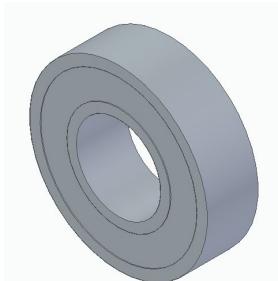


Abbildung IV.20: Kugellager 2

Vor Beginn der Planung, muss die Verfügbarkeit der Bauteile, durch Lieferanten und Firmen sichergestellt werden. Nach fixer Zusage von Lieferanten sowie verschiedenen Firmen wurde das Getriebe unter Hochdruck geplant. Da im Getriebe sehr hohe Kräfte aufkommen, muss garantiert sein, dass alles in der Genauigkeit eines Hundertstelmillimeter passt. Ebenfalls dürfen die Zahnräder nicht an Seitenplatten anstoßen oder streifen, weil ein enorm hoher Verschleiß die Folge wäre.

Das Getriebe ist eine Spezialanfertigung, welches für dieses Projekt erstellt wurde. Alle Abstände von Zahnrad zu Zahnrad, sind so klein wie möglich. Die Befestigungspunkte für den Aufbau, sind ebenfalls mit dem geringsten Abstand zu den Kettenrädern angebracht. Durch sämtliche Optimierungen konnte Geld für das Material und Gewicht für das Motorrad gespart und dennoch ein sicherer Betrieb ermöglicht werden.

Seitenplatte mit Getriebe-Fräslungen

Diese ist die komplizierteste Platte bei diesem Projekt. Wie die rechte Seitenplatte, enthält diese auch die drei Bohrungen für die Rahmen- und Schwingarmaufhängung. Aber unter anderem ist diese auch Teil des Getriebes. Das Getriebe ist ausschließlich auf dieser Platte aufgehängt und trägt somit auch den Motor und einen Teil des mittleren Akkus. Es war ein Mittelweg zu finden, der es ermöglicht Kugellager, welche die Achsen beinhalten, Form-Fräslungen für den Verlauf von Ketten, weitere zusätzliche Bohrungen zu erstellen und noch die erforderliche Festigkeit für den Motorblock zu erhalten. Mit jeder Entfernung von Material vom Bauteil, wird seine Festigkeit verringert und damit die Gefahr eines Zusammenbruchs größer. Dieses Bauteil erforderte große Sorgfalt und genaue Planung um all dies zu vermeiden. Berechnungen (siehe Anhang).

Problemstellung des Getriebes

Wie oben schon erwähnt, musste eines der beiden 30-Zahn-Kettenräder bearbeitet werden. Wie im Bild zu sehen, würde ohne Bearbeitung die Kette zerstört werden, beziehungsweise würde das Getriebe nicht funktionieren. Es muss ein kleiner Teil weggedreht werden, um einen fehlerfreien Betrieb gewährleisten zu können.

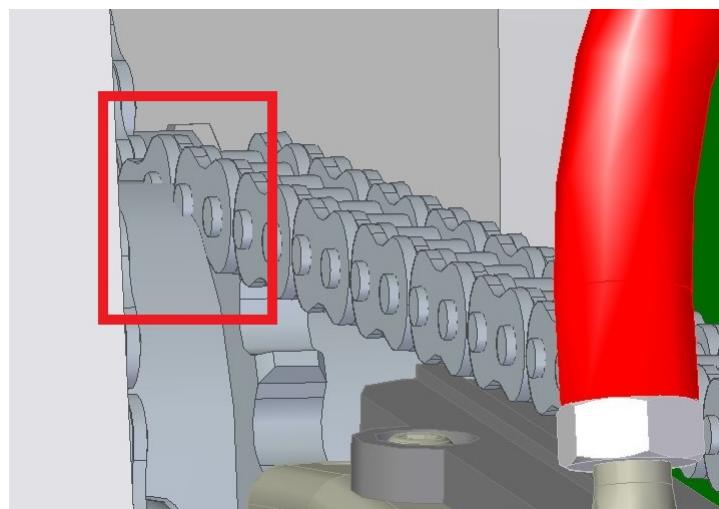


Abbildung IV.21: Getriebeproblem 1

Das zweite Problem war aufgrund eines Kugellagers, welches das selbe Problem zur Folge hätte, wie bei dem Kettenrad von oben. Die Lösung war ein kleineres Kugellager, welches einen kleineren Durchmesser hat, die Zahnscheibe des Kettenrades.

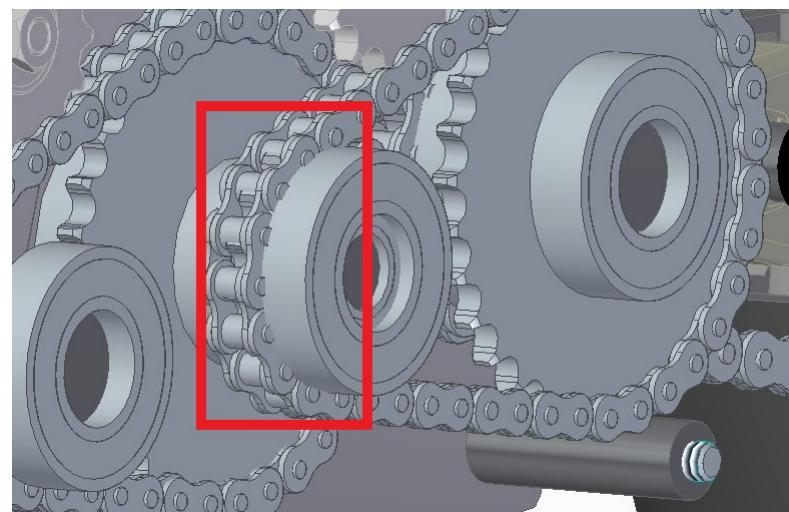


Abbildung IV.22: Getriebeproblem 2

3 Akkupacks

Als am besten geeignetes Material für die Packs ergab sich Polycarbonat. Dieses Material lässt sich verkleben und zurechtschneiden, ist dann aber doch nahezu unzerstörbar. Mit 6 mm Stärke ist das für dieses Projekt ausgewählte Material Schlagsicher. Mit 8 mm wäre es schon kugelsicher. Zudem wiegen diese Platten auch nicht sehr viel und sind daher ein perfektes Material. Die Packs sind so entworfen, dass sich ein Vielfaches von 40 Zellen einfach zusammenschließen lässt. Neben den Akkus muss natürlich auch eine Kühlmöglichkeit Platz finden. Das Design ist so erst einmal darauf ausgelegt, dass so viele Zellen wie möglich in den Packs Platz haben, sportliches Aussehen oder Design ist zweitranig.

3.1 Akkupack Vorderseite

Die vordere Akkubox beinhaltet 240 Akkuzellen. Das Design richtet sich ein wenig nach der Originalform der Ducati S4 und bildet einen Übergang auf die Seitenplatten. Befestigt wird diese Box mit Schrauben nach oben weg. Die Steuerbox und eine weitere Platte bilden ein Gegenstück für Schrauben. Um sicher gehen zu können wird die Box noch von einem Metalgurt, der unten um den Körper führt, welcher dann am Rahmen befestigt wird. Die Verbindung von Akku zur Akku- und Motorsteuerung wird mit Leitungen ermöglicht. Damit die Bohrungen für die Leitungen keine undichte Stelle wird, wird hier eine Kabelverschraubung verwendet um die Stelle abzudichten.

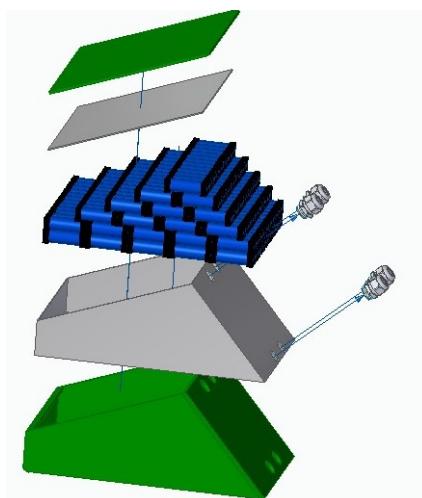


Abbildung IV.23: Akku Vorderseite

3.2 Akkupack Motorblock

Die große Akkubox in der Mitte beinhaltet 220 Akkuzellen, also um 20 zu wenig, oder zu viel. Diese 20 Zellen werden mit 20 Zellen aus der oberen liegenden Box verbunden um die gewünschte Spannung zu erreichen. Dieses Akkupack ist in den Freiraum zwischen den beiden Platten (Rechte Seitenplatte und Aufbauplatte vom Getriebe) und dem Motor eingepasst. Dieser Akku wird dann mit Schrauben an der linken und rechten Seite befestigt. Damit eine Verbindung zu dem vorderen Akku geschaffen werden kann, ist auch hier eine Kabelverschraubung notwendig, durch die die Leitung verlaufen soll.

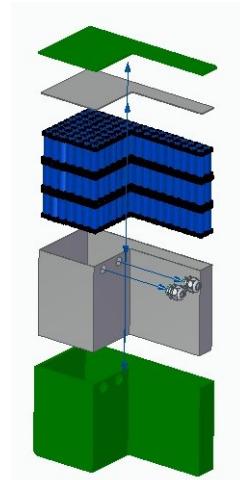


Abbildung IV.24: Akku Motorblock

3.3 Akkupack Mitte

Die kleine Akkubox in der Mitte des Motorrades, direkt unter dem Sitz, beinhaltet die oben schon erwähnten fehlenden 20 Zellen des großen Akkupacks und den Rest auf die Endsumme von 560 Zellen. Diese Box ist im Rahmen so eingepasst, dass der Platz am besten genutzt ist und der Stoßdämpfer, vom Schwingarm die Box nicht beschädigt. Die Verbindung vom oberen zum unteren Pack wird mit einer Bohrung hergestellt. Weil diese beiden Boxen gemeinsam verschraubt werden, müssen keine weiteren Dichtungsmaßnahmen vorgesehen werden.

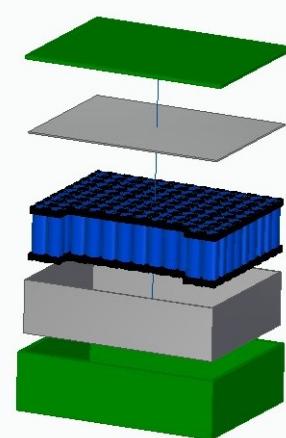


Abbildung IV.25: Akku Mitte

4 Akkukühlung

Für den Prototypen, wurde das Kühlungssystem so einfach, wie nur möglich gestaltet. Die ohnehin zu geringe Zeitvorgabe, war der Grund, warum eine Wärmeübertragungskühlung gewählt wurde. Diese Kühlungsmethode entspricht in etwa dem der Peltier-Elemente. Im Inneren der Akkupacks sind die Wände mit Aluminiumplatten ausgekleidet. Zusätzlich sind noch Platten mitten hindurch eingeplant, die verschiedene Teile des gesamten Packs unterteilen. Sämtliche Aluminiumplatten, sind thermisch und somit auch elektrisch, miteinander verbunden. Mithilfe von Leitfähigen Leitern, werden diese Kühlungen mit Teilen außerhalb des Akkus verbunden. Teile, die am Motorrad angebracht sind, werden vom Fahrtwind umströmt und dadurch gekühlt. Dieser Effekt, wird bei diesem System ausgenutzt. Die Wärmeenergie der Akkuzellen, soll also an die Umgebung abgegeben werden. Bei zukünftigen Modellen, wird ein Flüssigkeitssystem in Form einer Wasserkühlung verwendet werden, um die bestmögliche Kühlung gewährleisten zu können.

Siehe Akkukühlung im Motorblock-Pack

Siehe Akkukühlung im Mittel-Pack

Siehe Akkukühlung im Vorderseiten-Pack

4.1 Warum eine Kühlung notwendig ist

Wenn ein Akku eine gewisse Größe erreicht, muss dieser gekühlt werden, um nicht zu überhitzen. Wenn eine Akkuzelle Leistung abgibt, erwärmt sich diese. Die logische Schlussfolgerung ist nun, je mehr Akkuzellen vorhanden sind, desto größer ist die Erwärmung in diesem Raum. Es würde mit dem Fahrtwind eine Luftkühlung völlig ausreichend sein, nur die Packs sind in Boxen untergebracht. Durch die zusätzliche Hülle, um die Zellen vor Wasser, Steinschlag, oder Ähnlichem zu schützen, kann eine Luftkühlung nicht realisiert werden. Gleichzeitig wirkt die Box wie eine Isolierung, wodurch sich die Packs immer schneller erhitzen. Wenn nun keine Kühlung verwendet wird, erhitzt sich das Innere so lange, bis sich sämtliche Zellen aufzulösen beginnen. Das Polycarbonat würde extrem beansprucht werden. Wenn die Zellen immer weiter Leistung abgeben, kommt es bei Lithium-Ionen-Zellen schlussendlich zu einer Explosion. Gegen solche Fälle ist im Betriebssystem ein Warnsystem vorhanden. Ebenfalls sind Schutzeinrichtungen wie Sicherungen eingebaut, die ein solches Szenario verhindern sollen. Weil keine 100 prozentige Sicherheit für alle Fälle besteht, ist das Material, wie oben schon erwähnt, ebenfalls auf Extremsituationen ausgelegt und kann die Wärmeentwicklung für einen kleinen Zeitraum standhalten, um im schlimmsten Fall ein Entfernen vom Motorrad zu ermöglichen.

5 Zusammenbau

Die beiden Seitenplatten, sind mit jeweils 3 Sechskantschrauben mit Rahmen und dem Schwingarm verbunden. Die Schrauben werden mit Sicherheitsmuttern und einer Zulegscheibe festgeschraubt. Bei dem Ersatzteil für die Welle, ist ein Gewinde integriert.

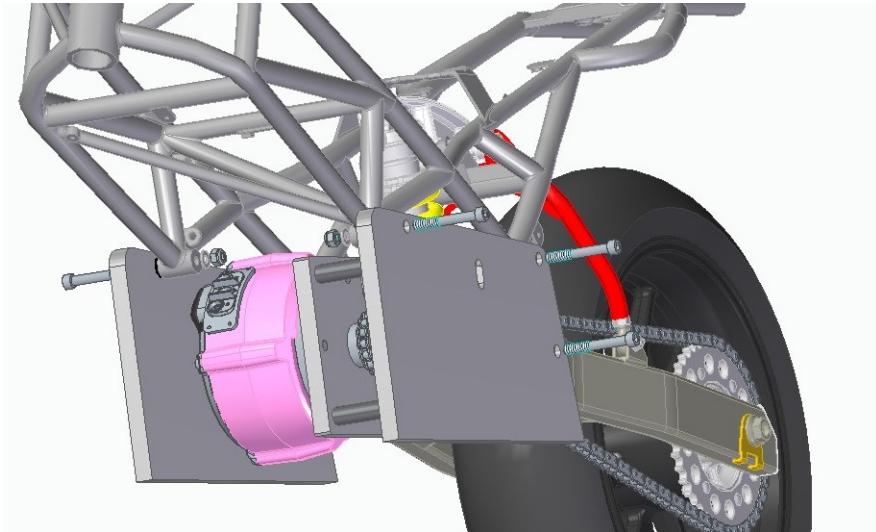


Abbildung IV.26: Befestigung der Seitenplatten

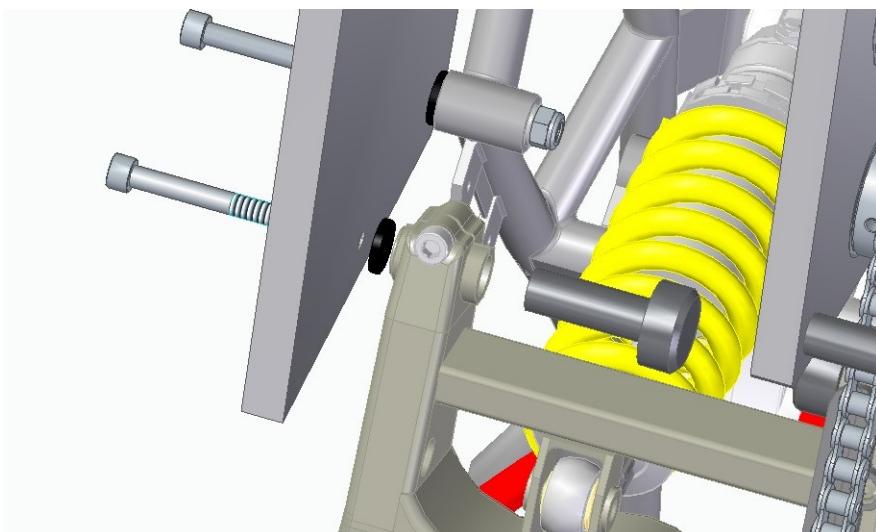


Abbildung IV.27: Befestigung des Schwingarmes

In den folgenden Bildern ist das Getriebe mit all seinen Einzelteilen abgebildet. In der Mitte die drei Achsen. Jeweils zwei beziehungsweise ein Kettenrad links und rechts der Achsen und zwischen den Kettenrädern und den beiden Aluminiumplatten noch Kugellager. sämtliche Schrauben, die das Getriebe zusammenhalten sollen, sind auch sichtbar gemacht worden.

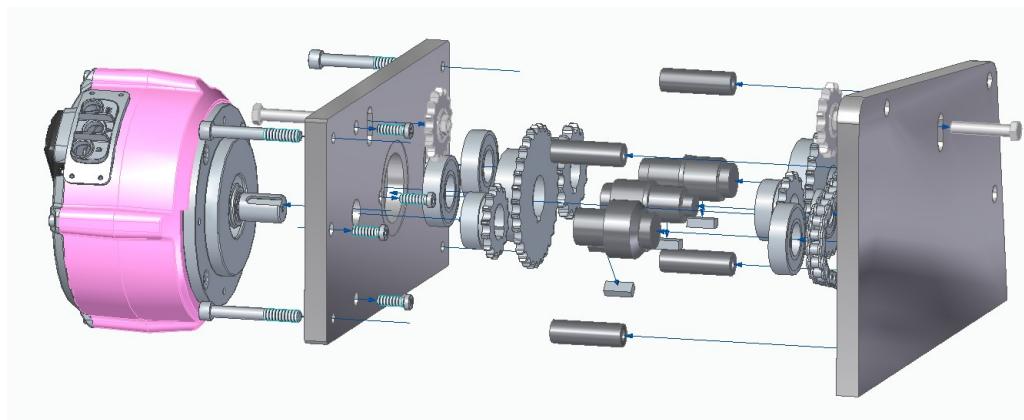


Abbildung IV.28: Explosionsansicht des gesamten Getriebes

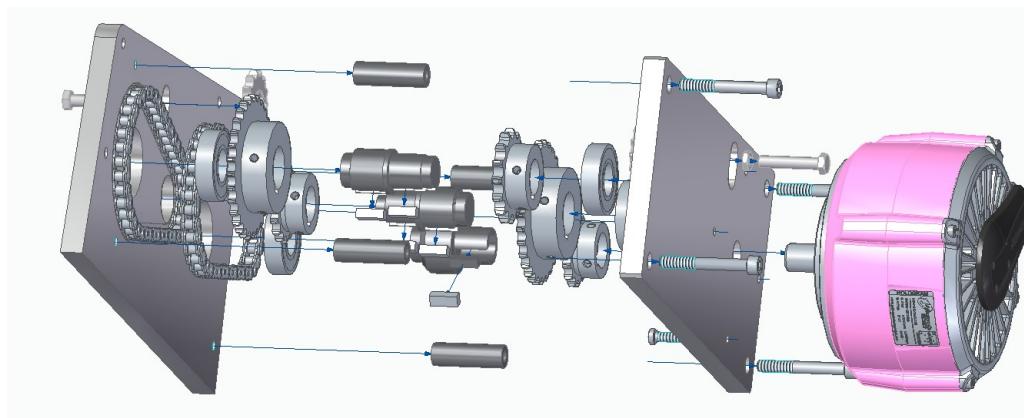


Abbildung IV.29: Detailansicht Getriebe

Kapitel V

Akku und Ladekonzept

1 Übersicht

1.1 Aufgaben der Energieversorgung

In den Bereichen der Wirtschaft und der Technik bedeutet der Ausdruck Energieversorgung so viel wie, die Belieferung von Verbrauchern mit Energie. Es gibt unterschiedliche Arten von Energieträgern. Einerseits gibt es leitungsgebundene Energieträger wie den elektrischen Strom andererseits gibt es auch feste Energieträger wie Kohle oder Holz. In naher Zukunft werden regenerative Energie vermehrt an Bedeutung gewinnen.

Eine stabil Energieversorgung, die mit allen Verbrauchern verbunden ist, wird benötigt, um dem emissionsfreien Sportmotorrad Mobilität zu verleihen. Die Aufgabe der Energieversorgung besteht daher darin, alle Komponenten mit ausreichend Spannung zu versorgen und noch wichtiger, diese Komponenten bei elektrischem Versagen vor Schäden zu schützen. Daher ist die Energieversorgung ein äußerst wichtiger Bestandteil eines solchen Projekts. Im weiteren Verlauf dieses Kapitel wird erklärt, wie die Energieversorgung geplant und in weiterer Folge umgesetzt wurde.

1.2 Aufgaben des Batteriemanagement

Wie bereits im Kapitel [5.5] erklärt wurde, bestehen die Aufgaben des Batteriemanagements darin, Kennwerte der Akkumulatoren aufzunehmen und an eine Steuereinheit weiterzuleiten. Weiters ist es auch für den Schutz der Akkumulatoren zuständig und ebenfalls für einen geregelten Ladevorgang.

Ein Bestandteil des Batteriemanagements ist das sogenannte Batteriemanagementsystem (BMS). Das BMS hat die Aufgabe die Akkumulatoren auf ihre Ladung und Entladung zu überwachen und ebenfalls zu regeln. Die Hauptaufgabe des Batteriemanagementsystems besteht jedoch darin, die Restenergie in den Zellen optimal zu nutzen. Um keine Beschädigungen an Zellen zu bekommen, schützt das Batteriemanagementsystem die Batterien vor Tiefentladung, vor Überspannung, vor zu schneller Ladung (begrenzen des Ladestroms) und ebenfalls vor einem zu hohen Entladestrom. Bei Akkupacks, d.h. Akkumulatoren mit mehreren Zellen, sorgt das Batteriemanagementsystem außerdem für ein sogenanntes Balancing, das sich darin ausdrückt, dass die verschiedenen Batteriezellen gleiche Ladezustände und Entladezustände haben. Das Batteriemanagementsystem liest und verarbeitet alle Daten, die anschließend über ein Bussystem an die Zentralsteuerung weitergegeben werden.

Um die Akkumulatoren beziehungsweise die Akkupacks wieder aufladen zu können, wird ein externes Ladegerät benötigt. Bei Bedarf wird dieses Ladegerät mit den Akkumulatoren verbunden um den Ladevorgang in Gang zu setzen.

2 Energieversorgung

2.1 Dimensionierung der Akkuzellen

Es ist besonders wichtig die Daten der Zellen vorher zu beachten um die Dimensionierung gut zu planen und schließlich auch umzusetzen. Um die Energie effizient speicher zu können wurden Lithium-Ionen Akkumulatoren verwendet. Da der Elektromotor mit einer Spannung von 50,4V gespeist werden muss, haben wir uns deswegen auch auf ein solches Versorgungssystem geeinigt. Weiters ist bei der Dimensionierung besonders wichtig auf die Lade- und Entladeströme zu achten. Einerseits muss beim Ladestrom nur auf den Strom des Ladegeräts geachtet werden. Andererseits ist es beim Entladestrom etwas komplizierter. Um den Richtwert des Entladestrom einzuhalten, muss der Nennstrom aller Verbraucher in einem System addiert werden.

Der Verbrauch der Steuerelemente setzt sich aus dem verwendeten Raspberry, dem Batteriemanagementsystem und dem Motorcontroller zusammen. Der Raspberry benötigt eine Spannung von 5V und darf eine maximale Leistung von ca. 8W aufweisen. Der Motorcontroller weist eine Nennspannung von 50,4V auf und benötigt eine Leistung von ungefähr 19,5kW. In den folgenden Formeln wird der Strom dieser Komponenten berechnet.

$$I_{Raspberry} = \frac{P_{Raspberry}}{U} = \frac{8W}{5V} = 1,6A$$

$$I_{Motorcontroller} = \frac{P_{Motorcontroller}}{U} = \frac{19,5kW}{50,4V} = 387A$$

Natürlich müsst auf der Stromverbrauch des Batteriemanagementsystem mit einberechnet werden. Dieser ist jedoch vernachlässigbar, weil dieser bei wenigen mA liegt.

In der Nachfolgenden Abbildung kann man die Kenndaten einer einzelnen Lithium-Ionen Zelle betrachten. Durch diese Kenndaten setzt sich weitere Dimensionierung des Akkukonzeptes zusammen.

EAN / GTIN:	8438493108880
Marke:	Samsung
Batteriegröße:	21700
Batteriechemie:	Li-Ion
Batterie:	Wiederaufladbar
Stromspannung	3,6V
Mindest. Kapazität in mAh:	4.900,00
Batterieverision:	Flache Oberseite
Entladestrom:	9,80
Lithium - Schutzschaltung:	Ungeschützt
Höhe:	70,80
Durchmesser in mm:	21.25

Abbildung V.1: Eigenschaften und Kennwerte einer Lithium Ionen Zelle[39]

Wie man in der Tabelle erkennen kann, liegt die Spannung einer Lithium Ionen Zelle bei 3,6V. Da jedoch ein Versorgungssystem mit 50,4V notwendig ist müssen die Zellen beziehungsweise die Akkupacks seriell sowie auch parallel verschalten werden.

Die Nennkapazität einer Zelle beträgt 4900mAh. Um die Kapazität zu erhöhen wurden innerhalb eines Akkupacks 40 einzelne Akkumulatoren parallel verschalten.

$$Q_{Gesamt} = Q_{Akkupack} = Q_{Zellen} \cdot 40 = 4900 \text{ mAh} \cdot 40 = 196.000 \text{ mAh}$$

Die Nennkapazität einer Lithium Ionen Zelle beträgt 3,6V. Innerhalb der Akkupacks werden diese 40 Zellen parallel verschalten, was nicht zu einer Erhöhung der Spannung führt. Da wir aber ein Versorgungssystem mit 50,4V benötigen, musst wir die 14 Akkupacks seriell verschalten um die Versorgungsspannung zu erreichen.

$$U_{Gesamt} = U_{Akkupack} \cdot 14 = U_{Zelle} \cdot 14 = 3.6 \text{ V} \cdot 14 = 50.4 \text{ V}$$

2.2 Zusammenstellung der Batteriezellen

Die Aufgabe besteht darin, die einzelnen Zellen zu sogenannten Akkupacks zusammenzuschalten. Dafür wurde Abstandshalter verwendet um die Zellen anzuordnen und anschließend mit einem Hiluminband zusammenzuschweißen.



Abbildung V.2: Explosionsdarstellung einer Doppelzelle

Im nächsten Schritt wurden diese Doppelzellen zusammengeschalteten, die vereint ein Akkupack ergeben. Die Schwierigkeit dabei war, die Doppelzellen so anzurichten, dass der Platz in der Schutzbox für die Akkumulatoren möglichst effizient genutzt wird. Jedoch waren wir beim Designen der Akkubox relativ eingeschränkt, da wir darauf achten mussten, diese Boxen auch an unser Motorrad anzubringen. Die Boxen zusammen mit dem Inhalt sind auch extrem schwer. Deswegen war es wichtig, diese Boxen möglichst unten und in der Mitte zwischen den Achsen anzubringen um den Schwerpunkt des emissionsfreien Sportmotorrads nicht drastisch zu verändern.

Wie bereits vorher erwähnt müssen diese Akkupacks geschützt werden. Dies ist notwendig um die Lebenszeit der Akkumulatoren zu verlängern und um sie vor äußeren Einflüssen zu schützen. Diese Akkuboxen haben unterschiedliche Formen, da sie an unterschiedlichen Positionen an dem Sportmotorrad angebracht werden. Grundsätzlich haben wir 3 verschiedene Akkuboxen designt und angefertigt.

1. Akkubox:

Die erste Akkubox besteht aus 2 Akkupacks. Das heißt insgesamt beinhaltet sie 80 Zellen.

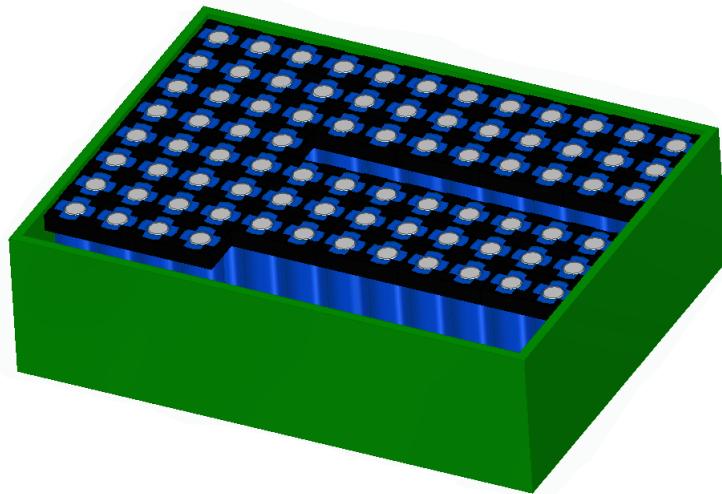


Abbildung V.3: 1. Akkubox

2. Akkubox:

Die zweite Akkubox besteht aus insgesamt 6 Akkupacks. Diese Akkubox ist in drei Ebenen aufgeteilt wobei in einer Ebene 2 Akkuboxen Platz finden. Die nächsten beiden Akkuboxen liegen auf der ersten Ebene auf. Schlussendlich befinden sich die letzten 2 der 6 Akkuboxen auf der letzten, der dritten Ebene.

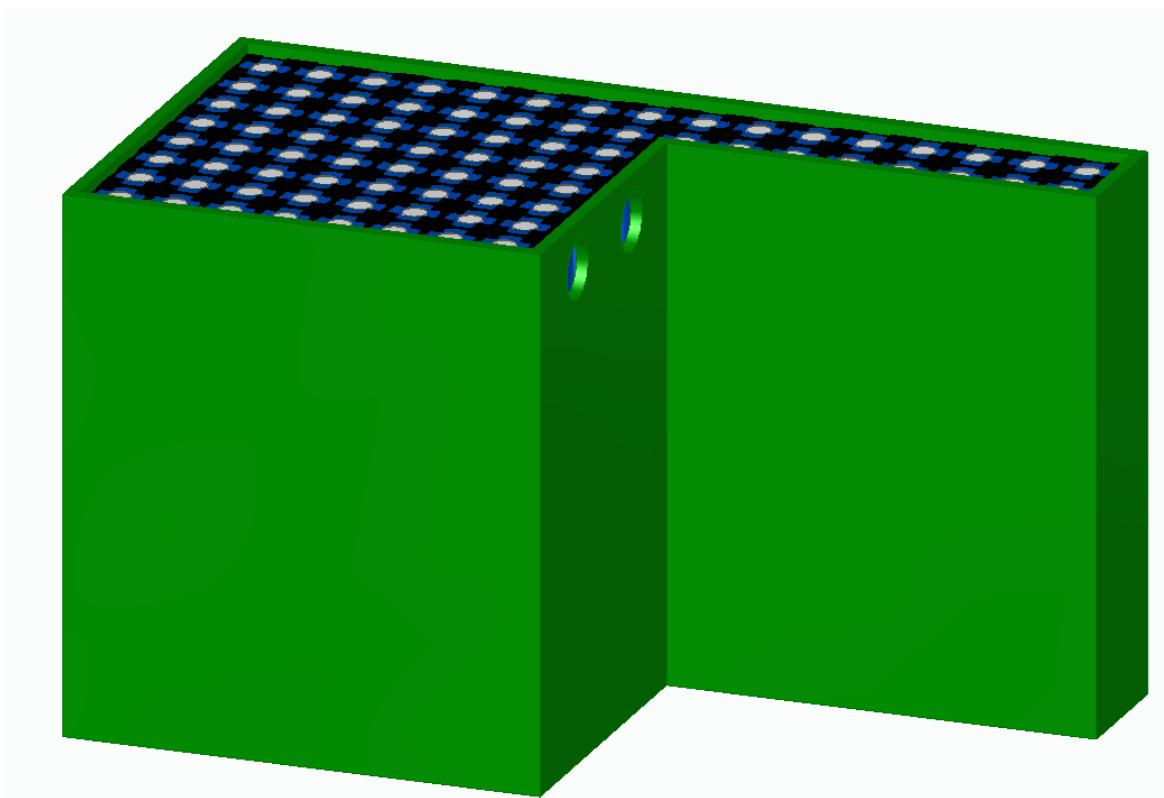


Abbildung V.4: 2. Akkubox

3. Akkubox:

Die dritte und somit letzte Akkubox beinhaltet insgesamt 6 Akkupacks. Diese Box wird an der Vorderseite, genauer parallel zu den Stoßdämpfern, angebracht. Es ist wichtig die Box so nahe es geht am Mittelpunkt und möglichst weit in Bodennähe anzubringen, um den Schwerpunkt des Motorrads nicht drastisch zu verändern.

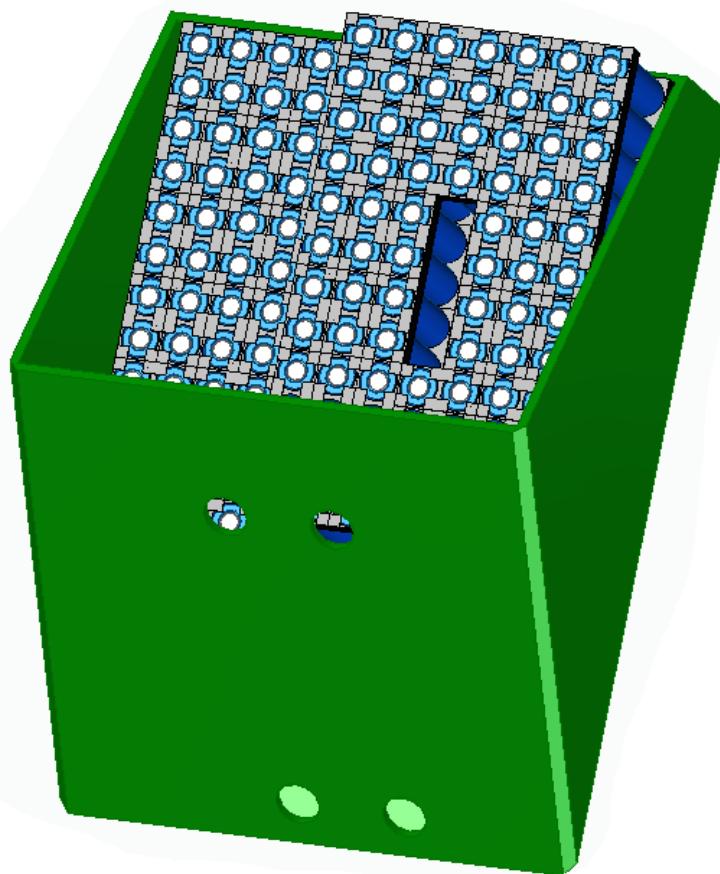


Abbildung V.5: 3. Akkubox

Ergebnis: Zuerst wird die Anzahl der Akkupacks im gesamten System berechnet.

$$\text{Akkupacks}_{\text{Gesamt}} = 1.\text{Akkubox} + 2.\text{Akkubox} + 3.\text{Akkubox} = 2 \text{ Packs} + 6 \text{ Packs} + 6 \text{ Packs} = 14 \text{ Akkupacks}$$

Anschließend werden die Zellen jeder einzelnen bereits oben beschriebenen Akkubox berechnet.

$$\text{Zellen}_{1.\text{Akkupack}} = 1.\text{Akkubox} = 2 \text{ Packs} = 80 \text{ Zellen}$$

$$\text{Zellen}_{2.\text{Akkupack}} = 2.\text{Akkubox} = 6 \text{ Packs} = 240 \text{ Zellen}$$

$$\text{Zellen}_{3.\text{Akkupack}} = 3.\text{Akkubox} = 6 \text{ Packs} = 240 \text{ Zellen}$$

Schlussendlich wird die Zellenanzahl der verschiedenen Akkuboxen miteinander addiert und ergeben die Gesamtanzahl der verwendeten Zellen in dem Konzept.

$$\begin{aligned} \text{Zellen}_{\text{Gesamt}} &= \text{Zellen}_{1.\text{Akkupack}} + \text{Zellen}_{2.\text{Akkupack}} + \text{Zellen}_{3.\text{Akkupack}} \\ &= 80 \text{ Zellen} + 240 \text{ Zellen} + 240 \text{ Zellen} = 560 \text{ Zellen} \end{aligned}$$

2.3 Verschaltung der Batteriezellen

Bei der Verschaltung der Batteriezellen war es wichtig auf die Kennwerte der Komponenten zu achten. Da unser elektrischer Motor mit einer Spannung von 50,4V versorgt werden muss, haben wir uns daher auch auf ein 50,4V Versorgungssystem geeinigt. Im weiteren Verlauf wurde geplant und schließlich auch umgesetzt wie die Zellen am besten verschaltet werden sollten.

Grundsätzlich gibt es 3 verschiedene Möglichkeiten einzelne Zellen zu verschalten:

- **Serienschaltung**
- **Parallelenschaltung**
- **Kombination aus Serien-und Parallelenschaltung**

2.3.1 Serienschaltung

Das Prinzip der Serienschaltung ist relativ einfach. Der Minuspol der einen Batterie wird einfach mit dem Pluspol der anderen Batterie verbunden. Das hat zur Folge, dass alle Zellen mit dem selben Strom durchflossen werden. Jedoch addieren sich alle Teilspannungen der Zellen zu einer Gesamtspannung. Die Serienschaltung von Batterien wird häufig auch als Hintereinanderschaltung oder Reihenschaltung bezeichnet¹.

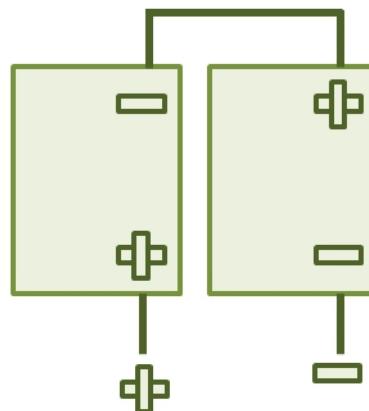


Abbildung V.6: Serienschaltung beliebig vieler Zellen[21]

Beispiel: Werden zwei Batterien mit jeweils 300Ah (Amperestunden) und 9V (Volt) in Reihe geschaltet, ergibt sich eine Ausgangsspannung von 18V mit einer Kapazität von 300 Ah.

Vorteile und Nachteile:

Durch die Reihenschaltung wird ermöglicht, höhere Gesamtspannungen zu erzeugen. Ein bedeutender Nachteil ist jedoch, dass die schwächste Zelle die Leistung der gesamten Reihenschaltung beeinflusst. Außerdem kann es vorkommen, dass wenn eine einzelne Batteriezelle defekt ist, die gesamte Batteriereihe ausfällt. Daher ist es notwendig zusätzliche Sicherungen hinzu zu schalten. Im Normalfall können nur Batteriezellen vom gleichen Hersteller, Typ und von der selben Batterietechnik kombiniert und in Serie geschalteten werden.

¹vgl. [22]

2.3.2 Parallelschaltung

Das Prinzip der Parallelschaltung ist relativ ähnlich zu der Serienschaltung. Der große Unterschied jedoch besteht darin, dass der Minuspol der einen Batterie mit dem Minuspol der anderen Batterie verschaltet wird. Dadurch summieren sich die Ladekapazitäten (Ah) der einzelnen Zellen zu einer gesamten Ladekapazität. Die Gesamtspannung entspricht jedoch der Spannung einer einzelnen Batterie².

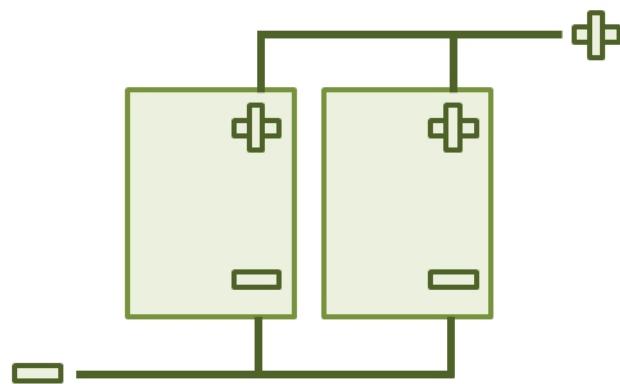


Abbildung V.7: Parallelschaltung beliebig vieler Zellen[20]

Beispiel: Werden zwei Batterien mit jeweils 300 Ah und 9V parallel geschaltet, so ergibt sich eine Ausgangsspannung von 9V und eine Gesamtkapazität von 600Ah.

Vorteile und Nachteile:

Die Parallelschaltung führt dazu, die Leistungsfähigkeit und außerdem die Lebensdauer zu steigern. Jedoch ist die Laderegelung bei einer Parallelschaltung nicht unkompliziert, da jede Zelle unterschiedlich schnell altern und damit einer Fehlerquelle darstellen kann. Deshalb kann es vorteilhaft sein, eine größere Batterie anstatt mehrerer einzelner Zellen zu verwenden. Sollte trotzdem einer Parallelschaltung mehrerer Zellen vorgenommen werden, sollte unbedingt darauf geachtet werden Batterien mit gleicher Kapazität, Bauart und Ladezustand einzusetzen. Außerdem ist es von Vorteil möglichst kurze Leitungen einzusetzen, um Spannungsverlust zu verhindern.

²vgl. [19]

2.3.3 Kombination aus Serien- und Parallelschaltung

Durch eine Kombination aus einer Serien- und Parallelschaltung ermöglicht man eine größeres Flexibilität zur Erreichung einer bestimmten Spannung und auch Leistung. Wie bereits vorher erwähnt, erreicht man durch eine Parallelschaltung die benötigte Gesamtkapazität und durch die Serienschaltung die gewünschte Betriebsspannung.

Diese Methode wird in der Praxis am häufigsten eingesetzt und ist auch bei unserem Akkusystem zum Einsatz gekommen.³.

2.3.4 Verschaltung der Zellen zu einem Akkupack

Da wir uns auf ein 50,4V Versorgungssystem geeinigt haben, und jede einzelne Zelle eine Spannung von 3,6V aufweist haben wir jeweils 40 einzelne Lithium Ionen Akkus zusammengeschaltet. Die einzelnen Batterie werden in den Akkupacks parallel verschaltet, da wir so einen deutlich höheren Leistungsfähigkeit erreichen und die Lebensdauer dadurch verlängert wird.

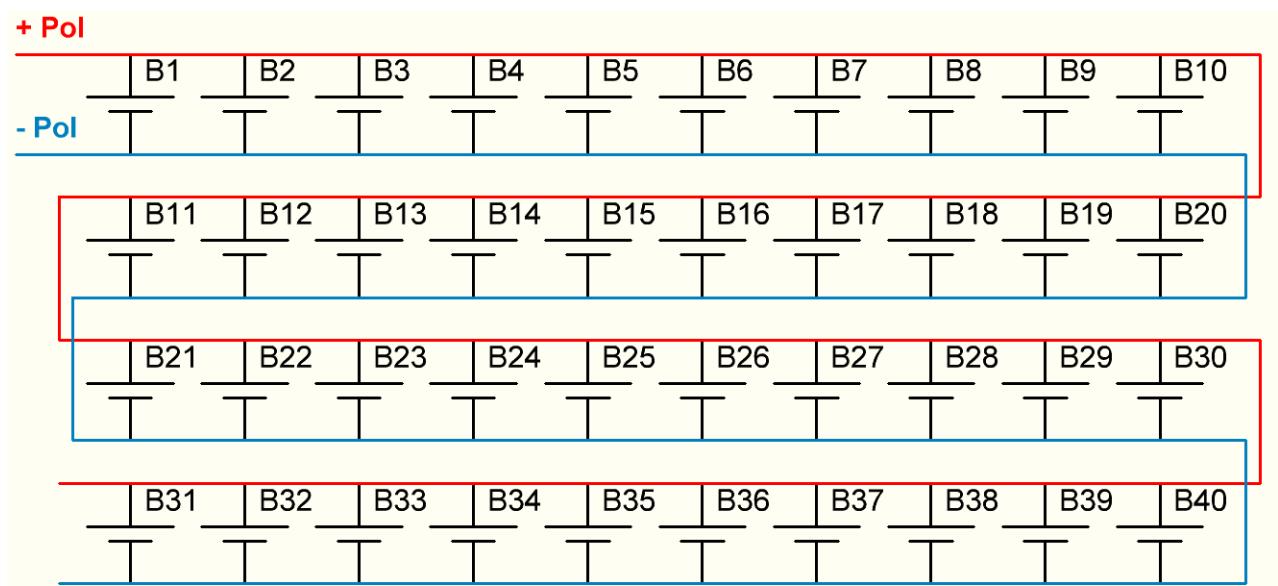


Abbildung V.8: Verschaltung der einzelnen Zellen innerhalb der Akkupacks

³vgl. [18]

2.3.5 Verschaltung der Akkupacks

Durch die Parallelschaltung innerhalb der Akkupacks wird jedoch nicht die Spannung erhöht. Wir haben eine Anzahl von 560 einzelnen Lithium Ionen Zellen. Ein Akkupack beinhaltet 40 Zellen was dazu führt, dass wir insgesamt 14 Akkupacks haben. Diese 14 Akkupacks werden seriell verschalten um die Spannung von 3,6V auf die gewünschten 50,4V zu vergrößern.

Die separaten Zellen werden mithilfe eines Hiluminband Punktgeschweißt um so eine Verbindung zwischen den Zellen herzustellen. Wichtig ist darauf zu achten, dass das Hiluminband nur bis zu einer Stromstärke von 30A zulässig ist. Da wir jedoch weitaus höhere Ströme zu erwarten haben, muss wir dieses Hiluminband verstärken. Dies erfolgt über eine Metallplatte die jeweils an der Oberseite sowie auch an der Unterseite angebracht wird. Dadurch wird die Schweißverbindung gestärkt, damit in weiterer Folge keine Probleme auftreten.

$$U_{Gesamt} = U_{Akkupack} \cdot 14 = U_{Zelle} \cdot 14 = 3.6 \text{ V} \cdot 14 = 50.4 \text{ V}$$

Aus Darstellungsgründen wurden die Akkupacks 4 - 13 durch das Akkupack ... ersetzt.

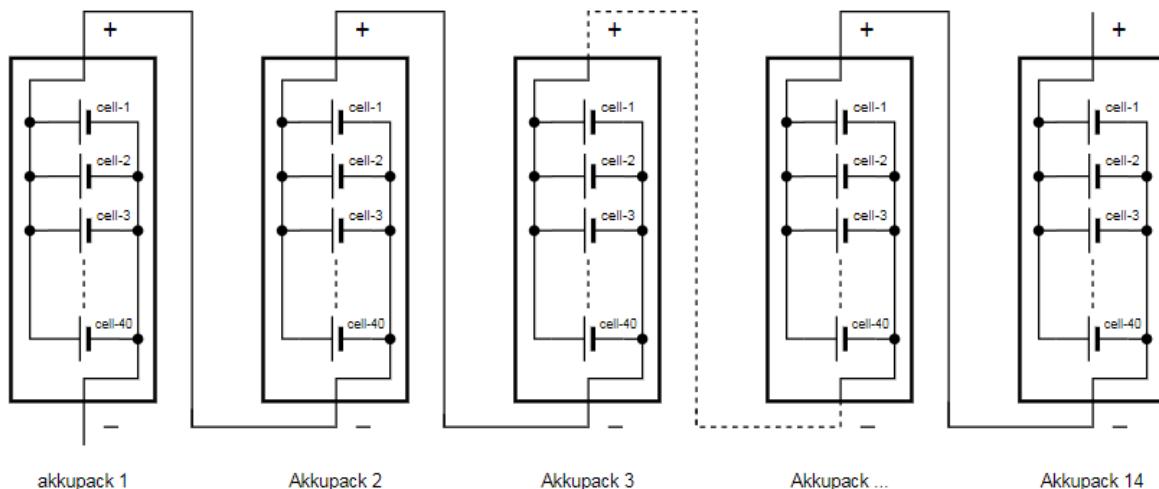


Abbildung V.9: Verschaltung der Akkupacks

2.3.6 Geschätzt Betriebszeit des Akkumulators

In diesem Abschnitt wurden alle relevanten Daten gesammelt, um schließlich eine Näherung für die Laufzeit des Akkumulators durchzuführen. Diese Daten wurden bereits im Kapitel Dimensionierung teilweise berechnet.

Im ersten Schritt wird die Energie, die der Akkumulator aufnehmen kann berechnet.

$$W_{Akkumulator} = U_{Gesamt} \cdot Q_{Gesamt} = 50.4 \text{ V} \cdot 196.000 \text{ mAh} = 9880 \text{ Wh}$$

Als nächstes wird die Leistung berechnet. Da sich das Motorrad jedoch nicht immer mit voller Geschwindigkeit fortbewegen wird, haben wir eine Auslastung von 75 Prozent angenommen und eine realistische Akkulaufzeit zu berechnen.

$$P_{Gesamt} = P_{Motorcontroller} \cdot P_{Raspberry} = 19.5 \text{ kW} \cdot 8 \text{ W} = 19.508 \text{ kW}$$

Wie bereits vorher erwähnt müssen von dieser berechneten Gesamtleistung 25 Prozent abgezogen werden. Da jedoch die Leistung des Raspberry so gering im Vergleich zur Leistung des Motorcontrollers ist, kann diese vernachlässigt werden.

$$P_{Gesamt,real} = P_{Gesamt} \cdot 0,75 = 19.5 \text{ kW} \cdot 0.75 = 14.63 \text{ kW}$$

Schlussendlich kann die ungefähre Laufzeit des emissionsfreien Sportmotorrads berechnet werden.

$$t_{Laufzeit} = \frac{W_{Akkumulator}}{P_{Gesamt,real}} = \frac{9880 \text{ Wh}}{14.63 \text{ kW}} = 0,68 \text{ h} = 41 \text{ min}$$

Die geschätzte durch eine Näherung berechnet Laufzeit des Akkumulator beträgt in etwa 41min.

3 Batteriemanagementsystem

Der zweite Teil, der für ein funktionierendes Akkusystem notwendig ist, ist das Batteriemanagementsystem. Die Aufgabe des BMS ist es die Akkumulatoren zu überwachen und an die aufgenommenen Daten über eine serielle Schnittstelle an die Zentralsteuerung weiterzugeben.

In unserm Projekt wurde ein BMS Mini des Hersteller EMUS verwendet. Wir haben uns für das EMUS BMS Mini entschieden, da es ein eigenständiges Lithium-Batteriemanagementsystem mit vielen bereits integrierten Bauteilen und die passenden Spezifikationen für unser Projekt hat. Unter anderem passen die Anwendungsbereiche des Batteriemanagementsystems genau zu unserer Anwendung. Außerdem sind all diese BMS-Funktionen in einem einzigen Gerät integriert⁴.

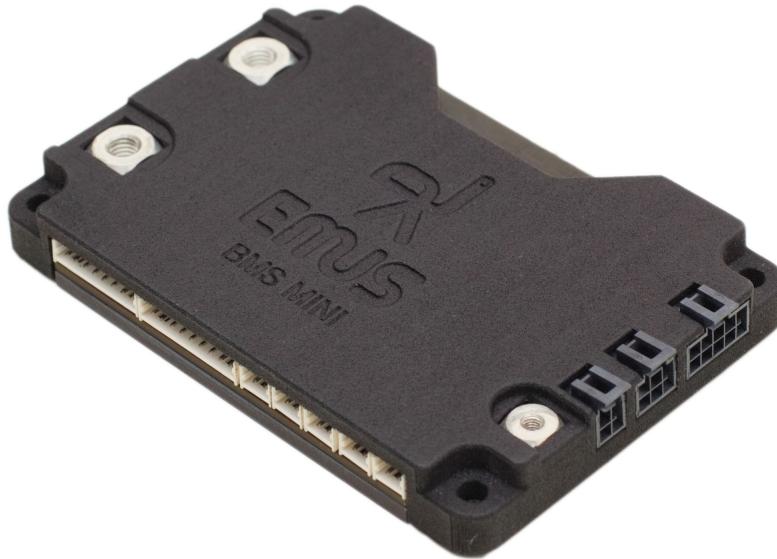


Abbildung V.10: Mini Batteriemanagementsystem der Firma EMUS[34]

Funktionen des EMUS BMS Mini:

- Messung der Zellenspannungen und Zellentemperaturen
- Batteriestrommessung
- Ausgleich der Zellen (Battery-Balancing)
- Integriertes Schütz zum Schutz der Batterie
- Integrierter Vorladekreis für den Sanftanlauf der Motorsteuerung
- Konnektivität zu verschiedenen Arten von Ladegeräten
- Konnektivität zu Eingängen zur Steuerung des BMS und der Batterie
- Konnektivität zu den Ausgängen zur Anzeige des Batteriestatus und der Steuerung
- Gegebenfalls Konnektivität zu Smartphones zur Steuerung und Konfiguration

⁴vgl. [35]

Spezifikationen des BMS:

- Anzahl der Zellen(Akkupacks): 6-16
- Einzellenspannung: 1,00 - 4,95 V
- Batteriepackspannung: DC 15,0 - 67,2 V
- Betriebstemperatur: -40°C bis +80°C
- Verbrauchte Leistung: im aktiven Modus (11mA bei 24V)
- Verbrauchte Leistung: im Leerlaufmodus (4mA bei 24V)
- Verbrauchte Leistung: im Tiefschlaf (1mA bei 24V)
- Ausgleichstrom: bis zu 200mA
- Dauerstrom 45A laden/entladen (Spitze 100A - 5s)
- Maße: 97 x 67,1 x 16,6mm

Verwendbare Schnittstellen:

- CAN v2.0 A/B
- RS-232 zur Fernüberwachung
- Drahtlose Smartphone - Konnektivitätsschnittstelle

Ladegeräte die das BMS unterstützt:

- Schützgesteuertes NonCAN-Ladegerät
- Elcon J1939 Ladegerät
- DeltaQ CANopen Ladegeräte

Wie bereits vorher erwähnt beinhaltet unser Akkusystem 560 Zellen. Die Bezeichnung 16s bedeutet, dass das Batteriemanagement insgesamt maximal 16 Zellen überwachen kann. Daher ist es nicht möglich jede Zelle einzeln zu überwachen da so viele Anschlüsse nicht vorhanden sind. Jedes Akkupack beinhaltet 40 Zellen.

$$\text{Akkupacks} = \frac{\text{Zellen}_{\text{gesamt}}}{\text{Zellen}_{\text{Akkupack}}} = \frac{560 \text{ Zellen}}{40 \text{ Zellen}} = 14 \text{ Akkupacks}$$

3.1 Funktionen des Batteriemanagementsystems

Unter dem Begriff Batteriemanagementsystem versteht man die Überwachung und Regelung von Akkumulatoren beim Laden und ebenfalls Entladen. Ein BMS ist nichts anderes als eine elektronische Regelschaltung. Zu den häufigsten Batteriekennwerten gehören die Erkennung des Batterietyps, die Batteriespannung, die Spannung der Zellen sowie die Temperatur einzelner Akkumulatoren oder gesamter Akkupacks, die Akkukapazität, der Ladezustand, die Restbetriebszeit, die Stromentnahme und einige Kennwerte mehr. Die Aufgabe des Batteriemanagementsystems besteht also darin, sicherzugehen, dass die Energie in einer Zellen effizient genutzt wird. Um Beschädigungen von Akkus zu vermeiden, haben die Akkus einen Tiefentladungsschutz, einen Überspannungsschutz und außerdem schützt das BMS auch vor zu schneller Ladung und ebenfalls vor einem zu hohen Entladestrom. Oft ist es der Fall, dass in einem Projekt mehrere einzelne Akkus oder sogar Akkupacks zum Einsatz kommen. In einem solchen Fall sorgt das Batteriemanagementsystem für ein sogenanntes Balancing. Das Battery-Balancing sorgt dafür, dass die Akkupacks oder einzelne Zellen gleiche Ladezustände und Entladezustände haben.

Die folgenden Funktionen des Batteriemanagementsystems werden in den weiteren Seite genauer erklärt:

- **Balancing**
- **Spannungsmessung**
- **Strommessung**
- **Temperaturüberwachung**

3.1.1 Balancing

Grundsätzlich wurde das Battery-Balancing bereits im Kapitel 5.5.2 erklärt. Im weiteren Verlauf wird das Battery-Balancing im Zusammenhang mit den Akkupacks genauer erklärt und welche verschiedenen Arten es davon gibt.

Balancing in Zusammenhang mit den Akkupacks:

Muss noch zitiert werden: Cluster oder Akkupacks bestehen zur Erhöhung der Nennspannung in der Regel aus mehreren in Reihe geschalteten Einzelzellen oder Zellblöcken. Fertigungs- und Alterungsbedingt gibt es hierbei Schwankungen in der Kapazität, im Innenwiderstand und weiteren Parametern dieser Zellen. Die schwächste Zelle ist dabei bestimmend, wie viel geladen oder entladen werden darf. Im praktischen Einsatz von mehrzelligen in Reihe geschalteten Akkus führt dieser Umstand dazu, dass die Zellen in Reihe unterschiedlich geladen und entladen werden.

Es kommt dann im Verbund zu kritischer Tiefentladung oder bei der Ladung zu einer Überladung und Überschreiten der Ladeschlussspannung einzelner Zellen. Je nach Akkutyp kann es dabei zu einer irreversiblen Schädigung einzelner Zellen kommen. Die Folge: das gesamte Akkupack verliert an Kapazität. (Ende des Zitates) Um das zu verhindern, spielen im Batteriemanagementsystem die Balancer eine wichtige Rolle. Beim Battery-Balancing gibt es zwei verschiedene Arten.

- **Passives Battery-Balancing**
- **Aktives Battery-Balancing**

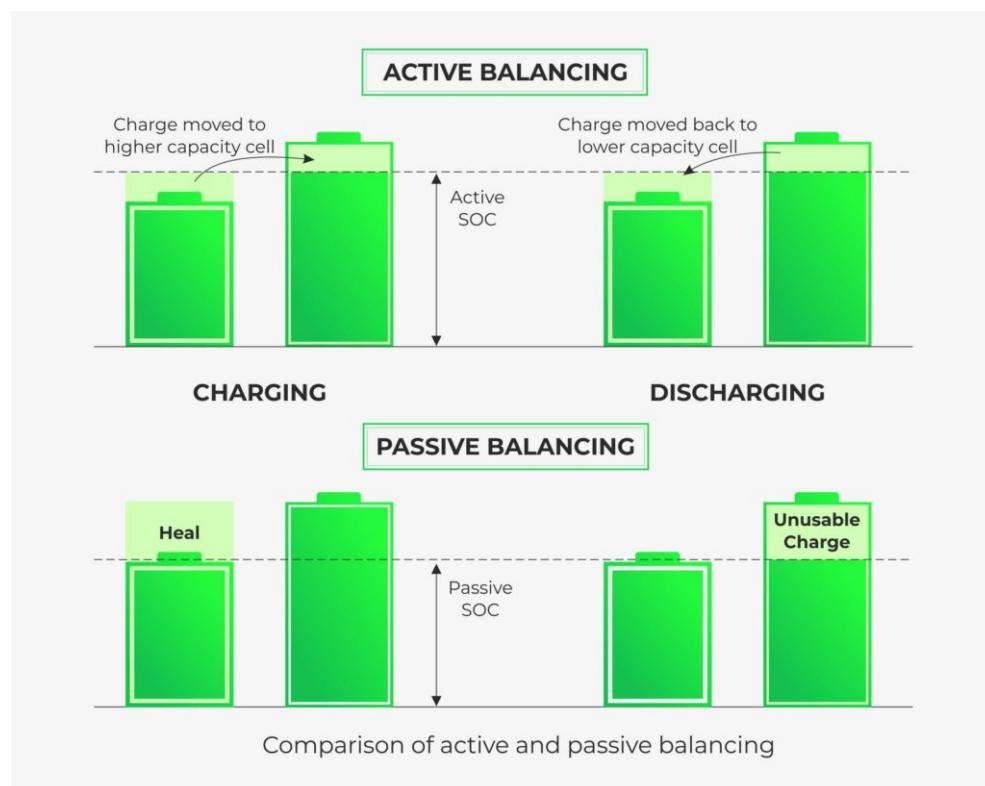


Abbildung V.11: Vergleich zwischen Aktiven- und Passiven-Battery Balancing[12]

Passives Battery-Balancing:

Eine technische weit verbreitete Methode für das Balancing ist das Passive Battery-Balancing. Dabei arbeitet es nur im Bereich des Ladeschlusses. Der Ausdruck Ladeschluss bedeutet soviel, dass wenn die Akkumulatoren fast vollständig aufgeladen sind das Balancing zu arbeiten beginnt. Sobald die Zellen die Ladeschlussspannung erreicht haben, wird durch den Balancer ein Widerstand parallel dazugeschaltet, um so die Spannung auf die Ladeschlussspannung zu begrenzen. Zellen, welche diese Spannung bereits erreicht haben, werden dann nur noch geringfügig weitergeladen oder teilweise sogar etwas entladen. Die Zellen, die jedoch noch in der Reihenschaltung verschalten sind und die Ladeschlussspannung noch nicht erreicht haben, werden weiterhin mit dem Ladestrom versorgt und somit weitergeladen. Wichtig ist darauf zu achten, dass die Leistung des Parallelwiderstandes auf den Ladestrom angepasst werden muss, da sonst zuviel Energie in Form von Wärme am Widerstand auftreten wird⁵.

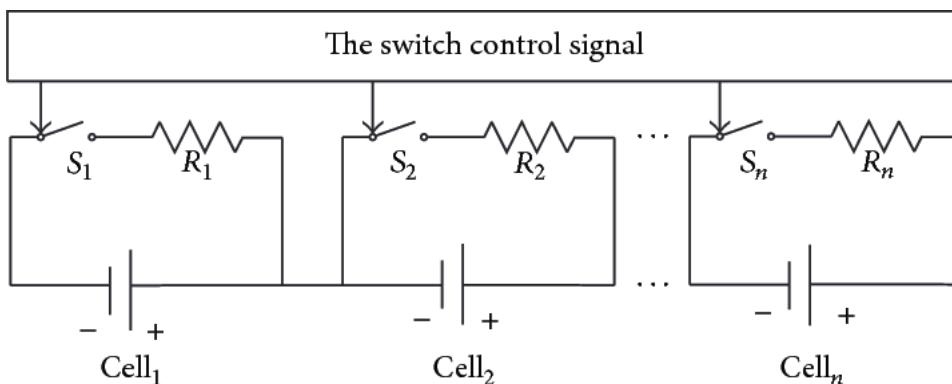


Abbildung V.12: Funktionsweise des Passiven Battery-Balancing[36]

Vorteile des Passiven Battery-Balancing:

- sehr kostengünstig
- technisch relativ leicht realisierbar

Nachteile des Passiven Battery-Balancing:

- Ladevorgang kann extrem lange dauern, da man warten muss bis die schwächste Zelle den geforderten State of Charge (SOC) erreicht hat
- viel Energie verpufft in Form von Wärme
- Diese Verlustwärme wirkt sich negativ auf die Lebensdauer der Akkumulatoren aus
- nicht unerhebliche Brandgefahr

⁵vgl. [45]

Aktives Battery-Balancing:

Diese Methode des Balancing ist etwas komplexer als beim Passiven Battery-Balancing, jedoch ist sie deutlich effizienter. Bei den aktiven Balancern wird ein Ladungstransfer von Zellen untereinander realisiert. Das bedeutet, dass die Energie der Zellen die bereits eine höher Ladung aufweisen, auf die Akkumulatoren mit niedrigerer Ladung übertragen werden. Beim Aktiven Battery-Balancing werden sogenannte Laderegelungen benötigt. Laderegelungen sind im Prinzip speziell auf eine Anwendung optimierte Schaltregler, die pro Zelle arbeiten und aktiv die Energie übertragen. Dieser Vorgang kann bereits während des Ladeprozesses erfolgen. Standardmäßig wird dieser Vorgang jedoch erst im Bereich des Ladeschlusses aktiv (gleich wie beim Passiven Battery-Balancing). Eine weiterentwickelte Form dieses Systems wird bidirektionales Balancer-System genannt. Hierbei ist es möglich, dass der Ladungsaustausch sowohl beim Entladen als auch beim Aufladen der Zellen stattfinden kann. Deswegen sind diese bidirektionalen Balancer noch deutlich effizienter. Das Aktive Battery-Balancing wird heutzutage meistens bei größeren Leistungen angewandt, wie zum Beispiel im Bereich der Elektromobilität⁶.

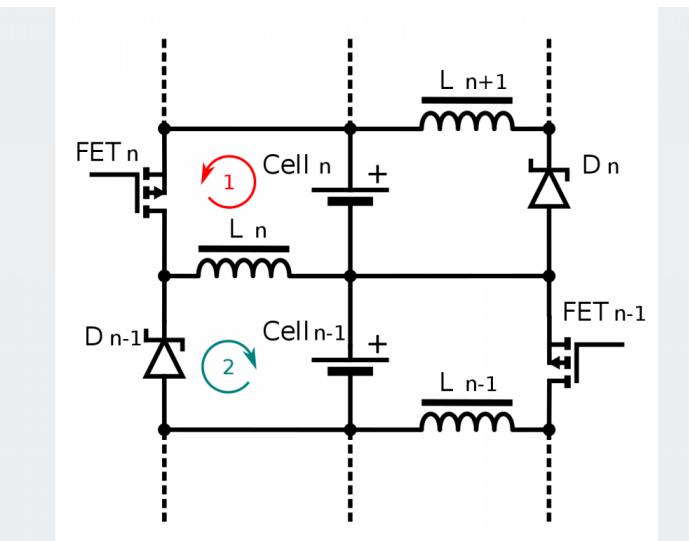


Abbildung V.13: Funktionsweise des Aktiven Battery-Balancing[44]

In der obigen Abbildung kann man die Prinzipschaltung eines aktiven Balancers mit zwei Stufen sehen. Innerhalb von zwei Schaltvorgängen kann dabei die Energie aus der Akkuzelle Cell n über den FET n in die Spule L n übertragen werden (Schleife in rot, 1). Im zweiten Schaltvorgang (Schleife in blau, 2) wird die Energie in der Spule L n über Diode D n-1 in die Cell n-1 geladen und Cell n-1 aufgeladen.

Vorteile des Aktiven Battery-Balancing:

- deutlich höherer Wirkungsgrad als beim passiven Battery-Balancing
- übergeordnete Laderegelung mit intelligenter und lernfähiger Software
- Lebensdauer der Akkumulatoren kann durch die Methode der Ladungsumverteilung deutlich erhöht werden
- überschüssige Energie wird nur zu einem geringen Grad in Wärme umgewandelt
- geringeres Risiko für eine Entflammung

Nachteile des Aktiven Battery-Balancing:

- höherer Verschaltungsaufwand, dadurch erhöhte Initialkosten

⁶vgl. [43]

3.1.2 Spannungsmessung

Lithium Ionen haben die Eigenschaft, dass sie Überladungen (Überspannung) sowie auch Unterspannung nicht gut verkraften. Im schlimmsten Fall, kann das sogar zur vollständigen Zerstörung einer Zelle kommen. Deswegen hat das Batteriemanagementsystem die Aufgabe jedes Akkupack zu messen und bei gegebener Über- und Unterspannung sofort abzuschalten. Der Schutz vor Überspannung wird zum Beispiel dann eingeschalten, sollte es zu einer ungewollten Rückspeisung kommen. Der Unterspannungsschutz hingegen tritt ein, wenn der vorgegebene Unterspannungsparameter überschritten wird. Sollte dies der Fall sein wird der Akkumulator von der Last getrennt, sodass der Akku nicht weiter entladen oder auch überladen werden kann. Die Spannungsmessung ist außerdem dafür zuständig die Spannung der Akkupacks zu messen.

3.1.3 Strommessung

Bei dem Daly Batteriemanagementsystem ist eine Strommesseinrichtung bereits integriert. Diese Strommesseinrichtung misst einerseits den Entladestrom und andererseits den Ladestrom. Sollte es wie beim Überspannungsschutz zu einer ungewollten Rückspeisung kommen, greift der Ladestromschutz ein. Sollte es dazu kommen, dass der Akkumulator zu viel Strom abgeben würde, wird der Entladeschutz aktiviert. Zudem wird die Strommesseinrichtung dazu benötigt, den Ladezustand des Akkumulator anzugeben.

3.1.4 Temperaturüberwachung

Lithium Ionen Akkumulatoren neigen wie auch viele andere Akkus dazu, sich bei einer zu großen Stromentnahme stark zu erwärmen. Das kann zu inneren sowie auch zu äußeren Schäden am Akkumulator führen. Deswegen ist es wichtig, die Temperatur der Akkupacks zu überwachen um Schäden vorzubeugen. Sollte der Akkumulator unter oder über einen gewissen Temperaturbereich gelangen, wird dieser von der Last getrennt um eine weitere Erwärmung und dadurch größere Schäden zu vermeiden.

3.2 Verschaltung des Batteriemanagementsystems

3.2.1 Anschließen der Akkupacks an das BMS

Die Hersteller des BMS mini empfehlen die Akkumulatoren in einem möglichst geringen Abstand zur Batterie zu installieren, um den Verdrahtungsprozess zu vereinfachen. Da es notwendig ist die Spannung jedes Akkupacks zu überprüfen muss auch jedes einzelne an das Batteriemanagementsystem angeschlossen werden. Um mit einer sicheren Installation zu starten muss am Anfang sichergestellt werden, dass der Minuspol des ersten Akkumulators mit dem Terminal (-) am BMS verbunden wird. Anschließend wird genau anders herum der Pluspol des Akkus mit dem Terminal (+) verbunden. Danach werden die einzelnen Akkupacks mit dem Batteriemanagementsystem verbunden.

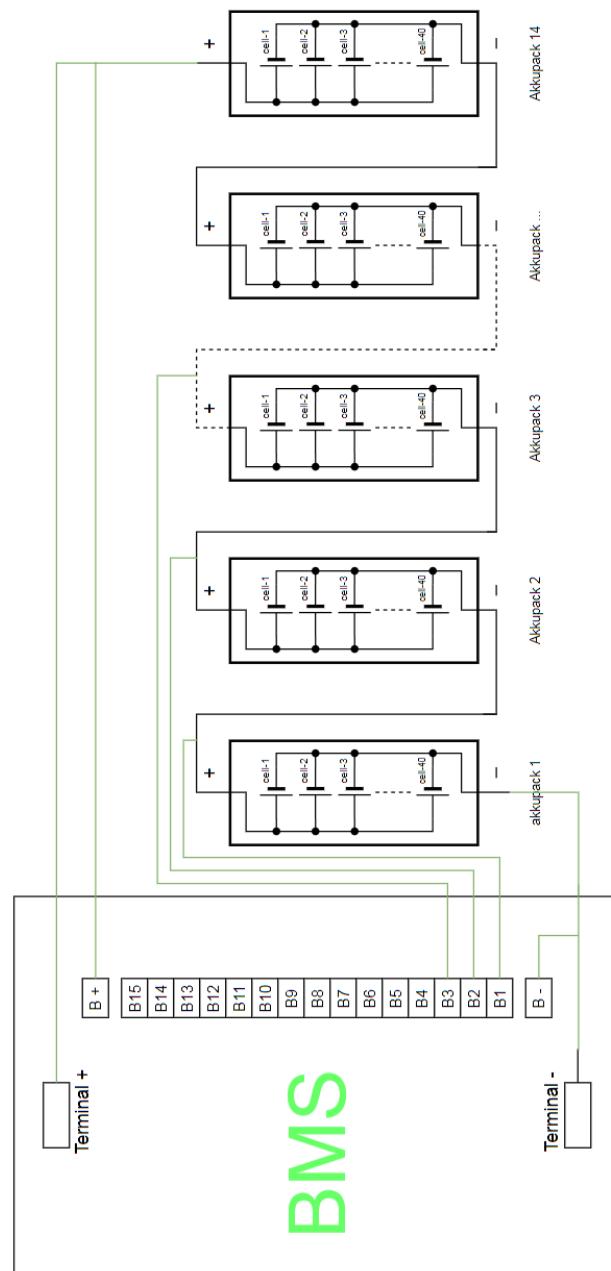


Abbildung V.14: Anschlussplan der Akkupacks an das BMS

3.2.2 Temperaturmessung mithilfe des BMS

Im nächsten Schritt werden Temperatursensoren gleichmäßig verteilt und an die Akkupacks angebracht. Es ist nicht notwendig an jedem einzelnen Akkupacks einen Temperatursensor anzubringen. Jedoch sollte man sich bewusst sein, dass mithilfe solcher Sensoren teilweise Fehler schon im Vorhinein behoben werden können bevor es noch zu größeren Schäden im System kommt⁷.

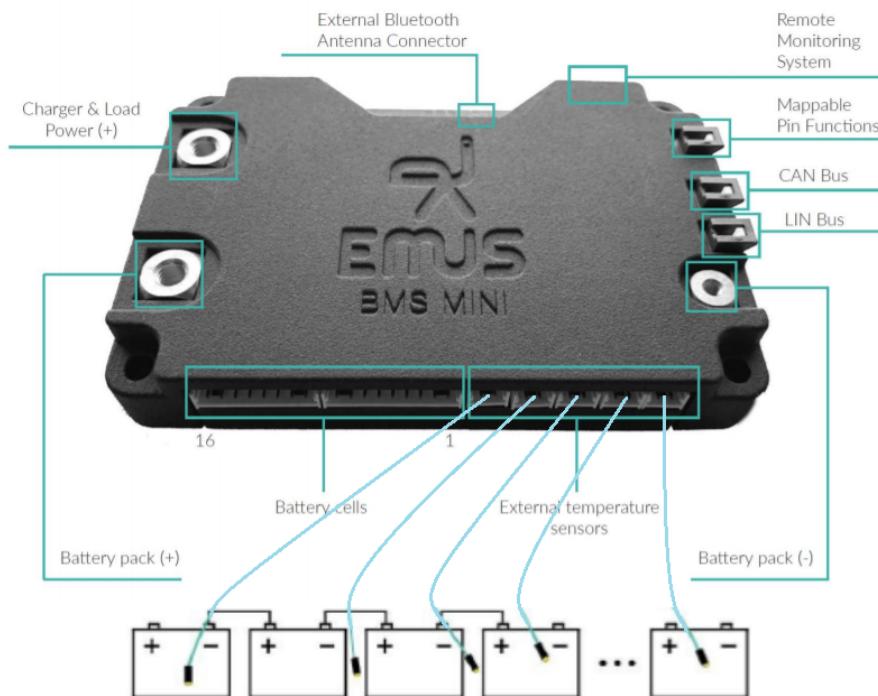


Abbildung V.15: Anschlussplan der Temperatursensoren[3]

⁷vgl. [46]

3.2.3 Anschlussplan der Last

Im letzten Schritt wird die Last an dem Batteriemanagementsystem angeschlossen. Die Last entspricht entweder dem Verbrauchen oder andernfalls dem Ladegerät. Um die Last an das BMS anzuschließen muss das Power (+) Terminal mit dem Pluspol der Last (Load/Motor (+) Terminal) verbunden werden. Der zweite Pol der Last (Load/Motor (-) Terminal) wird mit dem Battery (-) Terminal verbunden. Sehr wichtig ist dabei darauf zu achten, dass die Last nicht unmittelbar mit Strom versorgt werden muss. Dazu wird ein Leistungsschutzschalter zwischen Last und dem Power (+) Terminal dazwischengeschaltet⁸.

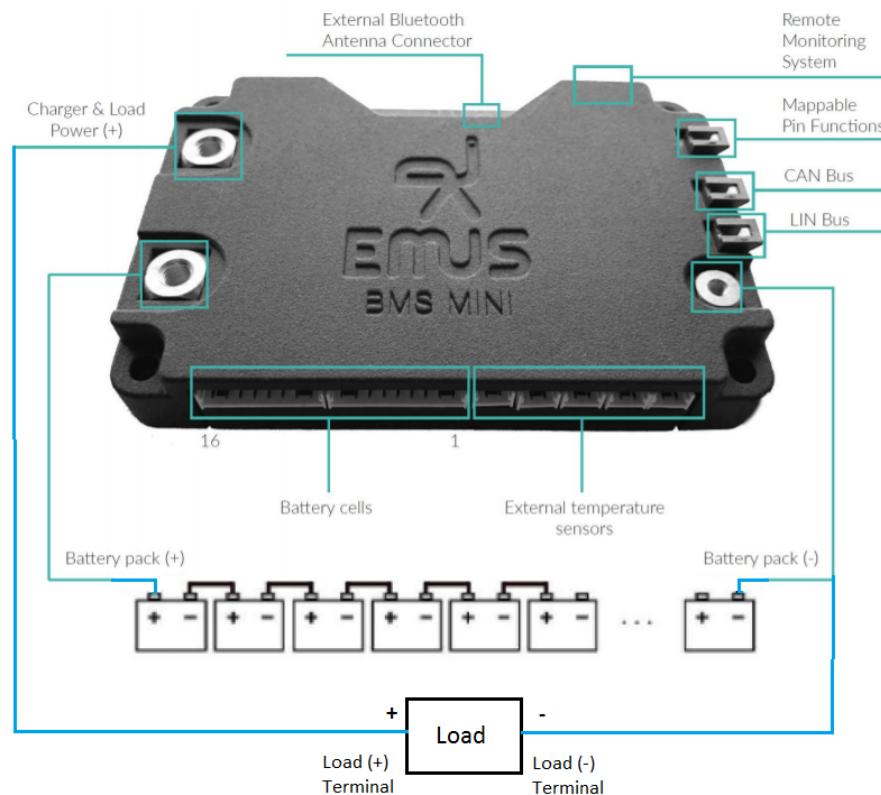


Abbildung V.16: Anschlussplan der Last an das BMS[2]

⁸vgl. [1]

3.2.4 Kommunikation mittels CAN-Bus

Der CAN-Bus ist aufgrund seiner Stärken und seines Kommunikationsmechanismus in vielen Anwendungsbereichen weit verbreitet. Wichtig ist, dass der CAN-Bus richtig eingerichtet wird, da man sonst seine Zuverlässigkeit stark gefährdet. Dies ist bereits bei den EMUS BMS-Komponenten welche mit einem CAN Bus ausgestattet sind der Fall, weiters ist es sogar in der Norm ISO 11898-2 festgelegt. Meistens wird der CAN-Bus in Hochgeschwindigkeits-Netzwerken verwendet. In der Norm ist eine Standard definierte Netzwerktopologie mit einer einzelnen Leitungsstruktur abgebildet. Die Kernaussage dieser Norm ist, dass am Ende zwischen CAN-High und CAN-Low ein Leitungsabschlusswiderstand integriert sein muss. Wie bereits vorher erwähnt kommuniziert das Batteriemanagementsystem mit der Zentralsteuerung mittel CAN-Bus. In der folgenden Abbildung ist die Topologie eines CAN-Netzwerkes abgebildet.

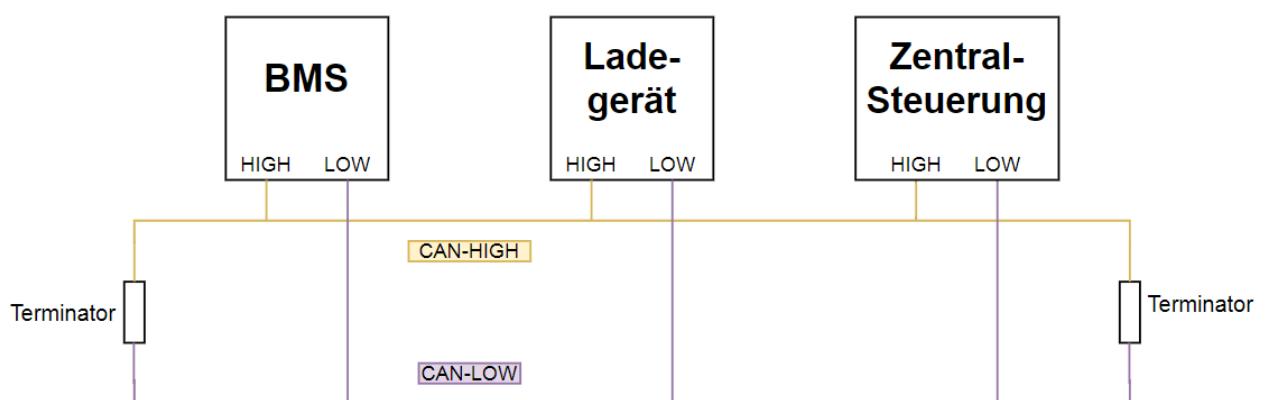


Abbildung V.17: Topologie eines High Speed CAN-Netzwerks

Wenn man Daten von dem Batteriemanagementsystem zur SPS sendet, kann es zu Übertragungsproblemen kommen. Um diese Übertragungsprobleme zu minimieren muss zwischen CAN-High und CAN-Low ein Leitungsabschlusswiderstand (Skizze: Terminator) eingebaut werden. Dieser Terminator wird jeweils an dem Batteriemanagementsystem (Bus-Ende links) und ebenfalls an der SPS (Bus-Ende rechts) angebracht, da diese zwei Komponenten ununterbrochen miteinander verbunden sind.

CAN-Bus Stecker an dem Batteriemanagementsystem:

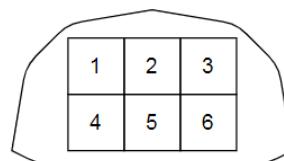


Abbildung V.18: Steckerbelegung des CAN-Buses an dem BMS

- Pin 1: Versorgung
- Pin 2: CAN Terminator (Leitungsabschlusswiderstand)
- Pin 3: CAN - HIGH
- Pin 4: Ground (Masse)
- Pin 5: CAN Terminator (Leitungsabschlusswiderstand)
- Pin 6: CAN - LOW

3.3 Applikation des BMS Mini

Die Hersteller, EMUS, des Batteriemanagementsystems haben eine eigene Anwendung, die auf jedem Smartphone und Tablett verfügbar ist, erstellt. Die Anwendung Namens EMUS EVGUI ist eine frei verfügbare App für Android- und iOS-Geräte, die speziell für die Überwachung des Batteriestatus in einem Elektrofahrzeug entwickelt worden ist. Das Smartphone kann einerseits über ein drahtloses BT-Protokoll mit dem BMS Mini verbunden werden. Dazu wird jedoch die EMUS G1 Smartphone-Konnektivität benötigt. Die zweite Möglichkeit besteht darin, das Smartphone über ein einfaches USB Kabel mit dem Batteriemanagementsystem zu verbinden⁹. In der Hauptansicht der EMUS EVGUI App sind die wichtigsten Anzeigen abgebildet:

Hauptanzeige der EMUS EVGUI App:

- Temperatur und Ladezustand der Akkumulatoren
- Restspannung der Akkupacks
- Lade- Entladestrom
- Momentane Leistung des Elektromotors
- Momentaner Energieverbrauch des Sportmotorrads pro km
- Reichweite

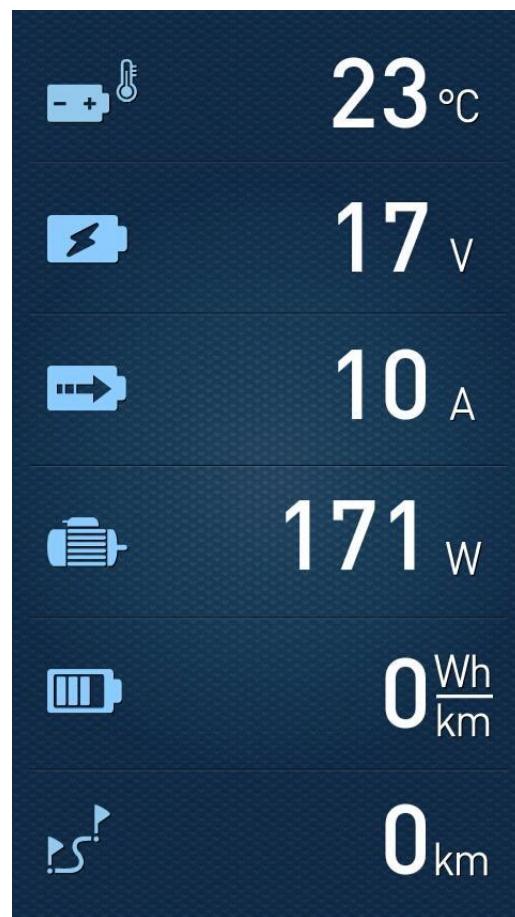


Abbildung V.19: Hauptansicht der EMUS EVGUI App[23]

⁹vgl. [5]

Sobald man in dem Hauptansichtsfenster einen beliebigen Unterpunkt anklickt, öffnet sich ein Unterfenster, wo man die Anzeige detaillierter erkennt.



Abbildung V.20: Detallierte Ansicht der EMUS EVGUI App[17]

3.3.1 Konfiguration der EMUS EVGUI App

Wie bereits vorher beschrieben, gibt es zwei verschiedene Ansichtsarten. In der detaillierten Ansicht gibt es im Linken unteren Eck einen Button mit dem Namen Menü.

Klickt man diesen Button an, scheinen 4 weitere Unterpunkte auf.

- Battery Status
- Bms Status
- Event Log
- Settings



Abbildung V.21: Menü der EMUS EVGUI App[32]

Die wichtigsten zwei Punkte sind hierbei der Battery-Status und der Bms-Status. Auf diese zwei Punkte wird mithilfe von Bildern in den folgenden Seiten etwas genauer eingegangen.

Battery Status:

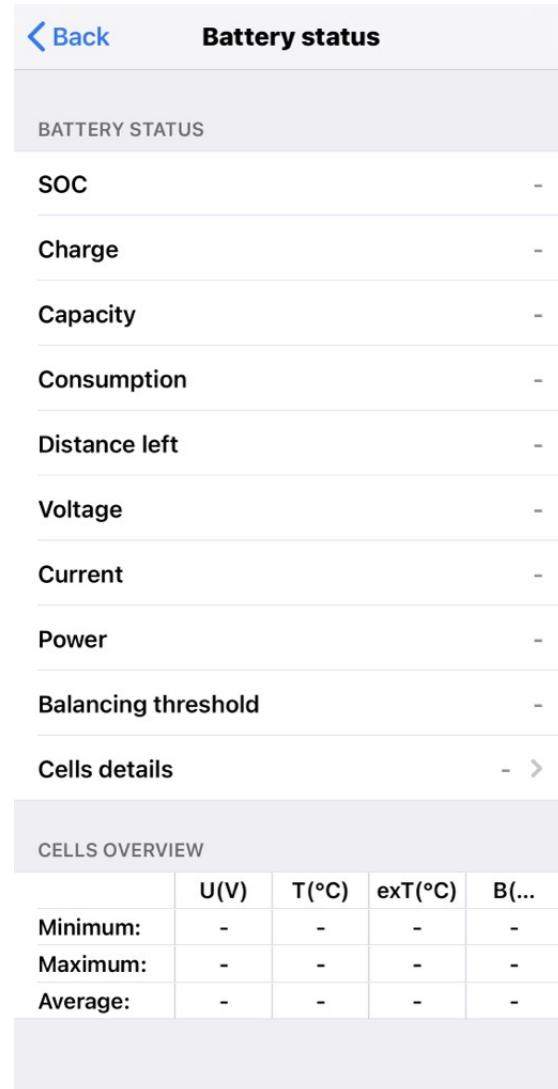


Abbildung V.22: Battery Status Anzeige der EMUS EVGUI App[6]]

Bms Status:

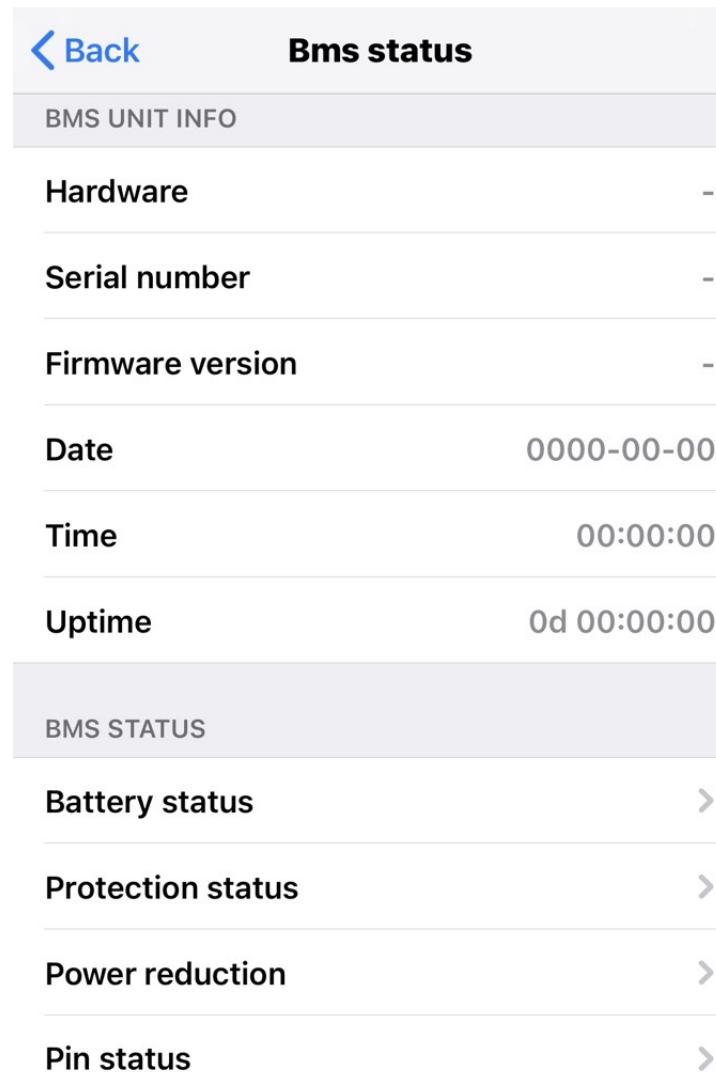


Abbildung V.23: BMS Status Anzeige der EMUS EVGUI App (Seite 1)[9]



Abbildung V.24: BMS Status Anzeige der EMUS EVGUI App (Seite 2)[7]

In der Kategorie BMS Status kann man wiederum verschiedene Unterpunkte auswählen um diese im Detail anzeigen zu lassen.

- Battery Status
- Protection Status
- Power Reduction
- Pin Status

3.4 Laderegelung

Die Steuerung des Ladevorgangs ist eine der wichtigsten Aufgaben eines Batteriemanagementsystems. Es ist von besonderer Bedeutung, diesen Ladevorgang richtig durchzuführen um einen sicheren Betrieb der Lithium-Akkumulatoren zu gewährleisten. Die Auswahl eines bestimmten Ladegeräts sollte immer unter der Berücksichtigung verschiedener Aspekte der Anwendung durchgeführt werden. Die Ausgabeparameter sind aus der Sicht des BMS am wichtigsten. Die maximale Ausgangsspannung sollt geringfügig höher sein als die von der Zelle angegebene Ladespannung multipliziert mit der Anzahl der in Reihe geschalteten Zellen bei maximaler Leistung. Der Strom sollte den maximalen Ladestrom nie überschreiten. In den folgenden Kapiteln werden die verschiedenen Ladegerät Typen, die von der EMUS BMS Mini unterstützt werden, beschrieben. Grundsätzlich gibt es drei verschiedene Ladetypen die mit diesem Batteriemanagementsystem kompatibel sind¹⁰.

- CAN based chargers
- Non Can based chargers
- Analog signal-controlled chargers

Bei unserem Projekt entschieden wir uns für ein CAN basiertes Ladegerät. Bei dieser Methode der Laderegelung wird ein Ladegerät verwendet, dass zusätzlich mittel CAN-Bus mit dem BMS verbunden wird. Diese Methode ist mit Abstand am effizientesten, da das Batteriemanagementsystem auf den Ladestrom sowie auch auf die Ladespannung zugreifen bzw. vorgeben kann. Außerdem ist dies die schnellste und sicherste Methode die Akkumulatoren zu laden. Zur Anwendung ist schlussendlichen ein TC Can-Charger gekommen, da dieser kompatibel mit dem EMUS BMS Mini ist.

¹⁰vgl. [30]

3.4.1 Verschaltung

Das Ladegerät wird mithilfe des CAN-Busses mit dem Batteriemanagementsystem verbunden. Diese Verbindung dient jedoch nur zur Kommunikation für die Regelung. Das Ladegerät und die Akkumulatoren werden jedoch über das BMS verbunden. Die grau markierte Linie in dem folgenden Bild sollte keine Leitung darstellen. Es sollte nur zeigen, dass sich der 6-polige Stecker direkt auf dem Batteriemanagementsystem befindet.

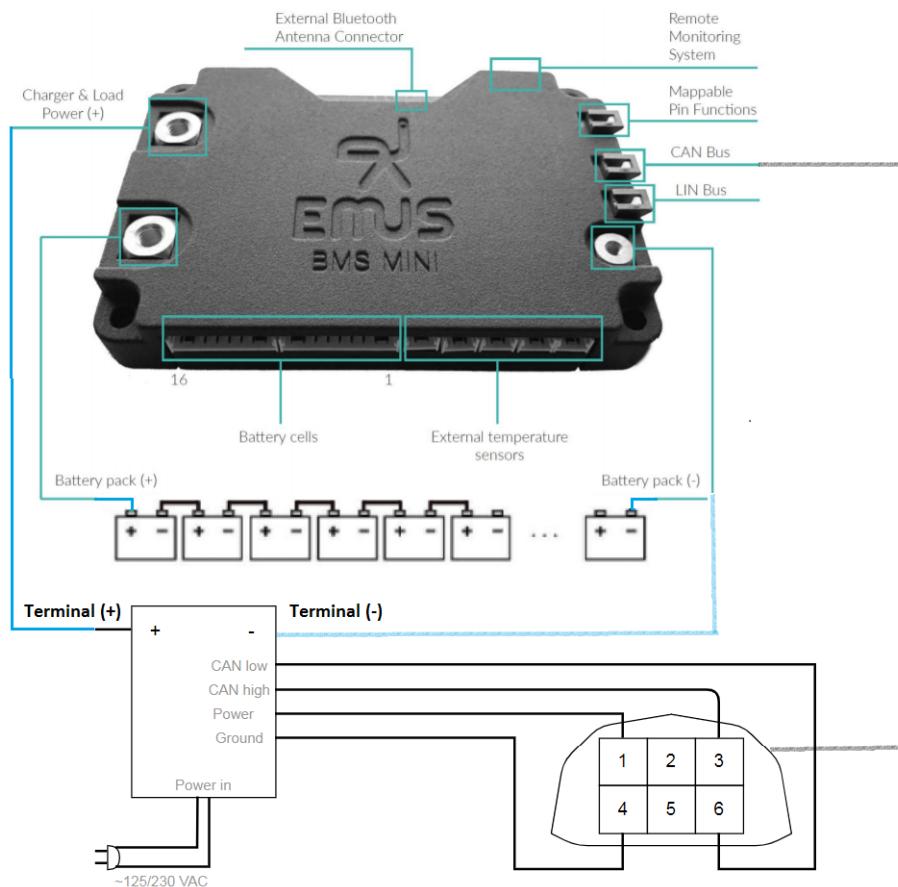


Abbildung V.25: Verschaltung des Ladegeräts über das BMS [4]

Kapitel VI

Antriebsstrang

1 Übersicht

Die Hauptaufgabe des Antriebssystems ist die Umwandlung der, vom Akkumulator zur Verfügung gestellten, elektrischen Energie in die kinetische Antriebsenergie. Diese tritt zuerst rotatorisch am Motor auf und wird zunächst über das Direkt-Getriebe umgeformt bzw. auf die passende Drehzahl gebracht, anschließend wird die Rotationsenergie 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, sie fungiert als Bindeglied zwischen dem Human-Computer Interacting System und den elektrischen Anforderungen an das Gesamtsystem.

1.1 Grundfunktionen des Systems

Die geplanten Aufgaben 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, Datenübertragung mithilfe des CAN-Busses.

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 die mechanische Umsetzung unterscheiden:

- **Mechanische Umsetzung (Kraftübertragung und Montage)**

Umfasst das Getriebe und die Befestigung aller Komponenten am Rahmen.

- **Der Laststromkreis [2.2]**

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

- **Der Steuerstromkreis [2.3]**

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. [Kapitel: IV]

2.2 Der Laststromkreis

Der Laststromkreis beinhaltet alle leistungsführenden Betriebsmittel des Antriebssystems. Hierbei unterscheiden wir zwischen den zwei wichtigsten Grundfunktionen:

- **Elektrische Energieübertragung [2.2.2]**

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

- **Schutz der Komponenten vor Beschädigungen (Leitungsschutzorgane [2.2.3])**

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

Im folgenden Bild ist der Grundaufbau des Laststromkreises ausführlich beschrieben:

R1 ... Vorladewiderstand

F1 ... Schmelzsicherung

S4.1 ... Hauptschütz (Hochleistungs-Relais)

S4.2 ... Vorladeschütz

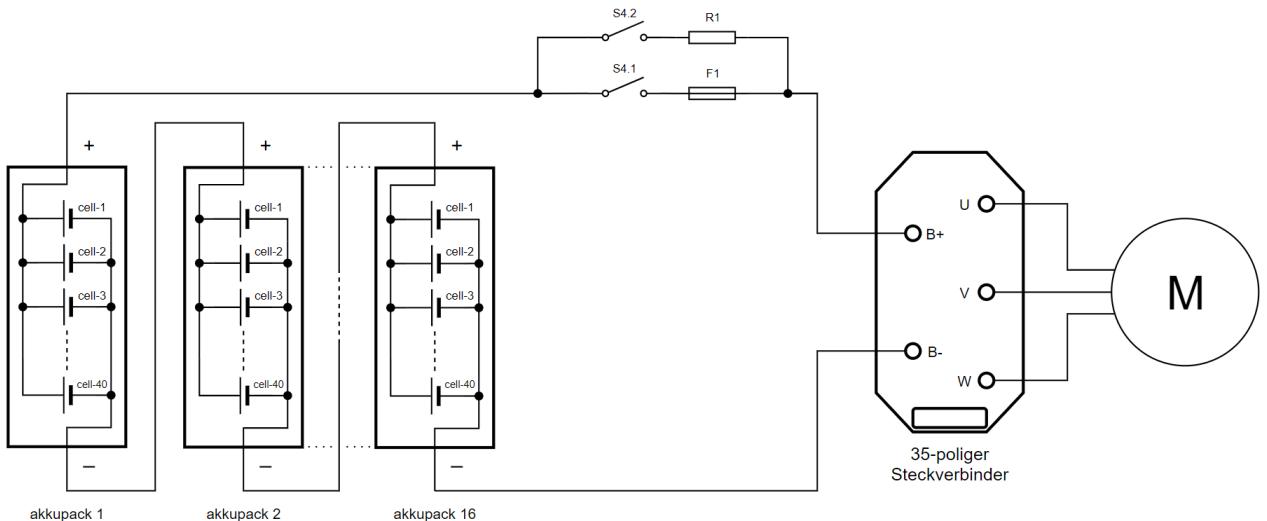


Abbildung VI.1: Grundaufbau des Laststromkreises [E.1]

2.2.1 Motorbeschreibung

Die Nennleistung des Akkumulators übersteigt die Nennleistung von Motor und Motorcontroller, weshalb die Nennwerte dieser Bauteile ebenso relevant für die Dimensionierung der Leitungen und Leitungsschutzorgane ist. Ebenfalls stellen der Motor und die Motorsteuerung zentrale Elemente des E-Motorrades dar, weshalb unter diesem Punkt bestimmte Eigenschaften und Nenndaten genauer beschrieben werden.

Für die Anwendung in einem E-Motorrad bot sich die Verwendung eines bürstenlosen permanenterregten Gleichstrommotors an. Da jedoch eine Motorsteuerung die drei Phasen des Motors mit Drehstrom versorgt, ist dieser Motor eigentlich eine Synchronmaschine mit einem Permanentmagneten im Läufer.

Der Motor wurde von der Firma Ashwoods gebaut und hat die Bezeichnung „IPM-200-50“. Er besitzt eine mechanische Spitzenleistung von 16 kW und ein maximales Drehmoment von 74 Nm. Die maximale Drehzahl beträgt 8500 U/min und der Wirkungsgrad liegt bei circa 85%¹.

Die Motorsteuerung wurde von der Firma Curtis gebaut, der Controller ist ein Prototyp mit der Modellnummer „AC-F4-A-Proto-002“. Er besitzt einen maximalen Motorstrom von 450A RMS. Im Betrieb hat der Motorcontroller einen Leistungsverbrauch von rund 500W².

Betrachtet man also beide Bauteile gemeinsam, ergibt das eine maximale elektrische Leistung von 19,5 kW, sprich einen maximalen Strom von 387A bei einer Nennspannung von 50,4V. Mit zusätzlicher Einberechnung der Phasenanordnung und dem Wirkungsgrad ergibt das einen Motor-Phasenstrom von 263A (AC).

$$P_{MDCmax} = P_{Motor} + P_{Controller} = \frac{16 \text{ kW}}{0,85} + 500 \text{ W} \approx 19,5 \text{ kW}$$

$$I_{MDCmax} = \frac{P_{MDCmax}}{U_{Nenn}} = \frac{19,5 \text{ kW}}{50,4 \text{ V}} \approx 387 \text{ A}$$

$$I_{MACmax} = \frac{I_{MDCmax}}{\sqrt{3} \cdot \cos(\varphi)} = \frac{19,5 \text{ kW}}{\sqrt{3} \cdot 0,85} \approx 263 \text{ A}$$

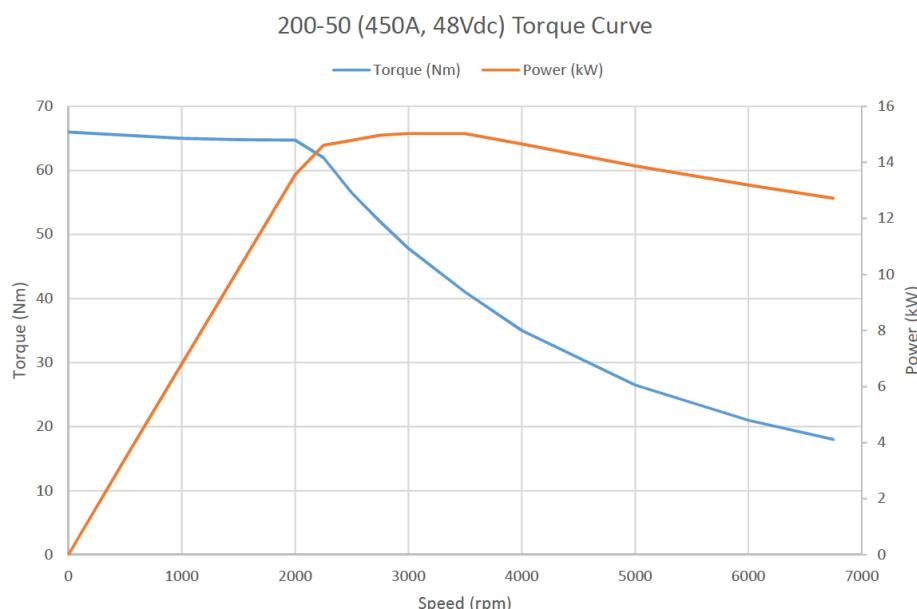


Abbildung VI.2: Ashwoods-Motor Kennlinie

¹Ashwoods Motor CAD-Zeichnung: [C.12]

²Curtis Controller CAD-Zeichnung: [C.13]

2.2.2 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 Durchschmoren 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.

Auswahlkriterien:

Bei der Auswahl von Leitungen muss man grundsätzlich den Querschnitt und die Länge der Leitung an die benötigte Stromaufnahme des Motors anpassen. Bestimmte weitere Anforderungen, wie zum Beispiel ein maximal zulässiger Spannungsabfall, müssen ebenfalls berechnet und berücksichtigt werden. Ein gutes Zusammenspielen der Leitungen mit den anderen Leitungsschutzeinrichtungen ist ebenfalls sehr wichtig, jedoch können diese Bauteile auch sehr gut an die bereits festgelegten Eigenschaften der Leitungen angepasst werden.

Berechnung:

In diesem Abschnitt befassen wir uns zunächst mit der Berechnung aller Ströme, die wir zur Auswahl der richtigen Leitungen benötigen. Da wir den maximalen Strom, welcher durch eine Zelle zur Verfügung gestellt werden kann, bereits aus dem Datenblatt kennen, können wir von der Seite des Akkumulators mit der Berechnung beginnen. Zuerst berechnet man also den maximalen Strom, welcher sich aus der Parallelschaltung der Zellen ergibt. Da jedoch der Motor einen geringeren Leistungsverbrauch besitzt, als der Akkumulator zur Verfügung stellen kann, und deshalb den Strom begrenzt, spielt nur der ausgerechnete Motor-Maximalstrom eine Rolle. Die Größenordnungen der beiden Ströme im Akkumulator-Stromkreis und im Motor-Stromkreis (AC) sind sehr unterschiedlich, deshalb können ebenfalls verschiedene Leitungsquerschnitte verwendet werden. Die Berechnung des Leitungswiderstands lässt nun auch auf den Spannungsabfall schließen, diese Berechnung muss jedoch bei beiden Stromkreisen erfolgen.

- **Berechnung der Ströme:**

Maximaler Strom, der von einer Zelle zur Verfügung gestellt werden kann: 14 A
 Anzahl der Zellen die in einem Akkupack parallel verschaltet werden: 40

- **Akkumulator-Stromkreis:**

Querschnitt $A_A = 70 \text{ mm}^2$
 Leitungslänge $l_A = 1\text{m}$
 Spezifischer Widerstand von Aluminium: 0,0278

- **Motor-Stromkreis:**

Querschnitt $A_M = 35 \text{ mm}^2$
 Leitungslänge $l_M = 1\text{m}$
 Spezifischer Widerstand von Kupfer: 0,01786

Berechnung der Ströme:

$$I_{Zmax} = 14 \text{ A}$$

$$I_{Amax} = 40 \cdot I_{Zmax} = 40 \cdot 14 \text{ A} = 560 \text{ A}$$

Spannungsabfall Akkumulator-Stromkreis:

$$R_A = \frac{\delta_A \cdot l_A}{A_A} = \frac{0,0278 \frac{\Omega \cdot \text{mm}^2}{\text{m}} \cdot 1 \text{ m}}{70 \text{ mm}^2} = 0,397 \text{ m}\Omega$$

$$\Delta U = R_A \cdot I_{MDCmax} = 0,397 \text{ m}\Omega \cdot 387 \text{ A} = 154 \text{ mV}$$

$$U_{VB} = U_Q - \Delta U = 50,4 \text{ V} - 154 \text{ mV} = 50,246 \text{ V}$$

Spannungsabfall Motor-Stromkreis:

$$R_M = \frac{\delta_K \cdot l_M}{A_M} = \frac{0,01786 \frac{\Omega \cdot \text{mm}^2}{\text{m}} \cdot 1 \text{ m}}{35 \text{ mm}^2} = 0,51 \text{ m}\Omega$$

$$\Delta U = R_M \cdot I_{MACmax} = 0,51 \text{ m}\Omega \cdot 263 \text{ A} = 134 \text{ mV}$$

$$U_{VB} = U_Q - \Delta U = 50,4 \text{ V} - 134 \text{ mV} = 50,266 \text{ V}$$

Fazit:

Bei der Anwendung als E-Motorrad spielen der Widerstand und der damit verbundene Spannungsabfall eigentlich keine Rolle, da die Leitungslängen bezogen auf den Querschnitt klein sind. Hinzu kommt noch, dass die Leitungslängen in dieser Berechnung sicherheitshalber größer angenommen wurden, als sie in Wirklichkeit umgesetzt werden, da die Leitungslängen vorab schwer abgeschätzt werden können und nach der Montage ebenso variieren werden. Der Curtis Controller ist ebenfalls sehr unempfindlich gegenüber Spannungsschwankungen, welche so oder so durch das Laden und Entladen des Akkumulators entstehen.

Der Aluminiumleiter verfügt über eine maximale Dauerbelastung von 160A, was deutlich unter dem Maximalstrom liegt. Bei unserer Anwendung als Motorrad ist die Dauerbelastung aber eher unwichtig, da nur kurzzeitig hohe Leistungen benötigt werden (Beschleunigungsvorgang). Weiters wird der vom Motor angeforderte Strom dauerhaft vom Batterie-Management-System und vom Curtis Controller überprüft und reguliert bzw. im Notfall abgeschaltet. Kommt es zu starken Erwärmungen im Motor, der Motorsteuerung oder dem Akkumulator, wird die Maximalleistung gedrosselt.

2.2.3 Leitungsschutzorgane

Die Aufgabe der Leitungsschutzorgane ist es, bei unerwarteten Überströmen oder in einem Fehlerfall den Laststromkreis zu öffnen, um damit den Motor bzw. Motorcontroller vom Akkumulator galvanisch zu trennen. Diese Maßnahme wird ergriffen, um mögliche Beschädigungen an den Komponenten oder an den Leitungen verhindern zu können. Da jedoch unerwünschte 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 dadurch steigen die Anschaffungskosten der Bauteile. Das eher größere Problem entsteht jedoch bei der Überdimensionierung der Schmelzsicherung, denn diese löst nun zu spät aus und hat damit nur mehr eine nicht geeignete Schutzfunktion.

Hochleistungs-Relais:

Bei der Auswahl des Hochleistungs-Relais muss vor allem der maximale Strom, der vom Relais geschaltet werden kann, höher als der Verbraucherstrom bei maximaler Auslastung sein. Ebenfalls werden die zu erwarteten Lebenszyklen mithilfe einer speziellen Kennlinie abgeschätzt, welche diese Zyklen abhängig von bestimmten Strom- und Spannungswerten angibt. Das im Endeffekt ausgewählte Bauteil stammt von der Firma „TE Connectivity / Raychem“ und hat die Bezeichnung „KILOVAC LEV200 A4ANA“. Bei diesem Hochleistungs-Relais ergibt sich bei einer Gleichspannung von 120V und einem Strom von 400A eine ungefähre Lebenszeit von 10.000 Schaltvorgängen. Die oben genannten Werte sind aber entsprechend der Kennlinie deutlich höher als die realen Leistungswerte, zudem ist der Schaltvorgang meist nahezu unbelastet, da die Kondensatoren vorgeladen werden und das Hochleistungs-Relais nur in einem Fehlerfall während des Betriebs geöffnet wird. Aufgrund dessen kann auf eine Lebenszeit von über 20.000 Schaltvorgängen geschlossen werden. Natürlich muss auch die Spulenspannung und der zugehörige Leistungsverbrauch für die gewünschte Anwendung passen. Die Spulenspannung wurde passend zu den anderen Bauteilen für 12V ausgewählt, der Leistungsverbrauch befindet sich im Bereich von wenigen Watt und ist damit vernachlässigbar³.

Hochgeschwindigkeits-Schmelzsicherung:

Bei der Auswahl der Schmelzsicherung ist es vor allem wichtig, dass der Stromkreis bei einem Kurzschlussfall in kurzer Zeit unterbrochen wird, die zulässigen Nennströme jedoch dauerhaft geleitet werden können. Das bedeutet, der Kurzschlussstrom muss um ein Vielfaches größer sein, als der Nennstrom der Schmelzsicherung. Da jedoch die Kurzschlussimpedanz im Bereich von wenigen Milliohm liegt, ist der Kurschlusstrom sogar bei 5-facher Annahme der Impedanz mindestens 20 mal so groß wie der Nennstrom der Sicherung, was bei der ausgewählten Schmelzsicherung „FWA-400B“ von der Firma „Bussmann / Eaton“ eine Ausschaltzeit von weniger als eine Millisekunden bedeutet. Normalerweise ist es ebenfalls in Bezug auf die Leitungen wichtig, dass der zulässige Dauerstrom der Leitungen größer als der Nennstrom der Schmelzsicherung ausgewählt wird, um Beschädigungen an den Leitungen verhindern zu können. In unserem Fall ist dies aber eher nebensächlich, da der vom Motor angeforderte Strom, wie bereits erwähnt, dauerhaft durch das Batterie-Management-System überprüft und begrenzt wird⁴.

$$Z_{Ks} = R_A + R_M = 0,397 \text{ m}\Omega + 0,51 \text{ m}\Omega \approx 1 \text{ m}\Omega$$

$$I_{Ks} = \frac{U_{Nenn}}{5 \cdot Z_{Ks}} = \frac{50,4 \text{ V}}{5 \cdot 1 \text{ m}\Omega} = 10080 \text{ A}$$

³Hochleistungs-Relais Datenblatt: [1.2]

⁴Hochleistungs-Schmelzsicherung Datenblatt: [1.3]

2.3 Der Steuerstromkreis

2.3.1 Übersicht Ein- und Ausgänge

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

- **Eingänge (Inputs)**

- Digitale Eingänge (Digital Inputs [2.3.2])
- Analoge Eingänge (Analog Inputs [2.3.3])
- Gas- und Bremseingänge (Throttle and Brake Inputs [2.3.4])
- Positionsrückmeldung vom Encoder (Position-feedback Input [2.3.5])
- Prozessorversorgung und Spulenrücklauf (KSI and Coil Return [2.3.6])

- **Ausgänge (Outputs)**

- Analoge Ausgänge (Analog Outputs [2.3.7])
- Digitale und Pulsweitenmodulierbare Ausgänge (Digital and PWM Outputs [2.3.8])
- Spannungsversorgungs-Ausgänge (Power Supply Outputs [2.3.9])

- **Kommunikation (Communication [2.3.10])**

- 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 phasenmodulierbarer Ausgang verwendet, bei richtiger Konfiguration kann er jedoch auch als digitaler Input verwendet werden. Weiters kann frei konfiguriert werden, ob man mit diesem Ausgang zum Beispiel das Hochleistungs-Relais, eine Pumpe oder Bremslichter ansteuern möchte. Je nach gewünschter Anwendung gibt es auch unterschiedliche, für diese Applikation vorgefertigte Funktionen. 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.

In dieser Abbildung kann man den prinzipiellen Aufbau des Steuerstromkreises genauer betrachten. Die einzelnen Ein- und Ausgänge (Schalter und Induktivitäten) sind mit Ausnahme von Encoder, Throttle-Pot und CAN-Bus nur mit der allgemeinen Bezeichnung des Curtis Controllers versehen. Da der Curtis Controller ein umfassendes Einsatzgebiet abdeckt, werden nicht alle Funktionen bzw. Pins für die Anwendung als Motorrad benötigt, somit fällt die Verdrahtung dieser Pins weg. Die zugehörigen Eigenschaften und ausgewählten Funktionen der einzelnen Pins kann man auf dieser Abbildung nicht erkennen, diese sind aber in folgenden Punkten erklärt.

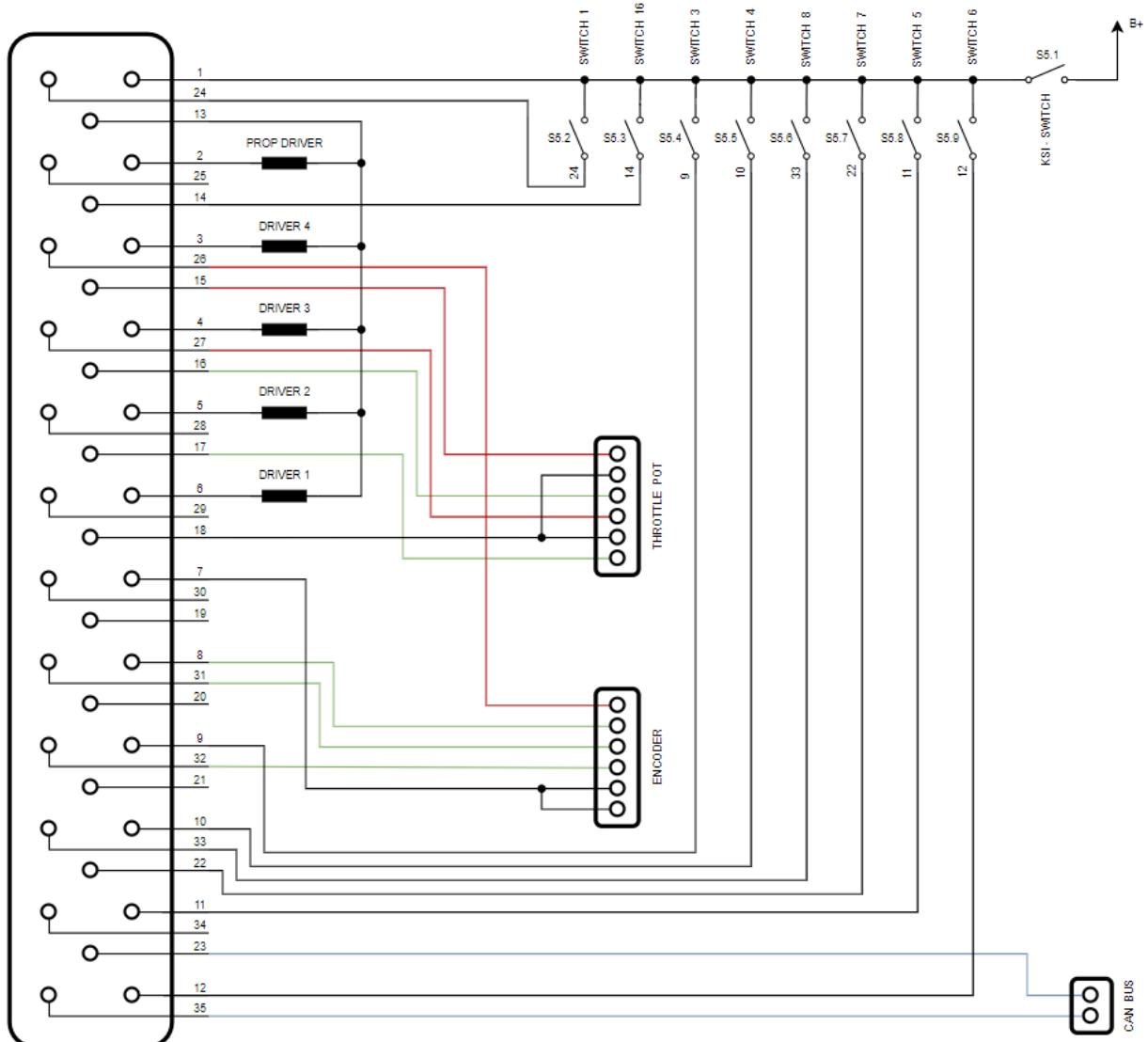
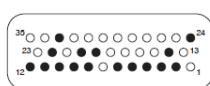


Abbildung VI.3: Grundaufbau des Steuerstromkreises [E.2]

2.3.2 Digitale Eingänge (Digital Inputs)

Es gibt insgesamt 16 Pins, die als digitale Eingänge genutzt werden können, jedoch werden die letzten sieben Pins davon eigentlich für die Verwendung als Ausgänge konfiguriert. Der Switch 1 wird im Normalfall für die Funktion „Emergency Reverse“ verwendet, da die Realisierung dieser Funktion bei einem Motorrad aber eher unwichtig ist, wird der zugehörige Pin 24 vorerst nicht verwendet (wird eventuell bei späteren Verbesserungen hinzugefügt). Switch 2 wird als analoger Eingang verwendet und ist in diesem Punkt genauer erklärt. Switch 3 wird für die Betätigung von Interlock verwendet. Interlock wird vom Raspberry PI angesteuert und muss aktiviert sein, damit der Motorcontroller in den Fahrbetrieb wechseln kann. Der NOT-Aus befindet sich auf der Lenkstange und steuert den Switch 4 an, bei Betätigung wird jeglicher Betrieb sofort eingestellt. Der Schalter zur Auswahl des gewünschten Antriebsmodus befindet sich ebenfalls auf der Lenkstange und ist mit dem Switch 5 verbunden. Die Parameter „Forward“ und „Reverse“, welche die Auswahl der gewünschten Fahrtrichtung ermöglichen, werden normalerweise auf Switch 7 und 8 gelegt.



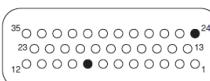
DIGITAL INPUT SPECIFICATIONS

Name	Pin	Logic Thresholds	Input impedance*	Voltage range†	ESD Tolerance
Switch 1	24	Rising edge= 4.4V max Falling edge= 1.5V min	48-80V models: 25.2 kΩ, 27.3 kΩ	−10V to (MaxV + 10 V) −5V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct strike)
Switch 2	8				
Switch 3	9				
Switch 4	10				
Switch 5	11				
Switch 6	12				
Switch 7	22				
Switch 8	33				
Switch 16	14				
Digital Out 6	19				
Digital Out 7	20				
Driver 1	6				
Driver 2	5				
Driver 3	4				
Driver 4	3				
Prop Driver	2				

Abbildung VI.4: Digital Input Specifications [13]

2.3.3 Analoge Eingänge (Analog Inputs)

Es gibt insgesamt zwei Pins, die als analoge Eingänge verwendet werden können. Analog 2 wird hierbei 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 verwendet werden.



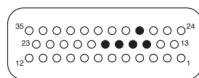
ANALOG INPUT SPECIFICATIONS

Signal Name	Pin	Operating Voltage	Input impedance*	Protected Voltage	ESD Tolerance
Analog 1	24	0 to 10V in 1024 steps	48-80 V models: 23.8 kΩ, 28.1 kΩ	−10 V to (MaxV + 10 V)	± 8 kV (direct strike)
Analog 2	8				

Abbildung VI.5: Analog Input Specifications [13]

2.3.4 Gas- und Bremseingänge (Throttle and Brake Inputs)

Die zwei Gas- und Bremssteuerungs-Eingänge sind wegen der speziellen Auslegung von den analogen Eingängen abgegrenzt und können unabhängig voneinander 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 zwei unabhängige 3-Draht Potentiometer-Ausgänge verbaut, welche beide für den Gaseingang benutzt werden.

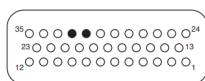


THROTTLE INPUT SPECIFICATIONS						
Signal Name	Pin	Operating Voltage	Input Impedance	S/Sink Current	Protected Voltage	ESD Tolerance
Throttle Pot High	15	0 V (shorted to Pot Low) 5 V (open circuit)	N/A	1 mA nominal (source)	-0.5 V to (MaxV + 10 V)	$\pm 8 \text{ kV}$ (direct strike)
Pot2 High	27	0 to 6.25 V	100 k Ω min	0.76 mA nominal (source, 2-wire)		
Throttle Pot Wiper	16			-1 V to (MaxV + 10 V)	$\pm 8 \text{ kV}$ (direct strike)	
Pot2 Wiper	17					
Pot Low	18	0 to 0.25 V	20 Ω nom.			Faults if above 15 mA (sink)

Abbildung VI.6: Throttle Input Specifications [13]

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 feldorientierte Ansteuerung des Motors durchführen zu können. Dabei gibt es die Möglichkeiten über einen Quadratur-Encoder oder einen Sin/Cos-Encoder. Da im Ashwoods-Motor ein Sin/Cos-Sensor verbaut ist, wurde dies vorab beim Motorcontroller eingestellt.

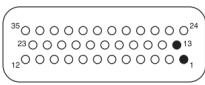


SIN/COS SENSOR INPUT SPECIFICATIONS						
Signal Name	Pin	Operating Voltage	Input Impedance	Max. Frequency	Protected Voltage	ESD Tolerance
Position Feedback A	31	0 to 5 V	150 k Ω for voltages $\leq 5 \text{ V}$ 75 k Ω for voltages $> 5 \text{ V}$	500 Hz	-5 V to (MaxV + 10 V)	$\pm 8 \text{ kV}$ (direct strike)
Position Feedback B	32					

Abbildung VI.7: Sin/Cos Sensor Input Specifications [13]

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 über einen Widerstand vorzuladen, um hohe Einschaltströme zu verhindern. Der Spulenrücklauf stellt die Versorgung der pulsweitenmodulierbaren Ausgänge zur Verfügung und hat die gleiche Spannung wie der KSI-Pin. Die elektrische Trennung von KSI und Coil Return muss jedoch aufrechterhalten werden, um einen Verpolungsschutz gewährleisten zu können.

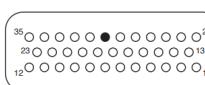


KSI and COIL RETURN INPUT SPECIFICATIONS					
Signal Name	Pin	Operating Voltage	Input Current	Protected Voltage	ESD Tolerance
KSI	1	Between under- and overvoltage cutbacks	13 A max * continuous	$\pm (\text{MaxV} + 10 \text{ V})$	$\pm 8 \text{ kV}$ (direct strike)
Coil Return	13		10 A or 12 A max **	(KSI - 0.3 V) to (MaxV + 10 V)	

Abbildung VI.8: KSI and Coil Return Input Specifications [13]

2.3.7 Analoge Ausgänge (Analog Outputs)

Der analoge Ausgang kann ein Spannungssignal von 0 bis 10V ausgeben. Dieser Ausgang ist für die Datenausgabe über bestimmte Anzeigegeräte vorgesehen, wie zum Beispiel eine Anzeige für den aktuellen Ladestand des Akkumulators, vorgesehen. Da alle benötigten Fahrdaten mithilfe des Touchdisplays visualisiert werden, wird dieser Pin nicht verwendet.



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)	$\pm 8 \text{ kV}$ (direct strike)

Abbildung VI.9: Analog Output Specifications [13]

2.3.8 Digitale und Pulsweitenmodulierbare Ausgänge (Digital and PWM Outputs)

Es gibt insgesamt sieben digitale Ausgänge, wovon jedoch nur die ersten fünf für eine Pulsweitenmodulation konfiguriert werden können. Diese Ausgänge sind für induktive Lasten, wie zum Beispiel den Hauptschütz oder eine elektromagnetische Bremse, vorgesehen. Rein ohm'sche Lasten können ebenfalls angesteuert werden, jedoch darf der zulässige Spitzenstrom nicht überschritten werden. Der Proportional-Driver kann bei richtiger Konfiguration auch für die Anzeige eines Tachometers oder ähnlichem hergenommen werden. Generell kann jeder Pin dieser Gruppe 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	0 to 100% Duty Cycle	N/A	120 to 1000 Hz *	2A Max	-0.5 V to (MaxV + 10 V)	$\pm 8 \text{ kV}$ (direct strike)				
Driver 2	5				3A Max						
Driver 3	4		0 to 2A in 607 nominal steps	18 kHz	2A Max						
Driver 4	3				1A Max						
Prop Driver	2	On / Off	N/A	N/A	1A Max						
Digital Out 6	19										
Digital Out 7	20										

Abbildung VI.10: Digital and PWM Output Specifications [13]

2.3.9 Spannungsversorgungs-Ausgänge (Power Supply Outputs)

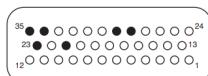
Um kleine Schaltkreise, wie zum Beispiel einen LED-Indikator oder die Positionsrückmeldung des Encoders, mit Spannung versorgen zu können, gibt es zwei dafür vorgesehene Spannungsversorgungs-Ausgänge mit je einem Pin für 5V und 12V. Für diese Anwendungen gibt es ebenfalls noch einen Rücklauf, der als I/O Ground definiert wurde. Die 5V-Spannungsversorgung wird in unserem Fall für den Encoder verwendet, die 12V-Versorgung wird aufgrund des vorhandenen Spannungswandlers nicht benötigt.

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 for +12 Out 100 mA max for +5 Out 200 mA max (combined total)	-1 V to (MaxV + 10 V)	$\pm 8 \text{ kV}$ (direct strike)	
+5 V Out	26	5 V $\pm 10\%$				
I/O Ground	7	n/a	500 mA max	not protected		

Abbildung VI.11: Power Supply Output Specifications [13]

2.3.10 Kommunikations-Ports

Für die Kommunikation mit anderen Betriebsmitteln stellt der Motorcontroller zwei Möglichkeiten zur Verfügung, den CAN-Bus und die serielle Schnittstelle. Da sich unser Projektteam auf die Nutzung des CAN-Busses 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 zwei Möglichkeiten zur Konfiguration des CAN-Busses, dies wird jedoch im Punkt Software genauer erklärt. Der CAN-Bus wird also über die Pins „CAN H“ und „CAN L“ realisiert, dieser wird mit dem Batterie-Management-System und der Zentralsteuerung verbunden.



COMMUNICATIONS PORT SPECIFICATIONS

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

Abbildung VI.12: Communications Port Specifications [13]

3 Softwareaufbau des Antriebssystems

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

- **Parameterbasierte Programmierung (Programmer [3.1])**
Umfasst alle Parameter und die vornehmbaren Konfigurationsmöglichkeiten.
- **Drehmomentsteuerung (Torquecontrol [3.2])**
Beinhaltet alle Parametereinstellungen, welche für die Drehmomentsteuerung ausschlaggebend sind.
- **Vehicle-Control-Language Programmierung (VCL [3.3])**
Umfasst das gesamte Programm, welches mit der Vehicle-Control-Language realisiert wurde. Ein Großteil dieses Programms beschäftigt sich hierbei mit der Kommunikation zwischen der Motorsteuerung und dem Raspberry PI.

3.1 Parameterbasierte Programmierung (Programmer)

3.1.1 Allgemeines

Im Curtis Integrated Toolkit befindet sich unter anderem die Funktion „Programmer“, welche sehr viele Applikationseinstellungen für die Controllerprogrammierung zur Verfügung stellt. Es gibt mehrere verschiedene Menüs, welche die jeweils zugehörigen Parametergruppen auflisten. Viele Variablen können konfiguriert werden, andere werden nur für die Ausgabe aktueller Werte, wie zum Beispiel die aktuelle Geschwindigkeit oder Temperatur, verwendet. Die Parameter können je nach Anwendung und Funktion verschiedene Einheiten und einstellbare Wertebereiche besitzen. Sehr vorteilhaft sind hierbei die meist vorhandenen Kurzbeschreibungen im Curtis Integrated Toolkit oder die Parameterdeklaration in der Anleitung.

3.1.2 Funktionen

Die folgenden Parametermenüs sind auf bestimmte Funktionen angepasst und optimiert worden. Muss eine Funktion angesteuert werden, so kann sie einen beliebigen Pin zugewiesen werden.

Throttle and Brake

Die Hauptfunktion dieser Parametergruppen ist die genaue Einstellung der Potentiometer-Eingänge für den Bremsvorgang, Vorwärts- und Rückwärtsbetrieb. Es können der Start- und Endwert des Potentiometer festgelegt werden, ebenso bestimmte Formänderungen der Eingangskurve, welche die Intensität des Gas- bzw. Bremsbefehls abhängig von der Potentiometerstellung beschreibt. Ebenso gibt es mehrere mögliche Sicherheitskonfigurationen, Filtereinstellungen und auch die Möglichkeit der Ansteuerung mittels VCL.

CAN Interface

Das CAN-Interface wird in unserer Anwendung nicht benötigt, denn die Kommunikation wurde mittels VCL-CAN umgesetzt. Die vorgefertigte Version CANopen bietet jedoch auch mehrere Einstellungsmöglichkeiten, wie ID und Taktfrequenzanpassungen. Ebenfalls gibt es jeweils 4 Datenpakete, welche für den Senden- und Empfangsvorgang konfiguriert werden können.

Battery Setup

In diesem Parametermenü kann die Nennspannung festgelegt werden, ebenfalls gibt es mehrere Einstellungsmöglichkeiten, welche in einem Über- oder Unterspannungsfall von Bedeutung sind. Um den Ladestand des Akkumulators besser abschätzen zu können, sollten hier auch bestimmte Eigenschaften festgelegt werden.

Main Contactor

Dieses Menü dient zur Konfiguration Hauptschütz (Hochleistungs-Relais). Die Ansteuerungsspannung wird hier genau beschrieben, nach dem Schließen des Schützes kann eine kleinere Spannung zum Halten der Kontakte verwendet werden. Ebenfalls kann eine Zeitverzögerung eingestellt werden, welche bestimmt, wie lange der KSI-Pin geöffnet sein darf, bevor der Hauptschütz geöffnet wird. Diese Funktion kann sehr wichtig sein, denn ein Wechsel des Antriebsmodus kann somit ebenfalls während des Betriebs erfolgen (Gaseingang muss aber 0% sein). Weiters können die Vorladefunktion und auch mehrere sicherheitsrelevante Funktionstests eingeschaltet und konfiguriert werden.

Pump Contactor

Dieses Menü dient zur Konfiguration einer Pumpe für den Kühlkreislauf. Es kann eine erhöhte Versorgungsspannung im Anlaufbetrieb festgelegt werden.

EM Brake Control

Mit diesem Parametermenü kann eine zusätzlich verbaute, elektromagnetische Bremse angesteuert werden. Da in unserem Motorrad jedoch nur herkömmliche mechanische Bremsen verbaut sind, ist diese Funktion für unsere Anwendung nicht zu gebrauchen. Für die elektromagnetische Bremse gibt es jedoch eine große Menge an Konfigurationsmöglichkeiten, für verschiedene Ereignisse können bestimmte Drehmoment- und Zeitwerte festgelegt werden. Ebenso können viele sicherheitsrelevante Einstellungen getätigt werden.

Emergency Reverse (EMR)

Diese Funktion ist für die Erstellung eines Notfall-Rückwärtsgangs gedacht, welche bei einem Motorrad nicht gebraucht wird. Das Fahrzeug wird für eine bestimmte Zeit auf die festgelegte Geschwindigkeit im Rückwärtsbetrieb gebracht. Wenn sich das Motorrad währenddessen vorwärts bewegt, wird es zuerst abgebremst. Die Werte für die Verzögerung bzw. Beschleunigung können festgelegt werden, ebenso wie weitere Feineinstellungen.

Interlock Braking

Wenn die Funktion Interlock Braking aktiviert wurde, wird das Motorrad durch Rekuperation zum Stillstand gebracht, wenn der Eingang Interlock deaktiviert wurde. Wird Interlock Braking deaktiviert, so rollt das Fahrzeug im Leerlauf weiter. Die gewünschte Stärke der Verzögerung kann definiert werden, ebenso wie weiter sicherheitsrelevante Einstellungen.

Dual Drive

Diese Funktion dient dazu, ein Fahrzeug mit zwei Motoren betreiben zu können. Die zwei zugehörigen Motorcontroller interagieren über ein Master-Slave-System miteinander.

Vehicle

Über dieses Parametermenü können allgemeine Einstellungen, wie zum Beispiel die Einheit der Geschwindigkeit oder der Raddurchmesser festgelegt werden. Zusätzlich sind sehr viele unterschiedliche Parameter für eine genaue Auswertung und Ausgabe aktueller Fahrdaten vorhanden.

Supervision

Diese Parameter dienen der Einstellung der Geschwindigkeits- und Strom- bzw. Frequenzüberwachung. Wenn die zu kontrollierenden Werte ein definiertes Maximum übersteigen, wird ein Fehler ausgelöst.

3.2 Drehmomentsteuerung (Torquecontrol)

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

3.2.1 Parameter

Grundsätzlich lassen sich diese Parameter in zwei Hauptgruppen unterscheiden:

- **Geschwindigkeitsbegrenzer-Parameter (Speed-Limiter)**

Bestimmen die maximale Geschwindigkeit und die Begrenzungsparameter des KPI-Reglers.

- **Reaktions-Parameter (Response)**

Bestimmen die verschiedensten Ansprechzeiten und Drehzahlen für bestimmte Ereignisse.

Diese Parameter werden in den folgenden Tabellen noch genau erklärt. Für ein besseres Verständnis können ebenfalls die englischen Tabellen „SPEED LIMITER MENU“ und „RESPONSE MENU“, aber auch die zugehörigen Abbildungen „Figure 9-11“ aus der Anleitung herangezogen werden.

Parameter	Einstellungsbereich	Beschreibung
Max Speed Max_Speed_TrqM	500 - 8000 U/min 500 - 8000	Definiert die maximale Geschwindigkeit in U/min, welche mittels der Drehmomentsteuerung angesteuert werden kann. (Unabhängig von der Gasdrehgriff-Stellung)
Kp Kp_TrqM	0 – 100 % 0 – 8192	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 Regelschwingungen führen. Bei einem zu niedrigen Kp kann die maximale Geschwindigkeit den Parameter Max Speed überschreiten.
Ki Ki_TrqM	5 – 100 % 50 – 1000	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 Regelschwingungen führen. Bei zu niedrigen Werten kann es lange dauern, bis sich der Motor bei einer Überdrehzahl dem Parameter Max Speed nähert.
Kd Kd_TrqM	0 – 100 % 0 – 8192	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 Bergabfahren.

Tabelle VI.1: Speed-Limiter Parameter [13]

Parameter	Einstellungsbereich	Beschreibung
Accel Rate Accel_Rate_TrqM	0.1 - 30.0 s 100 - 30000	Legt fest, wie lange es dauert, bis das Motordrehmoment bei Vollgas auf das Maximum angestiegen ist. Größere Werte bedeuten eine langsamere Reaktion.
Accel Release Rate Accel_Release_Rate_TrqM	0.1 - 2.0 s 100 - 2000	Legt fest, wie schnell die Verzögerung des Fahrzeugs bei einem Loslassen des Gasdrehgriffs eingeleitet wird. Bei einem geringen Wert wird der Übergang abrupt eingeleitet. Ist der Wert zu hoch eingestellt, kann es sich anfühlen, wie wenn das Fahrzeug für kurze Zeit weiterfährt.
Brake Rate Brake_Rate_TrqM	0.1 - 5.0 s 100 - 5000	Legt fest, wie lange es dauert, bis das Bremsmoment bei einem startenden Bremsvorgang oder einem Fahrtrichtungswechsel aufgebaut wird. Größere Werte bedeuten einen schonenderen Bremsvorgang.
Brake Release Rate Brake_Release_Rate_TrqM	0.1 - 2.0 s 100 - 2000	Beschreibt, wie schnell sich das Bremsmoment löst, wenn das Fahrzeug vom Bremsvorgang zum Fahrbetrieb wechselt. Bei zu hohen Werten wird der Bremsvorgang noch kurzzeitig fortgeführt.
Neutral Braking Neutral_Braking_TrqM	0 – 100 % 0 - 32767	Der neutrale Bremsvorgang tritt auf, wenn der Gasdrehgriff losgelassen wird oder keine Fahrtrichtung gewählt wurde. Der neutrale Bremsstrom ist von 0 bis 100% des maximalen Rekuperationsstromes einstellbar.
Neutral Taper Speed Neutral_Taper_Speed_TrqM	200 - 6000 U/min 200 - 6000	Bei dieser Motordrehzahl wird der neutrale Bremsstrom rückgespeist, wenn der Gasdrehgriff losgelassen wird. Bei einem zu geringen Wert kann es zu Regelschwingungen kommen.
Forward Full Restraint Speed Forward_Full_Restraint_Speed_TrqM	100 – 32000 U/min 100 - 32000	Legt den Geschwindigkeitspunkt fest, an dem der volle Rekuperationsstrom rückgespeist wird, um das Vorwärtsrollen des Fahrzeugs zu verhindern. Kann auch als Parameter für die Rückhaltestärke angesehen werden. Bei einem zu geringen Wert kann es zu Regelschwingungen kommen.
Back Full Restraint Speed Back_Full_Restraint_Speed_TrqM	100 – 32000 U/min 100 – 32000	Legt den Geschwindigkeitspunkt fest, an dem der volle Rekuperationsstrom rückgespeist wird, um das Rückwärtsrollen des Fahrzeugs zu verhindern. Kann auch als Parameter für die Rückhaltestärke angesehen werden. Bei einem zu geringen Wert kann es zu Regelschwingungen kommen.

Tabelle VI.2: Response Parameter [13]

3.2.2 ECO- und Sportmodus (Speed-Mode-Select)

Die oben genannten Parameter werden für die Erstellung der unterschiedlichen Antriebsmodi verwendet. Für den ECO-Modus werden für die Parameter höhere Reaktionszeiten und weniger Aggressivität gewählt, daraus ergibt sich ein gemütlicherer und schonenderer Fahrbetrieb, welcher gleichzeitig weniger Leistung verbraucht. Für den Sport-Modus hingegen werden kürzere Reaktionszeiten und höhere Aggressivität gewählt, daraus ergibt sich ein sportlicheres Fahrverhalten, die gewünschte Geschwindigkeit wird schneller erreicht. Natürlich zieht dieser Antriebsmodus einen erhöhten Leistungsverbrauch nach sich. Die einzelnen Modi können beliebig konfiguriert werden und auch im Nachhinein mittels des Curtis Integrated Toolkit bzw. VCL-Studio sehr schnell und leicht verändert oder angepasst werden. Vorerst wird es nur zwei unterschiedliche Antriebsmodi geben, da in diesem Fall nur ein Pin für die Selektierung benötigt wird (ein digitaler Eingang). Wenn in Zukunft jedoch weiterhin Interesse an weiteren unterschiedlichen Antriebsmodi besteht, können diese mit relativ wenig Aufwand hinzugefügt werden.

Hier eine Tabelle der einzelnen Parameter im ECO- und im Sportmodus:

Parameter	ECO-Modus	SPORT-Modus
Max Speed	7000 U/min	8000 U/min
Kp	30 %	40 %
Ki	30 %	40 %
Kd	15 %	10 %
Accel Rate	2 s	1 s
Accel Release Rate	1 s	0.4 s
Brake Rate	2 s	1 s
Brake Release Rate	1 s	0.4 s
Neutral Braking	15 %	10 %
Neutral Taper Speed	500 U/min	800 U/min
Forward Full Restraint Speed	800 U/min	500 U/min
Back Full Restraint Speed	800 U/min	500 U/min

Tabelle VI.3: Antriebsmodi

Konventionelle Umsetzung

In konventionellen E-Motorrädern wird bei der Auswahl zwischen den Antriebsmodi ECO-Normal-Sport eine 7-Punkte-Map hinterlegt, welche die Drehzahl abhängig vom Drehmoment beschreibt. Da dies für die schulische Umsetzung aber ebenfalls zu zeitintensiv wäre, wird dies wahrscheinlich bei späteren Optimierungen hinzugefügt.

3.3 Vehicle-Control-Language (VCL) Programmierung

3.3.1 Grundfunktion

Die Vehicle-Control-Language ist ein eigener Abschnitt der Programmierung und von der Grundidee auch sehr unterschiedlich. Die normale Parameterprogrammierung vereinfacht die generelle Programmierung des Curtis Controllers zwar sehr, beschränkt die Anzahl der Möglichkeiten jedoch auf die Anzahl der Parameter und deren Konfigurationsmöglichkeiten. Die VCL-Programmiersprache bietet hierbei eine sehr gute Erweiterungsmöglichkeit und bei Kombination der beiden Programmierarten kann die Programmierung des Curtis Controllers optimiert und enorm erweitert werden. Die Vehicle-Control-Language ist eine Programmiersprache auf der Basis von C und das VCL-Studio sieht der Benutzeroberfläche eines normalen Programms mit integriertem Editor und Compiler, wie zum Beispiel Dev-C++, sehr ähnlich. Da in diesem Fall jedoch jeder beliebige Programmcode verfasst werden kann, bietet VCL nahezu endlose Möglichkeiten. Die wichtigsten Grundlagen, auf die man bei der Programmierung von VCL aufpassen muss, sind in den verlinkten Skripten „WIN VCL User’s Guide“⁵, „VCL Programmer’s Guide“⁶ und „VCL Common Functions“⁷ genauer erklärt. Da diese Skripten nicht über eine öffentliche Online-Ausgabe verfügen, findet man im Anhang ebenso eine kurze Zusammenfassung der Kapitel, welche für die Programmierung am häufigsten benötigt wurden [1.5]. Das Wichtigste ist jedoch die Kenntnis darüber, dass mit dem VCL-Studio nicht nur die vorhandenen oder selbsterstellten VCL-Variablen verändert werden können. Die meisten Variablen, die in den Parametermenüs vorhanden sind, können ebenfalls eingelesen und beschrieben werden. Hier ist natürlich Vorsicht geboten, denn viele Parameter dürfen in keinem Fall während des Betriebs geändert werden. Bei wichtigen Variablen muss daher auch ein Aus- und Einschalten des KSI-Pins durchgeführt werden, um die Veränderung wirksam zu machen und Komplikationen zu vermeiden. Generell ist die Hauptaufgabe einer ausgefertigten VCL-Programmierung jedoch die Automatisierung des gesamten E-Motorrades. Zum Beispiel kann beim Auftritt eines Fehlers automatisch ein zugehöriger Fehlerbehebungsvorgang eingeleitet werden. Da wir in unserem Projekt jedoch nur ein sehr kleines Zeitfenster zur Verfügung haben, konnte das VCL-Programm nicht derartig ausgereift werden. In unserem Fall beschränkt sich die VCL-Programmierung fast ausschließlich auf die Kommunikation mit dem Raspberry PI, denn die Lösung über VCL-CAN schien uns einfacher und vor allem viel flexibler als die vorgefertigte Programmierung „CANopen“ zu verwenden.

⁵WIN VCL User’s Guide: [16]

⁶VCL Programmer’s Guide: [15]

⁷VCL Common Functions: [14]

3.3.2 Kommunikation (CAN-Bus)

Die Kommunikation erfolgt grundsätzlich nur in eine Richtung, da dies nicht nur einfacher zu realisieren war, sondern für unsere Anwendungen auch völlig ausreicht. Der Curtis Controller sendet die ausgewählten Parameter immer in der selben Reihenfolge an den Raspberry PI, dafür wurden drei unterschiedliche Datenpakete mit jeweils einem einzigartigen Identifier und sieben folgenden Parametern erstellt. Ein Parameter enthält immer vier Hexadezimal-Zahlen, also insgesamt zwei Byte. Wenn ein Fehler am Motorcontroller erkannt wurde, wird nach dem dritten Datenpaket noch ein zusätzliches Fehler-Datenpaket eingeschoben. Wenn zum Beispiel zwei Fehler am Controller vorliegen, werden diese zwei Fehler nach dem Fehler-Identifier (FFFF) gesendet, danach werden die fünf weiteren freien Plätze des Fehler-Datenpaketes mit dem Fehler-Identifier aufgefüllt. Nachdem das Fehler-Datenpaket gesendet wurde, werden die ersten sieben Fehler vom Datenspeicher gelöscht, liegt der Fehler jedoch weiterhin vor, kann dieser auch nicht gelöscht werden. Hier werden die Datenpakete mit den zugehörigen Parametern ausführlich dargestellt:

Datenpaket 1		Datenpaket 2		Datenpaket 3
Identifier	FFFC	FFFD		FFFE
Parameter 1	Vehicle_Speed	Vehicle_Speed	Vehicle_Speed	
Parameter 2	Current_RMS	Capacitor_Volts	Vehicle_Acceleration	
Parameter 3	Controller_Temperature	BDI_Percentage	Vehicle_Odometer	
Parameter 4	Motor_Temperature	Interlock	Time_to_Capture_Speed_1	
Parameter 5	Motor_Power	Throttle_Command	Time_to_Capture_Distance_1	
Parameter 6	Motor_Torque	Brake_Command	Braking_Distance_Captured	
Parameter 7	Modulation_Depth	Switch_5	Distance_Since_Stop	

Tabelle VI.4: Datenpakete Deklaration

Der gesamte VCL-Programmcode ist auf GitHub hinterlegt, auffällig ist hierbei unter anderem die enorm lange Zeitverzögerung, welche den selben Delay-Befehl 3330 mal beinhaltet. Die gewünschte CAN-Bus Übertragungsrate beträgt 0,1 Sekunden, da jedoch der integrierte Logic-Controller eine sehr viel kürzere applikationsabhängige Taktzeit besitzt, erwies sich das Aussenden von Parametern in der selben Reihenfolge vorerst als sehr schwierig. Es wurden viele unterschiedliche Methoden versucht, jedoch erwies sich die Synchronisation der beiden Taktfrequenzen als die einfachste. Da im Internet auch sehr wenig hilfreiche Informationen zu finden waren, wurde keine alternative Realisierung mehr versucht. Die Vereinfachung bzw. Verkürzung der langen Zeitverzögerung mit einer Schleife oder ähnlichem erwies sich ebenfalls als schwierig und fehleranfällig, wurde deshalb weggelassen.

3.3.3 Speed-Mode-Select

Die Speed-Mode-Select Programmierung gehört eigentlich auch zum Punkt Drehmomentsteuerung, dieses Programm wurde aber ebenfalls in der Vehicle-Control-Language realisiert. Die zugehörigen Parameter, welche ausschlaggebend für die Drehmomentsteuerung sind, wurden bereits genau erklärt. Grundsätzlich ist das VCL-Programm sehr einfach und kurz aufgebaut, die Parameter zur Drehmomentsteuerung werden abhängig von einem digitalen Eingang verändert. Der digitale Eingang wird mittels eines externen Schalters realisiert, dieser wurde auf der Lenkstange befestigt. Wenn der Schalter auf den ECO-Antriebsmodus geschaltet wird, werden die Parameter für den ECO-Antriebsmodus an den Drehmomentergler weitergegeben. Bei der Auswahl des Sport-Antriebsmodus werden die Parameter für den Sport-Antriebsmodus an den Regler weitergegeben. Der Wechsel des Antriebsmodus bedeutet jedoch eine Veränderung kritischer Parameter, weshalb der KSI-Pin aus- und eingeschaltet werden muss, um die Änderung der Parameter wirksam zu machen. Ein Ausschalten des KSI-Pins führt nach 0,1 Sekunden zum sofortigen Einleiten des Bremsvorgangs, bis die Geschwindigkeit Null ist. Bei richtiger Konfiguration kann der KSI-Pin in dieser Zeit aus- und eingeschalten werden, um einen Wechsel des Antriebsmodus während des Fahrbetriebs wirksam zu machen. Aus sicherheitstechnischen Gründen kann der KSI-Schaltvorgang jedoch nur erfolgen, wenn der Gas-Eingang Null ist.

Wie im folgenden Programmausschnitt zu erkennen ist, ist der Aufbau dieses Programms äußerst einfach. Aufpassen muss man bei der Überschreibung der Parameter, da nicht die Werte mit den Einheiten, sondern die absoluten Werte verwendet werden müssen. Vor allem bei den Parametern des PID-Reglers sind unterschiedliche Absolutwerte vorgegeben, diese müssen auf den gewünschten Prozentwert skaliert werden.

```
;Speed-Mode-Select (Sport/ECO)
if(Switch_5 = 0) {
    Max_Speed_TrqM = 7000 ;ECO-Antriebsmodus
    Kp_TrqM = 2458 ;7000rpm
    Ki_TrqM = 300 ;30%
    Kd_TrqM = 1229 ;15%
    Accel_Rate_TrqM = 2000 ;2s
    Accel_Release_Rate_TrqM = 1000 ;1s
    Brake_Rate_TrqM = 2000 ;2s
    Brake_Release_Rate_TrqM = 1000 ;1s
    Neutral_Braking_TrqM = 4915 ;15%
    Neutral_Taper_Speed_TrqM = 500 ;500rpm
    Forward_Full_Restraint_Speed_TrqM = 800 ;800rpm
    Back_Full_Restraint_Speed_TrqM = 800 ;800rpm
}
else if(Switch_5 = 1) ;Sport-Antriebsmodus
{
    Max_Speed_TrqM = 8000 ;8000rpm
    Kp_TrqM = 3277 ;40%
    Ki_TrqM = 400 ;40%
    Kd_TrqM = 819 ;10%
    Accel_Rate_TrqM = 1000 ;1s
    Accel_Release_Rate_TrqM = 400 ;0.4s
    Brake_Rate_TrqM = 1000 ;1s
    Brake_Release_Rate_TrqM = 400 ;0.4s
    Neutral_Braking_TrqM = 3276 ;10%
    Neutral_Taper_Speed_TrqM = 800 ;800rpm
    Forward_Full_Restraint_Speed_TrqM = 500 ;500rpm
    Back_Full_Restraint_Speed_TrqM = 500 ;500rpm
}
```

Abbildung VI.13: ECO/Sport-Select Programmierung

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 alternative Spannungsversorgung gefunden werden, welche für die Anforderungen der Motorsteuerung geeignet ist. Da der Motor und die Motorsteuerung jedoch eine bipolare Spannungsquelle (beide Energierichtungen) benötigen, um ordnungsgemäß in Betrieb genommen werden zu können, erwies sich dies vorerst schwieriger als gedacht. Die Beschaffung eines bipolaren Netzteils erwies sich als zu kosten- und zeitintensiv, weshalb der Betreuungslehrer vorschlug, die bipolare Spannungsquelle mittels eines Leonard-Umformers zu realisieren. Dabei treibt eine vom Netz gespeiste Synchronmaschine einen Gleichstrommotor an. Die Statorwicklung der Gleichstrommaschine kann hierbei für die Spannungsquelle verwendet werden, mit der Erregerspannung kann der gewünschte Spannungswert eingestellt werden.

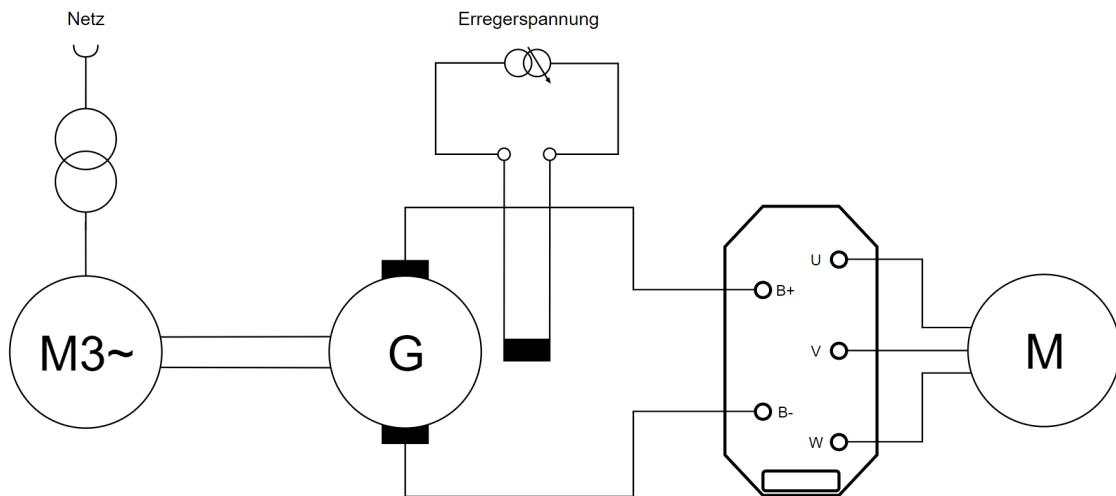


Abbildung VI.14: Leonardumformer Versuchsaufbau

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 parallelgeschalteten Kondensatoren brachten keine weiteren Erkenntnisse. Aufgrund des schwankenden Spannungspegels während der gescheiterten Test-Durchläufe nahmen wir genauere Messungen mittels eines Oszilloskops vor, um mögliche Fehlerursachen herausfinden zu können. Bei der Untersuchung der Gleichspannungs-Speisung konnten wir feststellen, dass in einem Zeitbereich von circa 40ms ein unerwarteter Einschwingvorgang zu beobachten war, welcher einer negativen Sinus-Schwingung sehr ähnelte. Es trat zuerst eine negative Flanke in einem Zeitbereich von 12ms und mit einer Spannungsunterhöhung von circa 30V auf, dann folgte eine Spannungsüberhöhung mit etwa den selben Werten. Nach weiteren 16ms war der Schwingungsvorgang wieder auf die Eingangsspannung von 50V zurückgefallen. 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 Motorsteuerung eine Art Schwingkreis, welcher den Trägheitseffekt zusätzlich verstärkte.

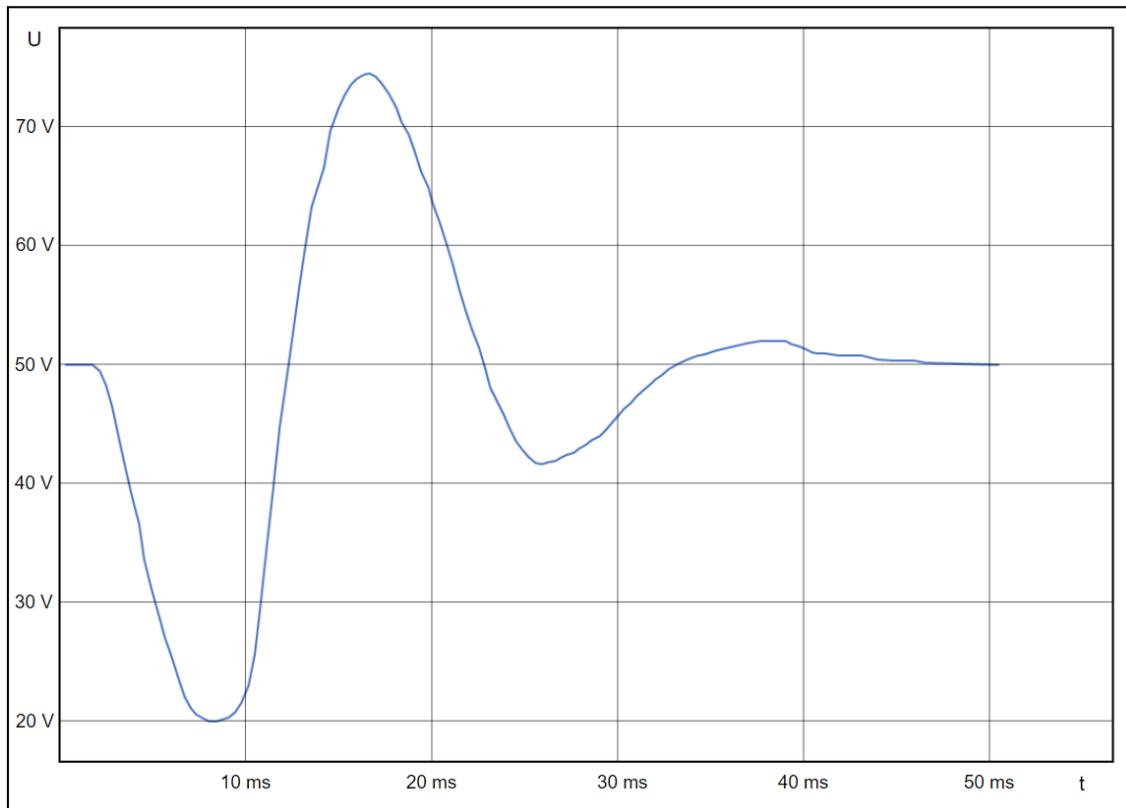


Abbildung VI.15: Leonardumformer Spannungsüberhöhung

4.2 Bleiakku-Versuchsaufbau

Grundidee:

Der Leonard-Versuchsaufbau 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 eines intelligenten Ladegeräts konnten aber drei von vier Akkus wieder erfolgreich aufgeladen werden. Mit einer von Zuhause mitgebrachten Autobatterie und zusätzlichen Starterkabeln konnte 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 Ladestromstößen führten. Um Beschädigungen an den Kondensatoren zu verhindern, konnte dieses Problem jedoch durch Vorladen der Kondensatoren mithilfe eines 48V Netzgerätes (durch Verwendung der Strombegrenzung) behoben werden.

Erste Inbetriebnahme:

Der Testlauf 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.

Kapitel VII

Human-Computer Interaction System

1 Übersicht

Das Human-Computer Interaction System ist, wie der Name schon sagt, die Komponente, welche als Schnittstelle zwischen dem Nutzer und dem gesamten elektrischen System dient. Durch es sollte die fehlerfreie Nutzung der Funktionen des Motorrades gewährleistet sein. Ebenso sollte es wichtige Fahrdaten und andere Informationen speichern und dem User anzeigen können. Wichtig ist das System, trotz der großen Komplexität, so intuitiv und nutzerfreundlich wie möglich zu gestalten.

1.1 Grundfunktionen des Systems

Die geplanten Funktionen des HCIS¹ lassen sich grob in vier Grundfunktionen einteilen.

- **Steuerung der Peripherie**

Die Schalter und Buttons am Lenker, welche zuvor über den Kabelbaum die Leuchten, Blinker und die Hupe gesteuert haben, werden nun über die General-purpose input/output (GPIO) des Raspberry Pi Mikrocomputers gesteuert.

- **Graphische Benutzeroberfläche**

Dient der Anzeige wichtiger Fahr- und Ladedaten, welche entweder in Echtzeit oder über die Datenbankschnittstelle abgerufen und graphisch angezeigt werden können.

- **Kommunikation mit den Steuereinheiten des Motorrades**

Über CAN-Bus werden Daten von dem Batterie Management Systems (BMS) und der Curtis Motorsteuerung empfangen und an die Benutzeroberfläche zur Anzeige und an die Datenbankschnittstelle zur Langzeitsicherung der Fahrdaten weiter gegeben.

- **Speichern der relevanten Fahrdaten über die Datenbankschnittstelle**

Die über den CAN-Bus empfangenen Daten werden sofort an die Datenbankschnittstelle (Handler) weitergegeben um die Daten für Datenauswertung und Testberichte zu speichern. Ebenso bezieht das Diagnosesystem der Benutzeroberfläche die Daten über diese Schnittstelle.

¹Abkürzung: Human-Computer Interaction System

1.2 Steuereinheit

Als Basis zur Auswahl der Steuereinheit wurden die zuvor erläuterten Grundfunktionen herangezogen genommen. Die Ausgewählte Steuereinheit sollte diese erfüllen können und ebenso Potential zur Erweiterung der Funktionen bieten. Genauso wichtig war das eine große Flexibilität und Individualität erreicht werden kann, um nicht in der Umsetzung unserer Ideen eingeschränkt zu sein. Zur Auswahl standen verschiedene Speicherprogrammierbare Steuerungen und Mikrocomputer, doch letzten Endes überzeugte der Mikrocomputer Raspberry Pi², welcher über die Interpretersprache Python³ programmiert werden kann und die Programmierung um einiges einfacher gestaltet.

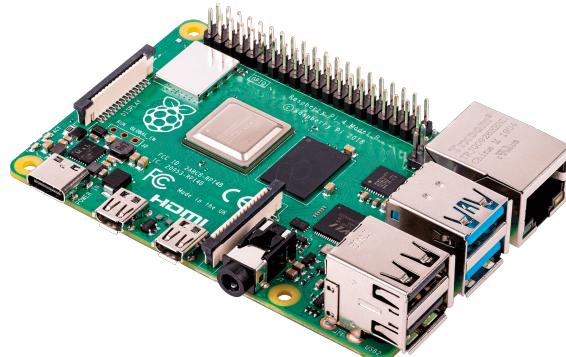


Abbildung VII.1: Raspberry Pi - Steuereinheit des HCIS

1.3 Grundaufbau des Systems

In der Abbildung VII.2 wird der Grundaufbau des Systems und die Datenverbindungen der folgenden Komponenten veranschaulicht.

- Raspberry Pi - Die Steuereinheit des Systems.
Kommuniziert über CAN-Bus mit den anderen Steuerkomponenten des Motorrades.
- User Input - Die vorhandenen Schalter am Lenker des Motorrads werden direkt mit den Eingängen des Raspberry Pis verbunden.
- Peripherie - Die Grundkomponenten des Motorrades wie Scheinwerfer oder Hupe. Diese werden über Relais, welche an die Ausgänge des Raspberry Pis angeschlossen sind, gesteuert.
- Dashboard - Der Bildschirm zur Anzeige der verarbeiteten Informationen. Dieser wird über HDMI und USB mit dem Raspberry Pi verbunden.

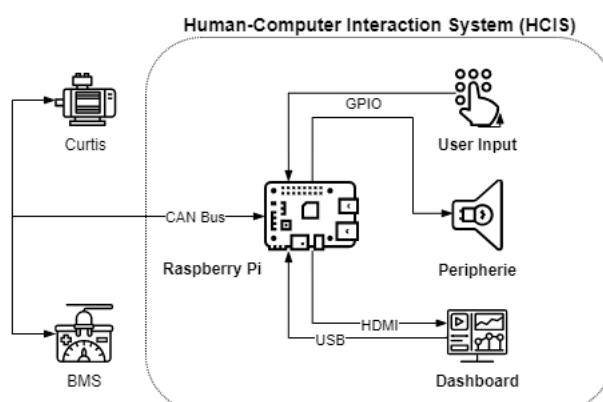


Abbildung VII.2: Grundaufbau des Human-Computer Interaction Systems

²Datenblatt <https://www.raspberrypi.org/documentation>

³siehe <https://www.python.org/>

2 Spannungsversorgung

2.1 Aufbau des Versorgungssystems

Das Versorgungssystem des Motorrades besteht aus zwei Spannungsebenen: Einer 12V Ebene zur Versorgung der Peripherie des Motorrades und einer 5V Ebene, welche nur den Raspberry Pi und seine Komponenten beinhaltet. Diese Ebenen werden durch DC-DC Wandler erzeugt, welche direkt an den Akku des Motorrades angeschlossen werden.

Wichtig hierbei ist, dass alle ausgewählten Spannungswandler über einen Kurzschluss- und Überstrom-Schutz verfügen. Dies macht es uns möglich diese Versorgungssysteme, solange die Drähte auch nach dem maximalen Strom der Spannungswandler dimensioniert wurden, ohne jegliche Leistungs- und Überstrom-Schutzorgane aufzubauen. Die Spannungswandler schalten bei jeglichen Fehlern ab und verbrennen die überschüssige Leistung über einen eingebauten Widerstand. Sobald der Fehler behoben wurde, schalten sich die Spannungswandler automatisch wieder ein.

2.1.1 12V Versorgungssystem

Um den Spannungswandler dimensionieren zu können mussten vorher alle Bauteile, welche über die 12V versorgt werden sollten, zusammengefasst werden, um die mindestens benötigte Leistung des Spannungswandlers zu errechnen.

Bauteilbezeichnung	Spannung	Leistung
Tagfahrlicht	12V	10W
Abblendlicht	12V	10W
Aufblendlicht	12V	20W
Hupe	12V	10W
Rücklicht	12V	21W
Kennzeichenbeleuchtung	12V	5W
Blinker links	12V	2 x 10W
Blinker rechts	12V	2 x 10W
Bildschirm	12V	12W
Gesamt	12V	128W

Tabelle VII.1: Berechnung der Leistung des 12V-Systems

Der Spannungswandler wurde nun nach der größt möglichen Leistung, welche auftritt wenn alle Bauteile gleichzeitig auf Höchstleistung betrieben werden, ausgelegt. Diese maximale Leistung beträgt, wie in der Tabelle VII.1 zu sehen, 128 Watt. Um noch Ausbaumöglichkeiten zu gewährleisten und uns nicht dem Leistungslimit des Wandlers zu nähern, haben wir uns für einen 48V-12V, 300 Watt DC-DC Wandler von Mean Well⁴ entschieden.

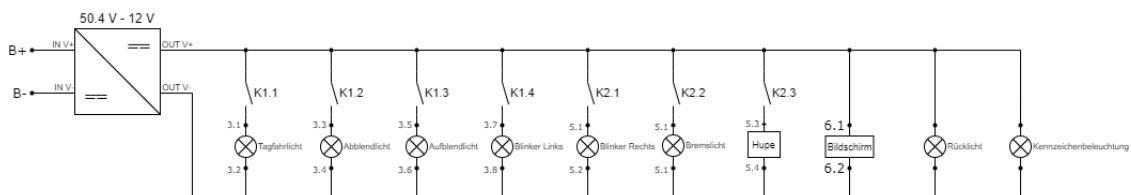


Abbildung VII.3: Aufbau des 12V Versorgungssystems

⁴Datenblatt: <https://docs.rs-online.com/e3e0/0900766b81621db7.pdf>

2.1.2 5V Versorgungssystem

Die Leistung des Raspberry Pis ist mit einem Maximum von 6.2 Watt sehr klein und daher ist die Wahl des Spannungswandlers in diesem Fall nicht wirklich davon abhängig. Auch die Komponenten, welche angeschlossen werden, haben grundsätzlich keine erwähnenswerte Wirkleistung und müssen daher nicht genau berechnet werden. Nun entschied nur mehr das Preis-Leistungs-Verhältnis sowie die Ausfallsicherheit des Spannungswandlers die Wahl. Daher haben wir uns für einen 48V-5V, 30 Watt DC-DC Wandler von Meanwell⁵ entschieden.

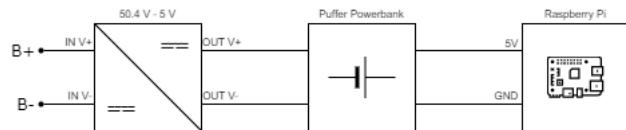


Abbildung VII.4: Aufbau des 5V Versorgungssystems

2.1.3 Abschalten der Spannungswandler

Das Abschalten der Spannungswandler ist nicht notwendig, da diese - wie schon in Abschnitt 2.1 erklärt - bei einem anliegenden Fehler automatisch abschalten. Ebenso wird beim Abschalten des Motorrades über die BMS jegliches andere Bauteil von der Spannungsversorgung getrennt. Was die Spannungswandler vom Entladen des Akkus abhält.

⁵Datenblatt: <https://docs.rs-online.com/8c84/0900766b815e8f97.pdf>

3 Steuerung der Peripherie

Die Grundfunktionen wie Beleuchtung, Hupe und Blinker werden hier als Peripherie bezeichnet. Diese sollten so einfach wie möglich und vom Lenker aus zu bedienen sein. Ebenso müssen sie verlässlich gesteuert werden können. Daher haben wir uns entschieden diese Funktionen ebenso über den Raspberry Pi zu steuern, da dieser bei einem Fehler der Motorsteuerung über den eingebauten Puffer gespeist werden kann und daher diese wichtigen Funktionen bis zu einem sicheren Stillstand weiter betrieben und gesteuert werden können.

Dennoch ist in der Plan in Zukunft die Motorsteuerung, welche ebenso in der Lage wäre die Ausgänge abhängig von den Eingängen zu schalten, diese Aufgabe übernehmen zu lassen, solange die Ausfallsicherheit ebenso gegeben wäre. Der Vorteil dieser Methode ist die Schaffung einer Zentralen Steuereinheit, welche alle Steueraufgaben in einem Bauteil vereinen kann.

3.1 Hardware

3.1.1 Input

Wenn wir eine digitale Schaltung wie die GPIO⁶ Pins betrachtet, sind die Pins immer entweder 0 oder 1. In diesem Fall muss der Zustand von 0 auf 1 oder von 1 auf 0 geändert werden. In beiden Fällen muss der digitale Pin entweder auf 0 gehalten und dann auf den Status auf 1 geändert werden oder andersherum. In beiden Fällen muss man den GPIO Pin entweder auf "Hoch" oder "Niedrig" setzen, er kann aber nicht schwappend gelassen werden. Dafür werden Pullup- oder Pulldown Widerstände verwendet. Standardmäßig werden hier 10kOhm Widerstände benutzt. Ob Pullup oder Pulldown ist grundsätzlich gleichgültig und hängt meistens von der Anwendung ab. Wir benutzen für das Einlesen der Eingänge 10k Pulldown Widerstände, um nicht immer eine Spannung an den Eingängen des Raspberry Pis anliegen zu haben.

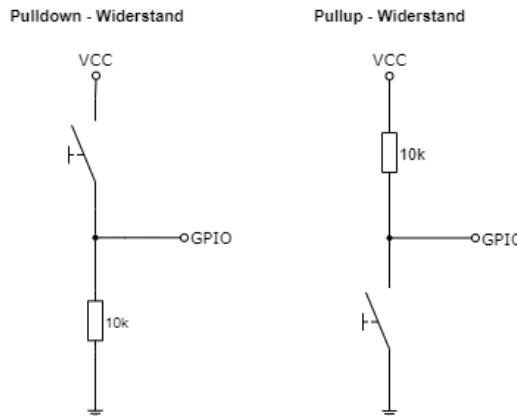


Abbildung VII.5: Anschlussplan Eingänge

Pullup Widerstand

Hier kann der digitale Logikeingangspin mit dem Schalter von logisch 1 auf logisch 0 umgeschaltet werden. Der Widerstand wirkt als Pull-up-Widerstand. Es ist mit der Logikspannung von der Versorgungsquelle von 3,3 Volt verbunden. Wenn der Schalter nicht gedrückt wird, hat der logische Eingangspin immer eine Standardspannung von 3,3 Volt oder der Pin ist immer hoch, bis der Schalter gedrückt und der Pin gegen Masse kurzgeschlossen wird, wodurch er logisch 0 wird.

Pulldown Widerstand

Bei einem Pulldown Widerstand passiert genau das Gegenteil. Der Widerstand ist mit Masse verbunden. Somit wird der digitale Logikpegel als Standard 0 gesetzt, bis der Schalter gedrückt wird und der Pegel logisch 1 wird. In diesem Fall fließt die geringe Strommenge mithilfe des geschlossenen Schalters und des Pulldown-Widerstands von den 3,3 Volt zur Erde, wodurch verhindert wird, dass der GPIO Pin mit der 3,3 Volt Quelle kurzgeschlossen wird. Weshalb wir uns auch für diese Variante entschieden haben

⁶general-purpose input/output

3.2 Umsetzung

Um diese Theorie auch an unser Projekt anwenden zu können, müssen zuerst die Taster und Schalter, welche sich normalerweise am Lenker des Motorrades befinden Ausgemessen werden. Dies wird gemacht um herauszufinden welche Drähte mit welchen Schalter verbunden ist. Das Gleiche gilt für die Frontbeleuchtung. Nur so können diese auch wieder richtig angeschlossen und verwendet werden.

3.2.1 Lenkerschalter

Die einzelnen Schalter und deren Schaltstellungen sowie die dazugehörigen Drähte können mit Durchgangsmessung herausgefunden werden. Dafür muss nur ein Schalter umgelegt werden und mit Trial and Error nach dem geschlossenen Kontakt an den Drähten gesucht werden.

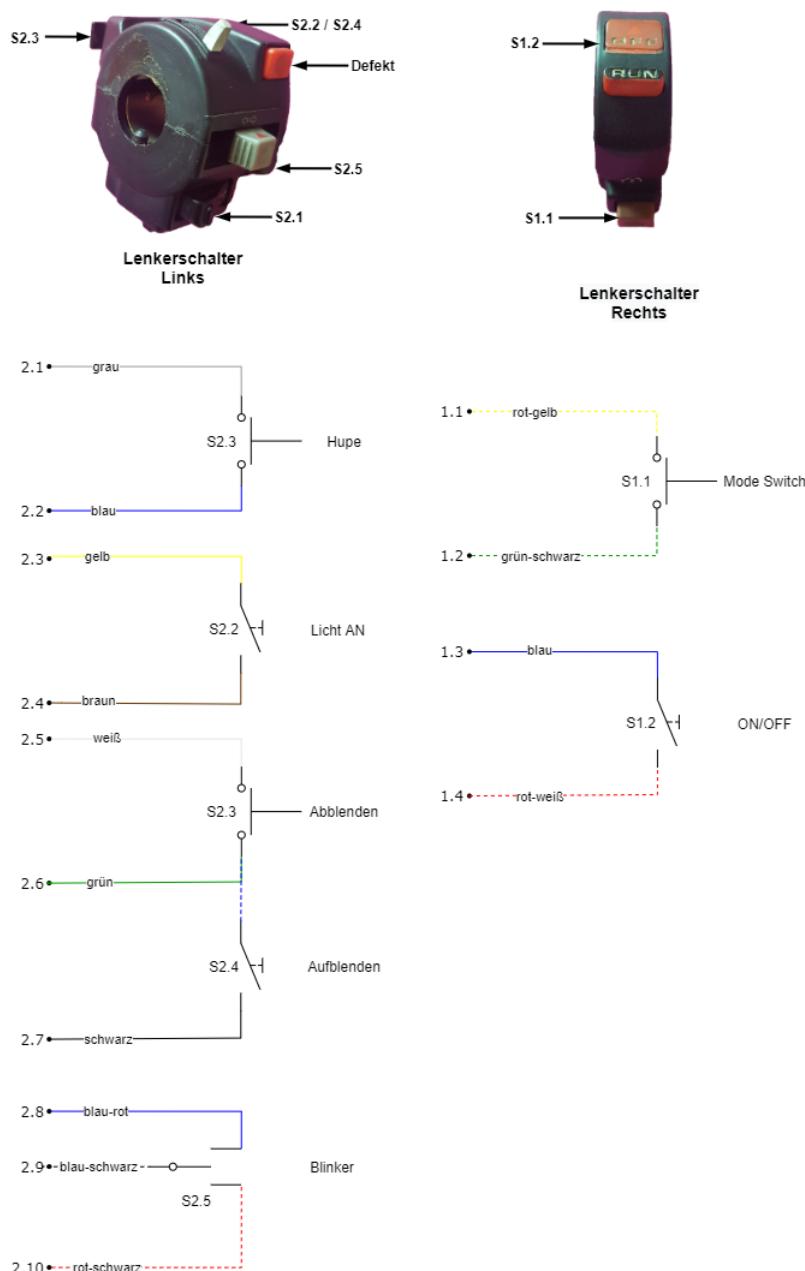


Abbildung VII.6: Anschlussplan der Lenkerschalter

3.2.2 Beleuchtung

Ähnlich konnten die Drähte den Richtigen Leuchten des Frontscheinwerfers zugeordnet werden. Es wurde der Schwarze als Masse angenommen und dann wurde nacheinander an die übriggebliebenen Anschlüsse über eine Gleichspannungsquelle 12V angelegt. Nun konnte an dem Leuchten der Lampen die Verschaltung erkannt werden:

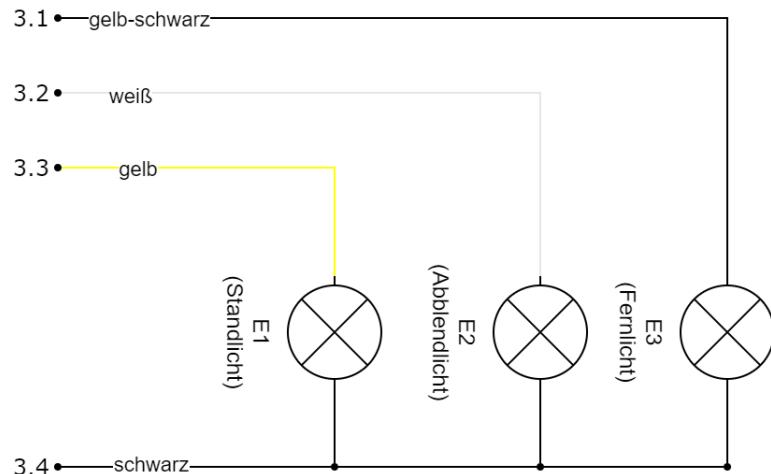


Abbildung VII.7: Anschlussplan der Frontbeleuchtung

3.2.3 Anschluss

Angeschlossen werden alle Verbindungen über ein Prototypingschild (siehe:). Dadurch kann man alle Drähte direkt am Raspberry angeschlossen werden, ohne eine extra Klemme zu verwenden.

Angeschlossen	Raspberry Pi	Pin	Pin	Raspberry Pi	Angeschlossen
Relais	+ 3,3 V	1	2	+ 5 V	CAN-Modul VCC1
	(SDA1) GPIO 2	3	4	+ 5 V	
	(SCL1) GPIO 3	5	6	GND	
Relais 2.3	(GPIO_GCLK) GPIO 4	7	8	GPIO 14 (TXD0)	
	GND	9	10	GPIO 15 (RXD0)	
Relais 1.1	(GPIO_GEN0) GPIO 17	11	12	GPIO 18 (GPIO_GEN1)	Relai 1.4
Relais 1.2	(GPIO_GEN2) GPIO 27	13	14	GND	
Relais 1.3	(GPIO_GEN3) GPIO 22	15	16	GPIO 23 (GPIO_GEN4)	S1.1
CAN-Modul VCC	+ 3,3 V	17	18	GPIO 24 (GPIO_GEN5)	S1.2
CAN-Modul SI	(SPI_MOSI) GPIO 10	19	20	GND	
CAN-Modul SO	(SPI_MISO) GPIO 9	21	22	GPIO 25 (GPIO_GEN6)	CAN-Modul INT
CAN-Modul SCK	(SPI_SLCK) GPIO 11	23	24	GPIO 8 (SPI_CE0_N)	CAN-Modul CS
CAN-Modul GND	GND	25	26	GPIO 7 (SPI_CE1_N)	
	(nur für I2C) ID_SD	27	28	ID_SC (nur für I2C)	
S2.1	GPIO 5	29	30	GND	
S2.2	GPIO 6	31	32	GPIO 12	Relai 2.2
Relai 2.1	GPIO 13	33	34	GND	
S2.3	GPIO 19	35	36	GPIO 16	Relai 2.4
S2.4	GPIO 26	37	38	GPIO 20	S2.5.1
	GND	39	40	GPIO 21	S2.5.2

Abbildung VII.8: Anschlussplan Relais

3.2.4 Output

Hierbei werden die GPIOs als Ausgang verwendet. Sie sind verbunden mit den Eingängen eines 4 Channel Relais Moduls, welches über die 5V direkt von dem Raspberry Pi gespeist wird. Hiermit ist es nun möglich die 12V der Peripherie zu schalten und

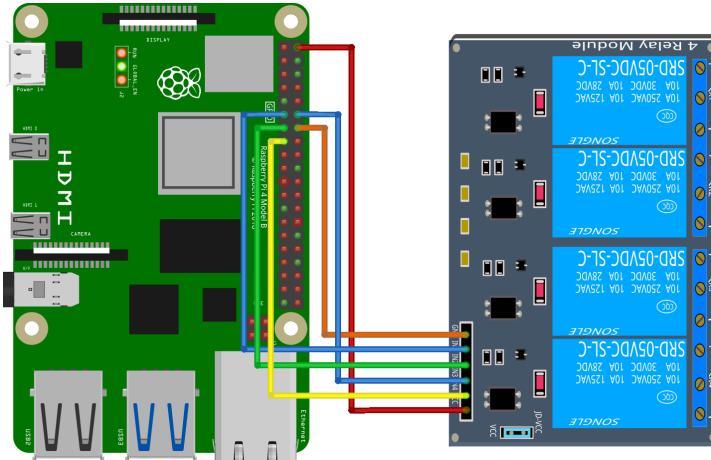


Abbildung VII.9: Anschlussplan Relais

3.3 Software

Wichtig bei der Programmierung war in diesem Fall die dauerhafte Verfügbarkeit der Grundfunktionen sowie die einfache Integrierbarkeit von alten und neuen Bauteilen. Dies wurde erreicht durch die Anwendung verschiedener Bibliotheken.

Die Wichtigsten in dieser Anwendung waren:

3.3.1 gpiozero

Eine Bibliothek, welche das einfache und schnelle Integrieren neuer Ein- oder Ausgänge ermöglicht. Dadurch können schnell und einfach Änderungen an dem Steuerverhalten der Peripherie gemacht werden. Hierzu kann die Klasse Button und DigitalOutputDevice verwendet werden. Dieser können Parameter wie die gewünschte Debounce Zeit und verwendete Pull-Widerstände übergeben werden. Es werden nur drei Zeilen Code benötigt um einen Aus- oder Eingang zu definieren und anzusteuern⁷

3.3.2 threading

Eine Bibliothek, welche es ermöglicht, einen eigenen Thread⁸ für das Programm zu öffnen, wodurch die Anwendung ohne Einflüsse oder Unterbrechungen anderer Programme weiter arbeiten kann. Der folgende Programmcode zeigt einen Ausschnitt der Klasse zum Steuern der GPIOs.

```
def start(self):
    self.thread=Thread(target=self.runner)
    self.thread.daemon=True
    self.thread.start()
```

Code Listing VII.1: Code zum Starten eines Threads

In diesem Beispiel wird ein Demon Thread erzeugt und gestartet. Das bedeutet dieser Thread wird beim schließen des Programms automatisch mit geschlossen und muss dadurch nicht mehr überwacht werden. Das Target ist die Funktion, welche unabhängig ausgeführt werden soll.

⁷siehe: Anhang

⁸gleichzeitig laufende Aufgabe

4 Benutzeroberfläche

Die Benutzeroberfläche stellt die Verbindung zwischen dem Nutzer und dem Motorrad dar. Sie sollte während der Fahrt die Instrumententafel des Motorrades ersetzen und dem Nutzer die wichtigsten Fahrinformationen anzeigen. Sobald das Motorrad zum Stillstand gekommen ist, wird es möglich Einstellungen zu ändern und die aufgezeichneten Fahrdaten anzeigen zu lassen. Ebenso können der Akkuladestatus und Informationen über Fehler im System entnommen werden.

4.1 Hardware

Zur Anzeige und Bedienung wird ein 11.6 Zoll kapazitives Touch LCD Display verwendet. Es besitzt eine Full HD Auflösung (1920x1080), was für eine professionelle Darstellung essentiell ist. Ebenso hat es ein schützendes ABS Gehäuse, welches trotz fehlender IP Zertifizierung das Abdichten ermöglicht. Die Versorgungsspannung beträgt 12V, was ident zu den anderen Komponenten am Motorrad ist und daher die Versorgung sehr vereinfacht, es kann also über den gleichen Spannungswandler versorgt werden.



Abbildung VII.10: Paneel Maße

Die Auflösung und die Größe des Paneels wirkt sich stark auf das Design der Benutzeroberfläche aus. Es muss die Größe der Icons und der anderen Designelemente so angepasst werden, dass sie einerseits gut ersichtlich und andererseits einfach über Berührung zu bedienen sind.

4.1.1 Befestigung

In das Gehäuse des Panels sind M4 Verschraubungen in einem Raster von 75mm x 75mm integriert und kann daher einfach an Wänden oder Platten verschraubt werden. Um den Bildschirm nun in einer ähnlichen Position wie die Instrumententafel zu befestigen wurde eine 100mm x 210mm x 1.5mm Aluminium Platte - wie in der Abbildung zu sehen - gebogen und mit Löchern versehen. Um diese Halterung nun an dem Motorrad zu befestigen werden die Verschraubungen der alten Instrumententafel verwendet.⁹



Abbildung VII.11: Befestigung des Displays

4.2 Software

Bevor die Software für die Benutzeroberfläche verfasst wurde, mussten das Design, die Funktionen sowie die angezeigten Informationen geplant werden, um einen reibungslosen Arbeitsablauf beim Entwickeln des Frontends zu gewährleisten. Design Elemente wurden zuvor in Adobe Illustrator vorgefertigt. In den folgenden Seiten wird das Ergebnis dieses Prozesses erläutert.

4.2.1 Aufbau

Die nachfolgende Abbildung zeigt den grundsätzlichen Programmaufbau der Benutzeroberfläche. Die einzelnen Fenster werden als Tabelle mit ihren angezeigten Informationen dargestellt. Dies ist wichtig da jede dieser Informationen vom Backend an das Frontend gesendet werden müssen. Ebenso sind in den letzten Zeilen der Tabellen die QML-Elemente zur Navigation zwischen den einzelnen Fenstern niedergeschrieben. Diese müssen auch schon in der frühen Phase der Entwicklung der Benutzeroberfläche definiert werden.

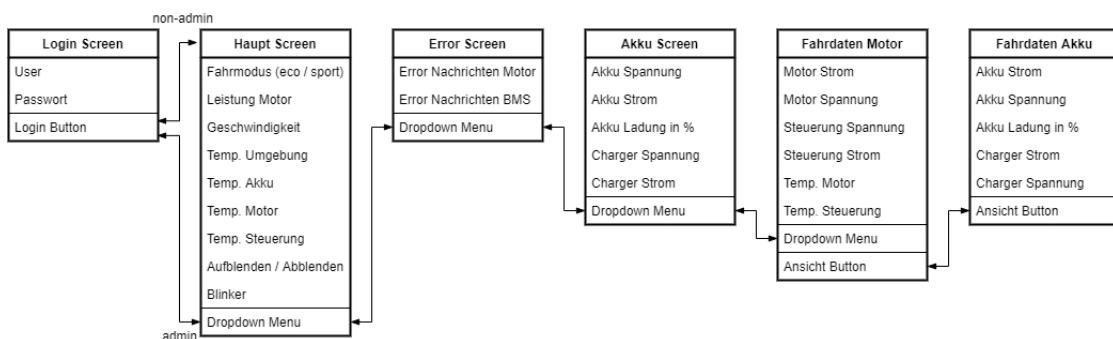


Abbildung VII.12: Aufbau der Graphischen Benutzeroberfläche

⁹siehe Anhang C

4.2.2 Nutzer / Berechtigungen

4.3 Komponenten

Komponenten sind wiederverwendbare, gekapselte QML-Elemente mit genau definierten Schnittstellen. Komponenten werden häufig durch Komponenten-Dateien definiert, das heißt durch QML-Dateien. Wichtig ist dabei die Definition von Schnittstellen sowie Properties und Signals.

Properties

Einer Property eines Objektes kann ein statischer Wert zugewiesen werden, der konstant bleibt, bis ihm explizit ein neuer Wert zugewiesen wird. Um QML und seine integrierte Unterstützung für dynamisches Objektverhalten optimal zu nutzen, verwenden die meisten QML-Objekte jedoch Propertiesbindings.

Dies sind eine Kernfunktion von QML, mit der Beziehungen zwischen verschiedenen Objekteigenschaften festgelegt werden können. Wenn sich die Abhängigkeiten einer Property im Wert ändern, wird die Eigenschaft automatisch gemäß der angegebenen Beziehung aktualisiert. Hinter den Kulissen überwacht die QML-Engine die Abhängigkeiten der Eigenschaft. Wenn eine Änderung erkannt wird, wertet die QML-Engine den Bindungsausdruck erneut aus und wendet das neue Ergebnis auf die Eigenschaft an.

Java-Script-Funktionen

Programmlogik kann auch in Java-Script-Funktionen definiert werden. Diese können in QML-Dokumenten definiert und von Signalhandlern, Eigenschaftsbindungen oder Funktionen in anderen QML-Objekten aufgerufen werden. Solche Methoden werden häufig als Inline-Java-Script-Funktionen bezeichnet, da ihre Implementierung im QML-Dokument statt in einer externen Java-Script-Datei enthalten ist.

4.3.1 Navigationsmenü

Das Navigations-Menü ist ein Dropdown-Menü, welches zur Navigation zwischen den verschiedenen Fenstern benutzt wird. Sobald man sich eingeloggt hat wird das Menü angezeigt und die einzelnen UnterMenüs können aufgerufen werden. Das Menü wird abhängig von den Berechtigungen des Benutzers angepasst.



Abbildung VII.13: GUI Komponente - Navigation Menü

Buttons

Die Navigation wird über das QML-Element *Mousearea*, welche direkt über den Icons der einzelnen Navigationselemente platziert wurde, gesteuert. Nun kann mit dem Befehl *onClicked* eine Funktion aufgerufen werden, welche das gewünschte Fenster sichtbar macht, sowie das Navigationsmenü wieder nach oben fahren lässt.

In dieser Funktion wird ebenso die Berechtigung des Nutzers über eine Globale Variable, welche beim Anmelden durch ein Signal gesetzt wird, abgefragt. Falls die Berechtigung die ausgewählte Funktion nicht zulässt wird ein Informationstext ausgegeben und das Menü wiederum geschlossen.

Abmelden

Wird der Abmeldebutton gedrückt, werden die Anmeldeinformationen zurückgesetzt und dem Nutzer wird wieder das Anmeldefenster angezeigt, wo er sich nun mit anderen Anmelde-Informationen einloggen kann.

4.3.2 Balken Anzeige

Die Komponente Balken Anzeige wird in der Benutzeroberfläche zur Visualisierung verschiedener Daten verwendet. Mit ihr können diese übersichtlicher dargestellt werden. Diese Komponente wird in mehreren QML-Dateien verwendet, daher sind Properties zur Anpassung notwendig. Die wichtigsten davon sind:

- Wert - Der aktuelle Wert, welcher am Balken angezeigt werden sollte.
- Anfangswinkel - Der Winkel an dem der Balken entspringt.
- maximaler Wert - Der maximal zu erreichende Wert. Dieser bestimmt die Länge des Hintergrundbalkens
- Hintergrundfarbe - Farbe des Hintergrundbalkens (in der Abbildung grau)
- Balkenfarbe - Farbe des Anzeigebalkens (in der Abbildung blau)

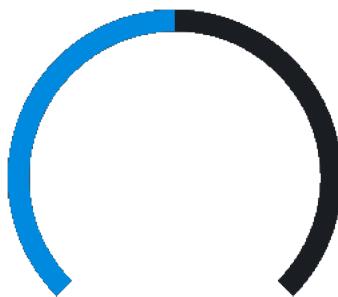


Abbildung VII.14: GUI Komponente - Balken Anzeige

Über ein *Signal* kann nun über das Backend der Wert des Balkens verändert werden und in Echtzeit angezeigt werden.

4.3.3 Modus Anzeige

Diese Komponente befindet sich auf der Instrumententafel. Der Modus kann über einen Button am Lenker, welcher mit der Curtis Steuerung verbunden ist, geändert werden. Sie dient zum Anzeigen der derzeitig gewählten Fahrmodi und wird über ein *Signal* aus dem Backend gesteuert, welches mit der Listener Klasse verbunden ist.



Abbildung VII.15: GUI Komponente - Modus Anzeige

Die Modus Anzeige ist eine einfache Komponente. Sie ist ein Item QML-Typ, dadurch wird das Nutzen von *States* möglich. Durch diese können verschiedene Eigenschaften gespeichert und über einen kurzen Befehl wiederhergestellt werden.

In diesem Fall wird der Punkt ausgefüllt und die Farbe des Textes geändert.

4.3.4 Graph

Die Graph Komponente befindet sich auf dem Diagnose Fenster und dient zum Anzeigen der in der Datenbank gespeicherten Fahrdaten. Sie verfügt über einen Ladebalken, welcher nach dem Auswählen der anzuseigenden Daten den Fortschritt des Auslesens der Datenbank anzeigt. Dieses Auslesen läuft über eine Funktion der Fetcher Klasse.



Abbildung VII.16: GUI Komponente - Graph

Realisiert wurde diese Komponente über öffentliche Bibliothek *Charts.js*¹⁰, welche durch die Java Script Unterstützung von *QT*, mit der Installation eines Adapters¹¹ mit dem QML Programm kompatibel ist. Dadurch wird nun das Zeichnen von verschiedenen Graphen ermöglicht.

4.3.5 Weitere Komponenten

Wie schon bei der Fahr Modi Komponente, wurden weitere Objekte, welche zwischen zwei Zuständen hin und her gestalten werden müssen oder eine bestimmte Handlung ausführen sollten, über eine eigene QML Komponente verwirklicht. Diese Ermöglicht nun wiederum das wiederholte verwenden dieser Komponente, sowie das Ansteuern über *States* und *Signale*. Diese Komponenten sind:

Umschaltkomponenten

Dies sind Komponenten, welche über ein *Signal* angesteuert werden und dann mithilfe von *States* ihr Aussehen verändern.

- Blinker Rechts
- Blinker Links
- Tagfahrlicht
- Fernlicht

Touch Komponenten

Dies sind Komponenten, welche eine *Mousearea* mit einer Graphik verbindet. Wird diese Komponente nun mit einem Mausklick ausgewählt, kann eine Funktion ausgeführt oder ein *Signal* ausgesendet werden.

- Abmeldebutton
- Navigationsmenübuttons
- Menü-Öffnen-Button

¹⁰siehe <https://www.chartjs.org/>

¹¹siehe <https://github.com/MichaelVoelkel/ChartJs2QML>

4.4 Programm Fenster

4.4.1 Login

Das Login Fenster dient zur Autorisierung des Benutzers. Über die User Kombobox kann der gewünschte Nutzer mit der dazugehörigen Berechtigung ausgewählt werden (siehe Abschnitt). Das Fenster dient ebenso zur Darstellung der Logos unserer Sponsoren



Abbildung VII.17: GUI Fenster - Login Menü

Um sich einzuloggen muss nur mehr das Passwort im *Textfeld* darunter eingegeben werden. Nach dem Drücken des Login Pfeiles (Neben dem Passwort Textfeld) werden die Login Daten an das Backend versendet. Diese vergleicht die Daten über die Datenbankschnittstelle¹² und loggt, insofern das richtige Passwort gegeben ist, den Benutzer ein. Wird jedoch das Passwort falsch eingegeben, wird eine rote Fehlermeldung angezeigt.

4.4.2 Fahrdaten

Dieses Fenster dient als Ersatz für die Instrumententafel des Motorrades. Es ist daher das einzige während der Fahrt ersichtliche Fenster. Es Zeigt alle wichtigen Fahrdaten wie Leistung, Geschwindigkeit und Akkuladestand, sowie den Aktuellen Fahrmodus an. Diese Anzeige kann jedem Nutzer, unabhängig der Berechtigung, angezeigt werden.

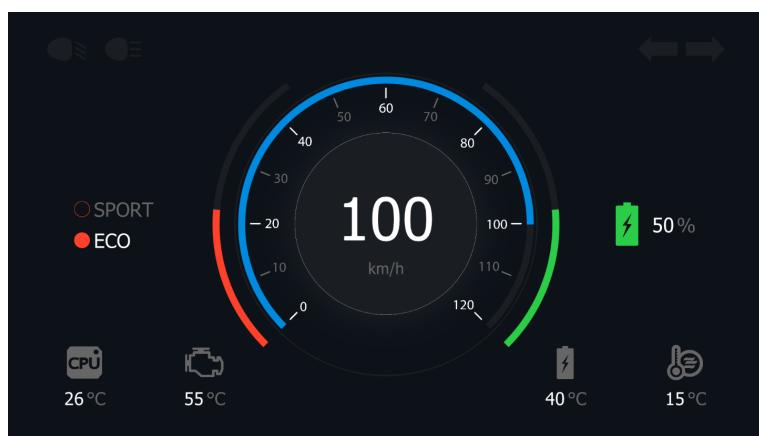


Abbildung VII.18: GUI Fenster - Fahrdaten

Der Status der Blinker und der Beleuchtung wird ebenso wie die Temperaturen der verschiedenen Komponenten des Motorrades angezeigt. Derzeit ist diese Ansicht starr und kann noch nicht geändert werden. Doch es ist geplant in Zukunft weitere Designs, welche in den Einstellungen geändert werden können, zu implementieren.

¹²siehe Abschnitt

4.4.3 Akku- und Ladederaten

Dieses Fenster dient Ähnlich wie das der Fahrdaten zur Darstellung wichtiger Daten. Es können alle wichtigen Daten bezüglich Akku und BMS auf einem Blick abgelesen werden.

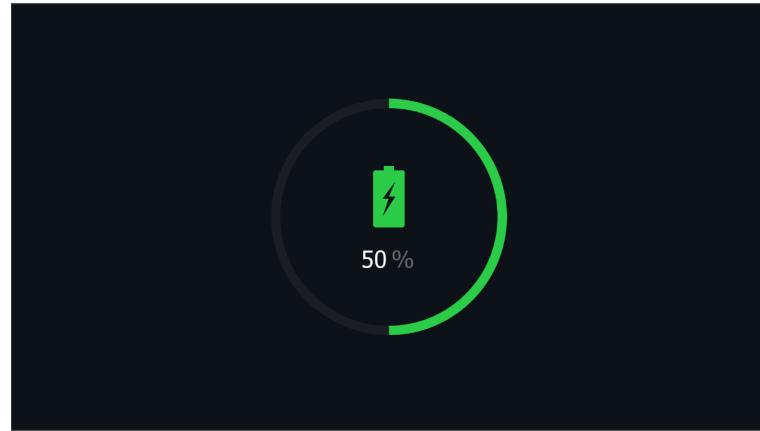


Abbildung VII.19: GUI Fenster - Akkudaten

Dieses Fenster wird Standardmäßig während dem Laden des Fahrzeuges angezeigt. Es benötigt also keine bestimmte Berechtigung und kann von jedem Nutzer über das Navigations-Menü angezeigt werden. Da derzeit leider noch keine Kommunikation zwischen BMS und dem Raspberry Pi besteht, kann nur der Ladestand des Akkus, welcher über die Motorsteuerung empfangen werden kann, angezeigt werden.

4.4.4 Fahrdaten Diagnose

Hier können die Fahrdaten, welche während der Fahrt dauerhaft von der Motorsteuerung versendet und vom Raspberry Pi verarbeitet und in einer Datenbank gespeichert werden, in Graphen angezeigt werden. Hierzu wird die *Graph Komponente*¹³ verwendet.

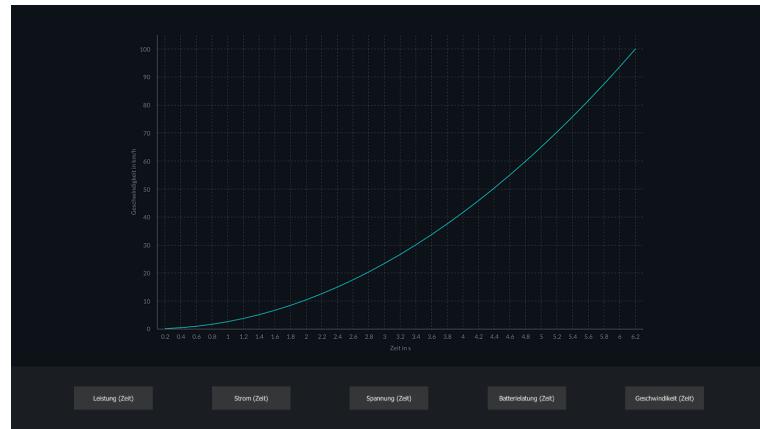


Abbildung VII.20: GUI Fenster - Fahrdaten Diagnose

Diese wird, um während der Fahrt die volle Prozessorleistung zu gewährleisten, erst auf Knopfdruck geladen. In der Menüleiste am unteren Ende des Fensters können verschiedene Vorlagen ausgewählt werden, welche über fixe Datensätze verfügen. Das bedeutet es werden erst beim Auswählen des anzuseigenden Datensatzes die Daten der letzten Stunde ausgelesen und in den Graphen geladen.

¹³siehe Abschnitt 4.3.4

4.4.5 Fehler

Sobald ein Fehlerdatenpaket über den CAN-Bus versendet wird, gibt der Listener Klasse die Fehlercodes an die Bridge Klasse weiter, um sie in diesem Fenster anzuzeigen. In einer *Listview* werden nun die Aktiven Fehler angezeigt. Solange Fehler anliegen werden diese angezeigt und erst sobald die zuvor angezeigten Fehler nicht mehr anliegen werden diese aus der Liste gelöscht.

FEHLER Nr.	NAME	BESCHREIBUNG
F03B	Controllertemp.	Der Controller hat eine zu hohe Temperatur erreicht.
F03A	Motortemp.	Der Motor hat eine zu hohe Temperatur erreicht.

Abbildung VII.21: GUI Fenster - Fehler Liste

Der Name und die Beschreibung der Fehler, wird über eine Fehlertabelle¹⁴ in der Datenbank ausgelesen. Diese werden während dem Testen des Motorrades gesammelt und häufig auftretende Fehler werden in diese Tabelle eingetragen.

4.4.6 Nutzer und Berechtigungen

Um sicherzustellen das das Nutzen der Benutzeroberfläche nicht für jeden uneingeschränkt möglich ist wurde ein Anmeldesystem mit drei verschiedenen Benutzern, welche jeweils verschiedene Berechtigungen besitzen, umgesetzt.

ADMIN - Passwort: 53AC2

Dieser Benutzer verfügt über uneingeschränkte Rechte und kann auf jede verfügbare Funktion sowie Funktionen, welche noch in Entwicklung sind zugreifen.

USER - Passwort: 5AHET

Dieser Benutzer verfügt über wenig eingeschränkte Rechte. Er kann auf jede fertig entwickelte Funktion zugreifen kann jedoch keine Änderungen an der Benutzeroberfläche vornehmen und hat ebenso keinen Zugriff auf experimentelle Funktionen.

GUEST - Passwort: 00000

Dieser Benutzer verfügt nur über sehr eingeschränkte Rechte. Er wird zum Präsentieren der Maschine benutzt und lässt den unerfahrenen Nutzer nur auf die Fahrdaten und Akku- und Ladendaten zugreifen. Ebenso sollte in Zukunft die Leistung des Motorrades beim einloggen dieses Benutzers stark eingeschränkt werden, um Unfälle zu verhindern.

¹⁴siehe Abschnitt 6.1.3

4.5 Realisierung der Benutzeroberfächern

4.5.1 QML

QML¹⁵ ist eine deklarative Sprache, mit der Benutzeroberflächen anhand ihrer visuellen Komponenten und ihrer Interaktion und Beziehung zueinander beschrieben werden können. Es ist eine gut lesbare Sprache, die entwickelt wurde, um die dynamische Verbindung von Komponenten zu ermöglichen und die einfache Wiederverwendung und Anpassung von Komponenten innerhalb einer Benutzeroberfläche erlaubt. Es bietet Syntax mit Unterstützung für Java-Script-Ausdrücke in Kombination mit dynamischen Eigenschaftsverbindungen.

4.5.2 Qt-Quick

Das Qt-Quick-Modul¹⁶ ist die Standardbibliothek zum schreiben von QML-Anwendungen. Während das QML-Modul die Engine und die Sprachinfrastruktur bereitstellt, bietet das Qt Quick-Modul alle grundlegenden Typen, die zum Erstellen von Benutzeroberflächen mit QML erforderlich sind. Es bietet eine visuelle Zeichenfläche und Typen zum Erstellen und Animieren visueller Komponenten, zum Empfangen von Benutzereingaben, zum Erstellen von Datenmodellen und Ansichten sowie zum verzögerten Objektinstanziieren. Es können problemlos flüssige, animierte Benutzeroberflächen in QML erstellt werden. Diese Benutzeroberflächen können mit beliebigen Backend Bibliotheken verbunden werden.

4.5.3 Slots und Signals

Slots und Signals werden in QML zur ereignisgesteuerten Kommunikation zwischen Frontend und Backend verwendet. In der folgenden Illustration wird diese anhand eines einfachen Beispiels erklärt.

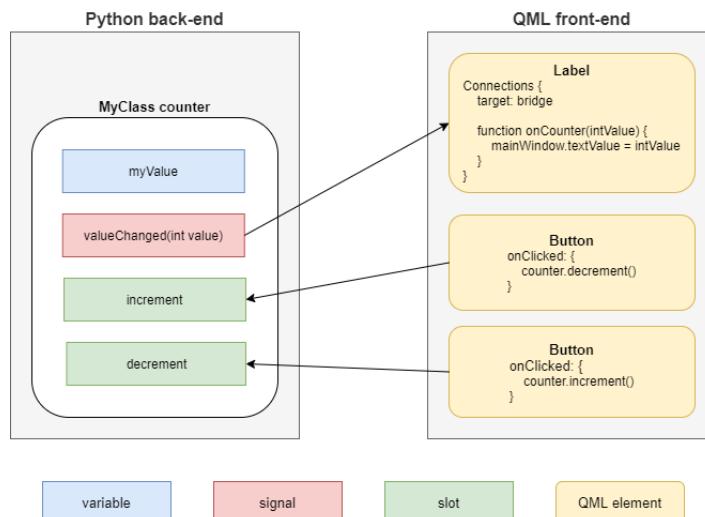


Abbildung VII.22: Slots und Signals Konzept

Signale

Diese können als Mitteilungen angesehen werden, welche über das Aufrufen der `signal.emit()` Funktion vom Backend an das Frontend gesendet wird. Im Frontend wird wiederum eine eigens definierte Funktion benötigt um dem Wert einem Property eines QML Elements zuzuweisen.

Slots

Slots sind Call-Back Funktionen, welche im Backend definiert werden und sind über die Bridge Klasse mit dem Frontend verknüpft. Dadurch können diese Funktionen im Frontend aufgerufen und mit Signalen verbunden werden. Sie stellen daher die wichtigste Verbindung zwischen dem Programm und der Benutzeroberfläche dar.

¹⁵Qt Modeling Language

¹⁶siehe <https://www.qt.io/>

4.5.4 Bridge

Die Bridge Klasse wird für die Kommunikation zwischen den einzelnen Modulen des Backends mit denen der graphischen Benutzeroberfläche. Die Kommunikation findet mithilfe dem oben genannten Signal-Slot-Konzept statt.

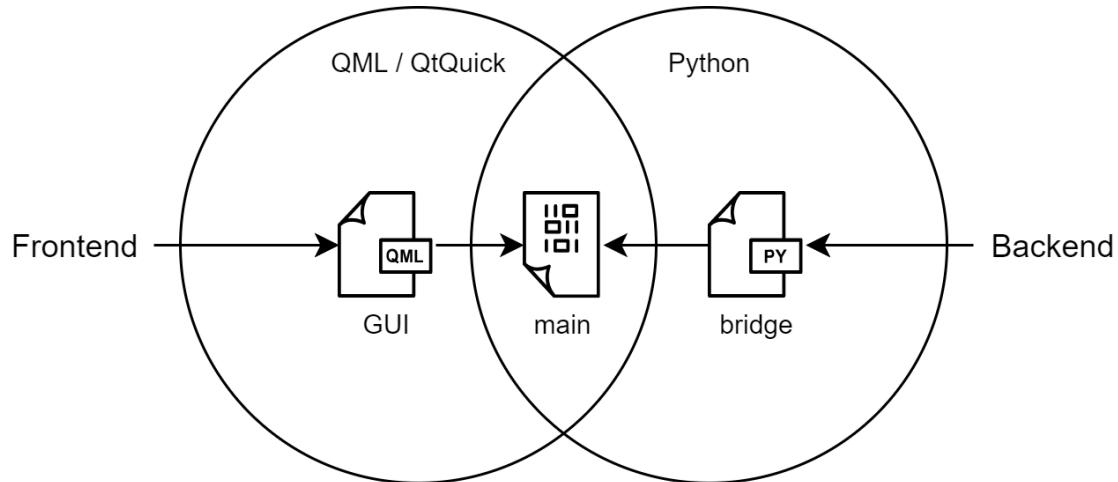


Abbildung VII.23: Verbindung Frontend zu Backend

Sie beinhaltet folgende Aufgaben:

- Kommunikation mit der Datenbankschnittstelle
- Verarbeitung der Übergebenen Daten in angepasste Modelle für QML
- Echtzeitverarbeitung einiger Daten von der CAN-Bus Schnittstelle

5 Kommunikation

Um Daten zwischen den mehreren Steuereinheiten des Motorrades zu versenden, muss eine Echtzeit-Kommunikation über ein Bussystem gewährleistet werden. Die Entscheidung ist auf das Controller Area Network Bussystem (CAN-Bus) gefallen. Ausschlaggebend für diese Entscheidung war der Curtis Motorcontroller, dieser verfügt über eine serielle Schnittstelle (RS-232) sowie ein CAN-System. Für unserer Anwendung bietet das CAN-System eine größere Ausbaufähigkeit sowie größere Übertragungsraten, weshalb wir uns letztendlich auch dafür entschieden haben.

5.1 Hardware

5.1.1 CAN-Modul

Da der Raspberry Pi selbst nicht über ein CAN-System verfügt, erfolgt der Anschluss an die Busleitung über ein externes CAN-Modul, welches über das Serial Peripheral Interface (SPI) mit dem Raspberry Pi kommuniziert, welches wie folgt angeschlossen werden muss:

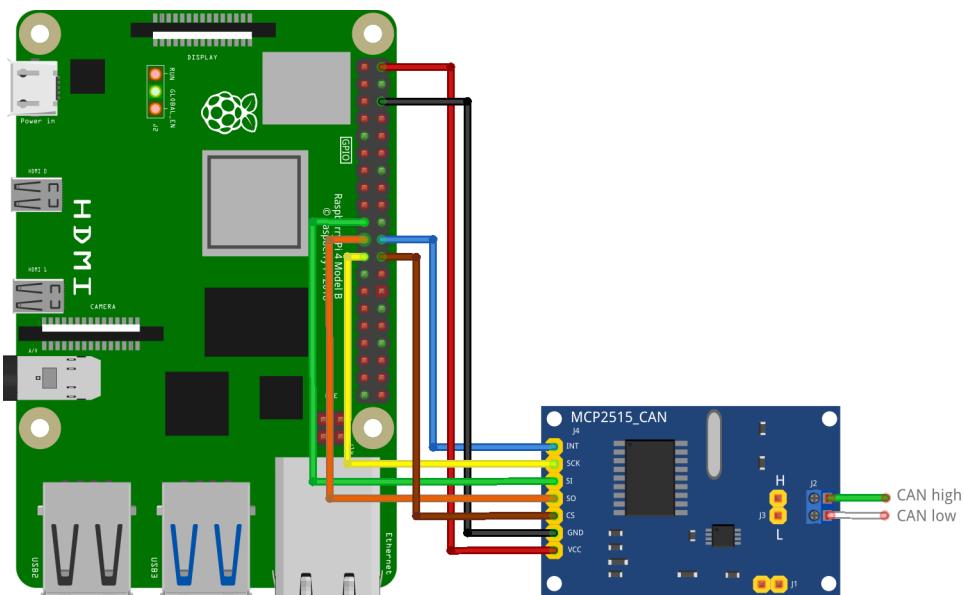


Abbildung VII.24: Anschlussplan CAN-Modul

Die Kommunikation wird über zwei Komponenten ermöglicht. Einen MCP2562 Transceiver, welcher für die Verarbeitung der Nachrichten zuständig ist und ein MCP2515 CAN Interface, welches die Daten zwischenspeichert und sich um das Versenden der Nachrichten kümmert. Gemeinsam mit dem Mikrocomputer ergibt dies nun einen CAN Node, welcher fähig ist Nachrichten zu versenden und zu empfangen.

5.1.2 Netzwerkstruktur

Ein CAN-Netzwerk wird standardmäßig als Bus- oder Sternkopplung aufgebaut. Wir haben uns bewusst für die Bustopologie entschieden, da Sternkopplungen nur in bestimmten Anwendungen Gebrauch finden und noch dazu markante Nachteile besitzt.

Es müsste zum Beispiel eine zentrale Steuereinheit den Nachrichtenverkehr steuern, ebenso gibt uns die niedrige Anzahl an Teilnehmern im Netzwerk nicht einmal die Möglichkeit ein anderes System zu verwenden. Erst wenn wir in Zukunft das CAN-Netzwerk um Sensoren und Aktoren erweitern würden, müsste weitere Zeit in die Planung des Netzwerks investiert werden.

5.2 Listener

Die Listener Klasse ist dafür zuständig den Datenverkehr am Bus zu überwachen und geordnet an die Datenbankschnittstelle¹⁷ sowie die Schnittstelle zum Frontend (Bridge)¹⁸ weiterzugeben. Nach dem Konfigurieren werden die einzelnen Nachrichten nach dem Empfangen des Identifiers in eine Liste geordnet und an die Bridge und den Handler weitergegeben, um weiter verarbeitet zu werden.

5.2.1 Konfigurieren der Schnittstelle

Für die Verbindung mit dem CAN-Modul wird die Bibliothek *python-can*¹⁹ verwendet. In unserem Fall wird diese Bibliothek mit einer bestimmten CAN-Schnittstelle verwendet. Diese kann im Code angegeben, aus Konfigurationsdateien oder Umgebungsvariablen gelesen werden.

Das *can-Objekt* macht ein *rc-Wörterbuch* verfügbar, mit dem die Schnittstelle und der Kanal vor dem Import aus *can.interfaces* festgelegt werden können.

```
import can
can.rc['interface'] = 'socketcan'
can.rc['channel'] = 'vcan0'
can.rc['bitrate'] = 500000
from can.interface import Bus

bus = Bus()
```

Code Listing VII.2: Konfigurieren des CAN Adapters vor Import

Es kann aber auch die Schnittstelle und der Kanal für jede Businstanz angegeben werden:

```
import can

bus = can.interface.Bus(bustype='socketcan', channel='vcan0', bitrate=500000)
```

Code Listing VII.3: Konfigurieren des CAN Adapters in Code

In der weiteren Entwicklung kann das CAN-Modul über eine Konfigurationsdatei instanziert werden.

5.2.2 Empfangen der Daten

Um die Daten, welche am Bus versendet werden auszulesen wird wiederum die *cantools* Bibliothek verwendet. Mit der *can.recv* Funktion kann der Listener gestartet werden. Das anschließende Beispiel ist ein einfacher Listener, welche die Nachrichten auf dem CAN-Bus auslesen kann.

```
listener = Listener()
meass = my_bus.recv()

listener.on_message_received(msg)

# Important to ensure all outputs are flushed
listener.stop()
```

Code Listing VII.4: Konfigurieren des CAN Adapters in Code

In der weiteren Entwicklung wird ein Buffer und weitere Erweiterungen umgesetzt.

¹⁷siehe Abschnitt 6.2

¹⁸siehe Abschnitt 4.5.4

¹⁹siehe <https://python-can.readthedocs.io/en/master/index.html>

6 Fahrdatenspeicher

Das Motorrad sollte seine Fahrdaten abspeichern und darstellen können, um eine Diagnose des gesamten Aufbaus zu gewährleisten. Dafür wird eine Datenbank verwendet, nämlich die weit verbreitete Software MySQL verwendet.

6.1 Datenbankstruktur

6.1.1 Benutzer System

Diese Tabelle wird zum Einloggen in das Programm verwendet und ist mit keiner weiteren Tabelle verbunden. Der Inhalt dieser Tabelle²⁰ sollte nicht verändert werden. Die Zuweisung der Rechte läuft über den Benutzernamen im Frontend. Die id ist nicht signiert und ist der Primärschlüssel mit Auto-Inkrement.

users		
Attribut	Datentyp	Beschreibung
id	int	Identifikationsnummer
username	varchar(50)	Name des Benutzers
password	varchar(255)	Eingegebenes Passwort

Tabelle VII.2: Datenbankstruktur der Benutzer Tabelle

6.1.2 Motor Daten

Fehler Datenpacket

Dieses Paket ist analog zu den Motordatenpaketen, welche in dem nächsten Abschnitt beschrieben werden. Es beinhaltet jedoch 7 ungeordnete Daten Attribute, welche die an der Motorsteuerung der anliegenden Fehler beschreibt.

Attribut	Datentyp	Beschreibung
id	int	Identifikationsnummer
date_time	datetime	Datum der Erstellung
error_1	int	Fehlercode 1
error_2	int	Fehlercode 2
error_3	int	Fehlercode 3
error_4	int	Fehlercode 4
error_5	int	Fehlercode 5
error_6	int	Fehlercode 6
error_7	int	Fehlercode 7

Tabelle VII.3: Datenbankstruktur der Fehler-Datenpaket Tabelle

²⁰siehe Abschnitt 4.4.6

Motor Datenpakete

Das id Attribut ist nicht signiert und ist der Primärschlüssel, welcher mit der Auto-Inkrement Funktion versehen ist. date_time ist ein Zeitattribut und wird mit der Funktion NOW() beschrieben, um die Zeit des Beschreibens festzuhalten. Dies ist wichtig für das Auslesen der Daten beim Zeichnen eines Graphen in der Benutzeroberfläche. Der kaskadierte Fremdschlüssel id_data_X wird für die Verbindung der Tabellen mit der JOIN Funktion verwendet. Die Restlichen Attribute sind die geordneten Daten, welche über die CAN-Schnittstelle empfangen werden. Die vier verschiedenen Datenpakete - inklusive dem Fehlerdatenpaket - sind gleich aufgebaut. Nur die 7 Datenattribute sind an die Pakete des Curtis Controllers angepasst.

Datenpacket 1

Attribut	Datentyp	Beschreibung
id	int	Identifikationsnummer
date_time	datetime	Datum der Erstellung
vehicle_speed	int	Geschwindigkeit des Motorrades
current_rms	int	Ausgangsstrom der Motorsteuerung
controller_temp	int	Temperatur des Kontrollers
motor_temp	int	Temperatur des Motors
motor_torque	int	Drehmoment am Motor
modulation_depth	int	Modulationsgrad des Kontrollers

Tabelle VII.4: Datenbankstruktur der Datenpaket 1 Tabelle

Datenpacket 2

Attribut	Datentyp	Beschreibung
id	int	Identifikationsnummer
id_data_1	int	Fremdschlüssel von Datenpaket 1
date_time	datetime	Datum der Erstellung
vehicle_speed	int	Geschwindigkeit des Motorrades
capacitator_volts	int	Eingangsspannung der Motorsteuerung
bdi_percentage	int	Ladestand des Akkus
interlock	int	Muss aktiv sein um zu fahren
throttle_command	int	Stellung des Gasgriffes
brake_command	int	Stellung der Motorbremse (software)
driving_mode	int	Aktueller Fahrmodus

Tabelle VII.5: Datenbankstruktur der Datenpaket 2 Tabelle

Datenpacket 3

Attribut	Datentyp	Beschreibung
id	int	Identifikationsnummer
id_data_2	int	Fremdschlüssel von Datenpaket 2
date_time	datetime	Datum der Erstellung
vehicle_speed	int	Geschwindigkeit des Motorrades
vehicle_acceleration	int	Eingangsspannung der Motorsteuerung
vehicle_odometer	int	Vom Motorrad zurückgelegte Strecke
time_to_capture_speed	int	Zeit bis zur eingestellten Geschwindigkeit
time_to_capture_distance	int	Zeit bis zur eingestellten Distanz
braking_distance_captured	int	Zeit von Bremsbeginn bis zu Stillstand
distance_since_stop	int	Zurückgelegte Distanz seit dem Stillstand

Tabelle VII.6: Datenbankstruktur der Datenpaket 3 Tabelle

6.1.3 Fehler Tabelle

Diese Tabelle ist ebenso in der Datenbank gespeichert. Sie beinhaltet die Fehlercodes der Motorsteuerung mit weiteren Informationen wie Name und Beschreibung. Sie muss per Hand angelegt werden und sollte während dem Testen der Maschine mit dokumentiert, um sie dann in das Fehler Fenster der Benutzeroberfläche zu implementieren.

Attribut	Datentyp	Beschreibung
error_code	hex	Errorcode von Steuerung in HEX format
error_name	varchar(50)	Kurze Benennung des Fehlers
error_description	varchar(255)	Kurze Beschreibung des Fehlers

6.1.4 Akku Daten

Da die Kommunikation der BMS noch nicht umgesetzt wurde, werden von Ihr keine Daten auf den CAN-Bus gelegt und daher muss auch keine Tabelle dafür erstellt werden. Somit werden alle Daten über Akku und Ladestand über die Motorsteuerung empfangen.

6.2 Handler

Die Handler Klasse hat die Aufgabe eine Verbindung zwischen der Datenbank und dem Programm herzustellen. Dazu verwendet sie die MySQL-Connector Bibliothek. Mit dieser können SQL Skripten direkt in die Python Klasse integriert werden ohne dass externe SQL Skript Dateien geöffnet werden müssen.

Dieser bekommt in Echtzeit eine Liste der aktuell Empfangenen Daten der Listener Klasse ²¹ und schreibt diese in die dafür vorgesehenen Tabelle der Datenbank. Hierfür wird ein eigener Thread ²² geöffnet, um diese Aufgabe unabhängig von dem Restlichen Programm ausführen zu können.

Ebenso verfügt er über Funktionen, welche über das Diagnose Fenster ²³ angewählt werden können und Daten aus der Datenbank auslesen, um sie in einem Graph anzeigen zu lassen.

6.2.1 Konfigurieren der Schnittstelle

Um auf eine Datenbank zu zugreifen wird muss ein *connect* Objekt, mit den Anmeldebedaten der lokalen Datenbank als Parameter, erstellt werden. Mit diesem Objekt kann nun auf Subklassen zugegriffen werden und Daten können aus- und eingelesen werden.

```
# Database credentials
dbhost = "hostname"
dbuser = "username"
dbpass = "password"
dbname = "databasename"

# Connection to the database
con = mysql.connector.connect(host=dbhost, user=dbuser, password=dbpass,
                               database=dbname)

# Creating cursor for database queries
cursor = con.cursor()
```

Code Listing VII.5: Konfiguration der Datenbankschnittstelle

²¹siehe Abschnitt 5.2

²²siehe Abschnitt 3.3.2

²³siehe Abschnitt 4.4.4

6.2.2 Cursor

Die Cursor Klasse instanziert Objekte, die Operationen wie SQL-Anweisungen ausführen können. Cursor interagieren mit dem Server mithilfe eines Connection Objekts. Ein paar der Wichtigsten Befehle sind:

- *cursor.execute()*
Diese Methode führt die angegebene Abfrage aus. Die in den Tupel- oder Wörterbuchparametern gefundenen Parameter sind an die Variablen in der Operation gebunden. Geben Sie Variablen mit dem Parameterstil von % s oder % (Name) an.
- *cursor.fetchall()*
Diese Methode ruft alle Zeilen einer Abfrage ab und gibt eine Liste von Tupeln²⁴ zurück. Wenn keine Zeilen mehr verfügbar sind, wird eine leere Liste zurückgegeben.
- *cursor.close()*
Diese Methode wird verwendet wenn ein Cursor nicht mehr benötigt wird. Diese Methode schließt den Cursor, setzt alle Ergebnisse zurück und stellt sicher, dass das Cursorobjekt keinen Verweis auf sein ursprüngliches Verbindungsobjekt hat.

6.2.3 SELECT Befehl

Der SELECT Befehl wird zum Abrufen von Daten einer Tabelle verwendet und besitzt mehrere Parameter.

```
# Querying the data from the database
sql = "SELECT * FROM users WHERE username=%s AND password=%s"
cursor.execute(sql, [(username), (password)])
results = cursor.fetchall()
```

Code Listing VII.6: SELECT Befehl über MySQL Connector

Der Befehl kann in zwei Bereiche unterteilt werden. In der ersten Zeile werden die Attribute, die von der Tabelle ausgegeben werden sollen, definiert. Die anzuzeigenden Ergebnisse werden durch den *WHERE* Befehl gefiltert werden.

Nützlich ist auch der Befehl JOIN durch den Tabellen anhand der Fremdschlüssel verbunden werden.

6.2.4 INSERT Befehl

Der INSERT Befehl wird zum Schreiben von Daten in eine Tabelle verwendet.

```
# Inserting data into the database
sql = "INSERT INTO users ('id', 'username', 'password') VALUES (1, %s, %s);"
cursor.execute(sql, [(username), (password)])
```

Code Listing VII.7: INSERT Befehl über MySQL Connector

Dieser Befehl hat zwei wichtige Attribute. In der ersten Zeile wird die Zieltabelle mit den Attributen angegeben. In der zweiten folgen die Werte, die in der Datenbank erfasst werden sollen. Hierbei ist die Reihenfolge der Attribute zu beachten. Das Attribut id wird standardmäßig von dem Datenbanksystem vergeben, es ist daher möglich das Attribut im Befehl zu vernachlässigen.

Als Wert wird ebenso die Funktion *NOW()* unterstützt, wodurch intern die aktuelle Zeit abgespeichert wird. Dadurch kümmert sich das Datenbanksystem um die korrekten Werte für das date_time Attribut²⁵.²⁶

²⁴ein Datensatz (eine Zeile) einer Datenbank

²⁵siehe Abschnitt 6.1.2

²⁶vgl. \cite{intus}.

Kapitel VIII

Endergebnis

Zum Abgabezeitpunkt befindet sich das Motorrad noch im selben Zustand, wie nach der Ausschlachtung. Alle Konzepte für die Fertigung und Fertigstellung des Motorrades sind fertig geplant und werden zu diesem Zeitpunkt auch schon Durchgeführt.

Die Zentralsteuerung ist mittlerweile schon einsatzbereit und kann sobald der Prototyp fertig ist eingesetzt werden. Die Benutzeroberfläche ist am selben Stand und konnte schon simuliert werden.

Ebenfalls schon fertig ist das Antriebskonzept. Motor und Motorsteuerung kommunizieren und der Motor ist von der Motorsteuerung steuerbar und Einsatzbereit, welches ebenfalls schon simuliert werden konnte. Sobald das Getriebe fertiggestellt wurde, kann der Motor auch schon montiert werden.

Das Akku und Ladekonzept ist ebenfalls auf einem guten Weg und mit dem Bau der Akkuboxen kann nach Fertigstellung des Getriebes begonnen werden.

Der Prototypen wird aufgrund vieler Probleme mit Sponsorensuche und späten Zusagen, beziehungsweise sehr oft Absagen, um 1 bis 2 Monaten später fahrbereit sein.

Wie unter der Unterüberschrift 4 Akkukühlung zu lesen ist, sind wie hier auch bei anderen Themen Zeit und Geld sparende Methoden angewendet worden um innerhalb eines Schuljahres fertig zu werden. Nach Schulende am 30. April wird der Prototyp fertiggestellt und in der Studienzeit noch erweitert werden, um möglicherweise die Straßenzulassung zu erhalten. Mit der Straßenzulassung sollen bestmögliche Optimierungen vorgenommen werden m auch eine Kühlung der Steuerung und damit einen sicheren Betrieb versichern zu können. Erweiterungen stehen immer offen und werden auch vorgenommen werden.

Diese Projekt ist deshalb sehr interessant, weil die Mobilbranche in diese Richtung expandieren und Techniker für diese Entwicklung benötigen wird. Neben möglicher Interessen von Firmen an uns, soll diese Projekt auch ein Forschungsobjekt für private Interessen sein, die in der Wirtschaft möglicherweise einmal von Bedeutung sein können. Diese Projekt ist ein weiterer kleiner Schritt in die Zukunft. Mit einer möglichen Verbindung des Projektes der Wasserstoffzelle eines Kollegen, kann eine Art der Fortbewegung erschaffen werde, die diesen Planeten schützen kann.

Anhang A

Allgemeines

1 Zeitplan

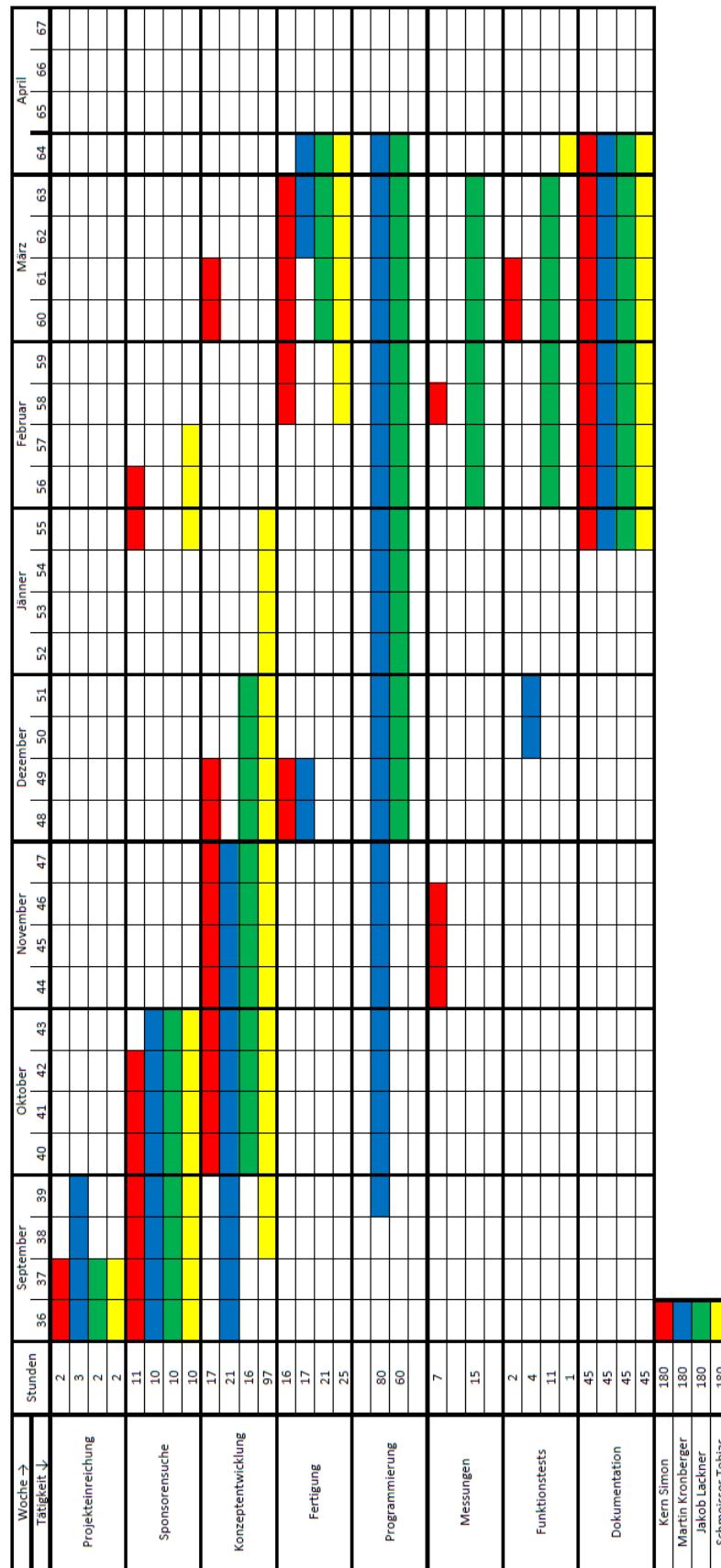


Abbildung A.1: Zeitplan und Arbeitszeiten

2 Kosten

Diplomarbeitsinhalte:						
Lieferadresse:						
Entwicklung eines emissionsfreien Sportmotorrades						
Strasse:	Fischachstraße 38					
PLZ:	5201					
Zu Händler:	Martin Kronberger					
Telefonnummer:	0677 61678436					
Produktname	Stückzahl	Link	Stückpreis + Liegkosten in €	Artikelnummer	Sponsor	Erhalten
RS PRO Wasserpumpe, bis 3.6l/min	1	https://at.rs-online.com/web/p/0/wasserpumpen/1253577/	€ 223.34	125-3557	EBG	✓
Mean Well DC-DC-Wandler 10W, Ausgang: 12Vdc	1	https://at.rs-online.com/web/p/0/dc-dc-wandler-isoliert/6836593	€ 54.52	678-3593	EBG	✓
Mean Well DC-DC-Wandler 30W, Ausgang: 5Vdc	1	https://at.rs-online.com/web/p/0/dc-dc-wandler-isoliert/140107	€ 31.15	140-8107	EBG	✓
RASPI Pi 4 B 4GB	1	https://www.reichelt.com/raspberry-pi-4-b-4gb-5-sd-4-gb	€ 56.39	RASPI Pi 4 B 4GB	EBG	✓
RPI COOL 4X5I	1	https://www.reichelt.com/raspberry-pi-4-kleinste-4-usb	€ 1.92	RPI COOL 4X5I	EBG	✓
SAMS MB MC64GA	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-speicherbausatz-64gb	€ 1.91	SAMS MB MC64GA	EBG	✓
DEBO RELAIS 4CH Entwicklerboards - CAN-Modul MCP2515 / MCP2582	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-can-modul-mcp2582	€ 7.28	DEBO CAN MODUL	EBG	✓
DEBO RELAIS 4CH Entwicklerboards - Relais-Modul 5 V SRD-05VDC-SL-C	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-relais-modul-5v	€ 4.46	DEBO RELAIS 4CH	EBG	✓
DEBO AMP 12Bit Entwicklungsbretts - Verstärkerplatine, 12-Bit, ADS1015	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-verstaerkerplatine-12-bit-ads1015	€ 64.42	DEBO AMP 12Bit	EBG	✓
STECKBOARD 4KTV Experimentier-Steckbrett 2560x700 mm komplett	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-steckbrett-2560x700-mm-komplett	€ 19.46	STECKBOARD 4KTV	EBG	✓
Abstandshalter für zwei Zellen 21 mm Durchmesser	300	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-abstandshalter-fuer-zwei-zellen-21-mm-durchmesser	€ 0.68	400210	Kern	
Hilfumfangband (9 mm breit x 30 mm) Länge 1 Meter	5	https://www.alketite.de/hilfumfangband-10mm-breit-x-30mm-lange-1-meter	€ 2.37	300107	Kern	
Abstandshalter Ducati Monster 4S	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-abstandshalter-ducati-monster-4s	€ 0.20	KROM		
DEBO RELAIS 4CH Entwicklungsbretts - Relais-Modul, 5 V, SRD-05VDC-SL-C	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-rele-relaismodul-5v	€ 4.43	DEBO RELAIS 4CH	KROM	✓
RASPSHD PROTO3 Raspberry Pi Shield Prototyp, RM 2.54	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-raspshd-shield-prototyp-m	€ 9.78	RASPSHD PROTO3	KROM	✓
AD HDMI MICRO Adapter, HDMI Buchse auf micro HDMI Stecker	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-ad-hdmicro	€ 12.03	AD HDMI MICRO	KROM	
Samsung INFR31700-50E 5000mAh - 10A	580	https://eu.sjlon.net/nasansung-infr31700-50e.html	€ 3.65	INFR31700-50E	Schrank	✓
Nitecore Intellicharger i2 EU Ladegerät	1	https://www.nitecore.eu/intellicharger-i2.html#old-G	€ 9.08	6852918341826	Schrank	✓
Sleckfassung mit Schraubanschlüssen Pinning 5mm schmal/polymer	1	https://www.sleck.com/shop/cableproductviewid/208421	€ 0.20	TR778620...	Schrank	
Leistungss-Printrelais, Wechsler, 10A, SVDC, 5mm	1	https://www.sleck.com/shop/printrelais-rele-schalt-relais-schalt-relais	€ 9.08	R13140US...	Schrank	
Kugellager	4	https://www.123kugellager.at/lager-aufklappbar-6206-2r-sakomantainer-tec	€ 4.40	Wimmer	Y	
Au Platte, L_R	2	https://www.123kugellager.at/lager-aufklappbar-6206-2r-sakomantainer-tec	€ 26.295	Wimmer	Y	
Getriebegpl Au	1	https://shop.bf-anbauund-de/aluminum-oxidplatte-hochfest	€ 26.295	Wimmer	Y	
Zahnrad 105.9.532	2	https://www.maeader.de/product/16115/321656390e	€ 19.17	Wimmer	Y	
Zahnrad 105.8.632	1	https://www.maeader.de/product/1643161536217856038ke	€ 20.17	Wimmer	Y	
Zahnrad 105.8.0328	2	https://www.maeader.de/product/1643161536217856038ke	€ 33.42	Wimmer	Y	
Kette 0.8 B-1	10	https://www.maeader.de/product/164316153640161001schal-roter	€ 7.61	Wimmer	Y	
PVC-Material 5mm	1	https://www.maeader.de/product/164316153640161001schal-roter	€ 68.23	Wimmer	Y	
LED-Scheinwerfer für Ducati Monster 916 S4	1	https://www.maeader.de/product/164316153640161001schal-roter	€ 129.30	HEADMONSTER17007WH	X	
Segmenteile LED-Blitzer für Ducati Monster 916 S4	2	https://www.maeader.de/product/164316153640161001schal-roter	€ 49.90	CLUDMONSTER17001	X	
Schwarzer Scheinwerferlende für Full-LED-Optik von Ducati Monster 916 S4	1	https://www.maeader.de/product/164316153640161001schal-roter	€ 59.90	HEADMONSTER1700	X	
Industrie Relais 500mA 12VDC 1 Form A (SPST-NO)	1	https://www.maeader.de/product/164316153640161001schal-roter	€ 97.95	655-EV200A44NA		
Spezialabstreichungen 150V/250Amps Semiconductor	1	https://www.conrad.de/de/p/waveplatte-150v-250amps-semiconductor	€ 82.67	504-IWA-250B		
Waveplatte 11 flach HDMI LCD Display (H) (with case), 1920x1080, IPS	1	https://www.conrad.de/de/p/waveplatte-150v-250amps-semiconductor	€ 151.52	802559326 - 62		
Powerbank Green Cell G PowerPlay 10 10000mAh mit Schnelllading 2x USB Ultra Charge und USB-C Power Delivery 18	1	https://www.conrad.de/de/p/green-cell-green-cell-g-powerplay-10-10000mah-18w-usb-c-power-delivery	€ 28.95			
Kabel 50mm 2 Metreware	2					
Kabelschuh 35mm 2 M6	4					
Kabelschuh 35mm 2 M8	3					
EMS	1	https://emusubms.com/product/ems-mini	€ 13.51	RPI MOUNTINGKIT4		
Raspberry Pi - Abstandshalter-Sortiment, M2.5	1	https://www.reichelt.com/adeimicrossic-raspberry-pi-abstandshalter-sort	€ 1.351			

Abbildung A.2: Kostenaufstellung und Stückliste

Anhang B

Programmcode

Anhang C

CAD-Zeichnungen

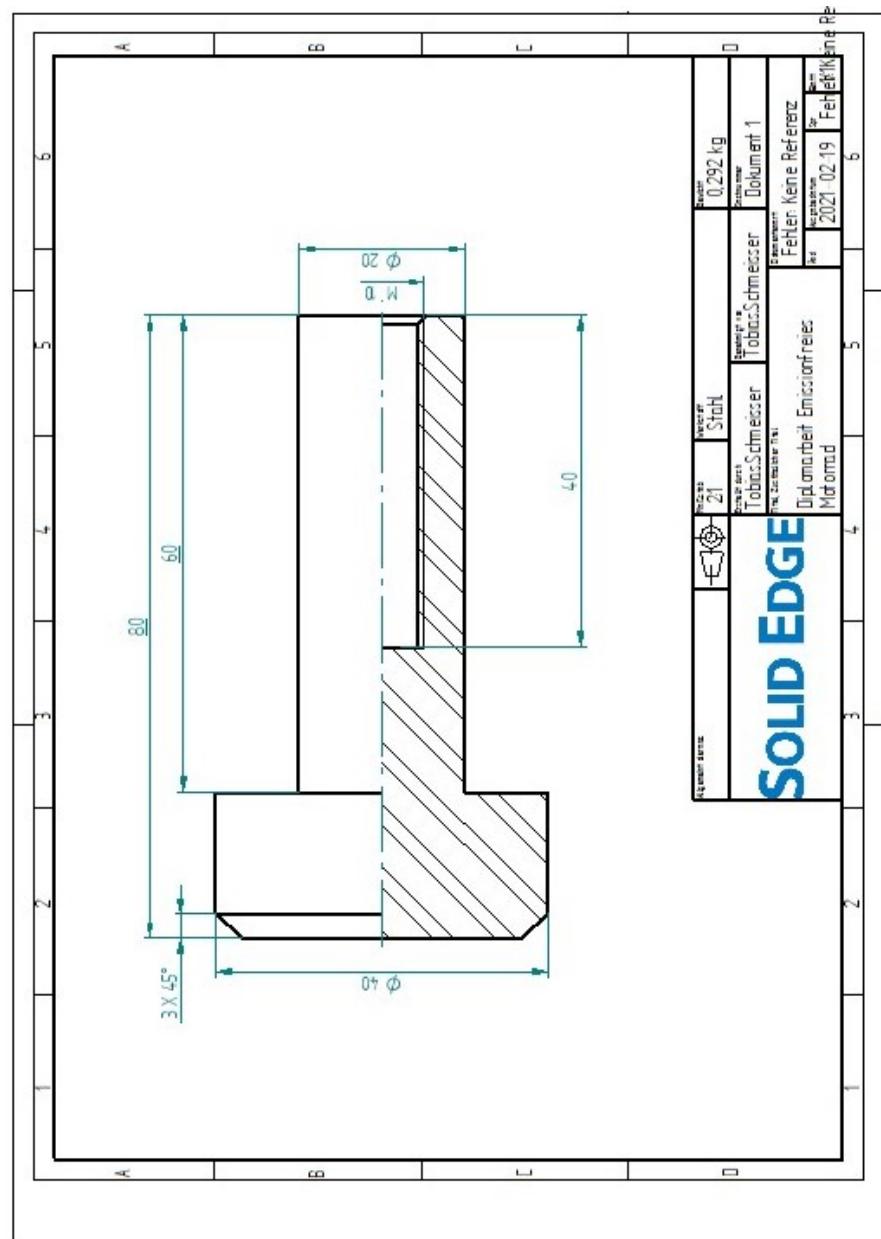


Abbildung C.1: Wellenersatz

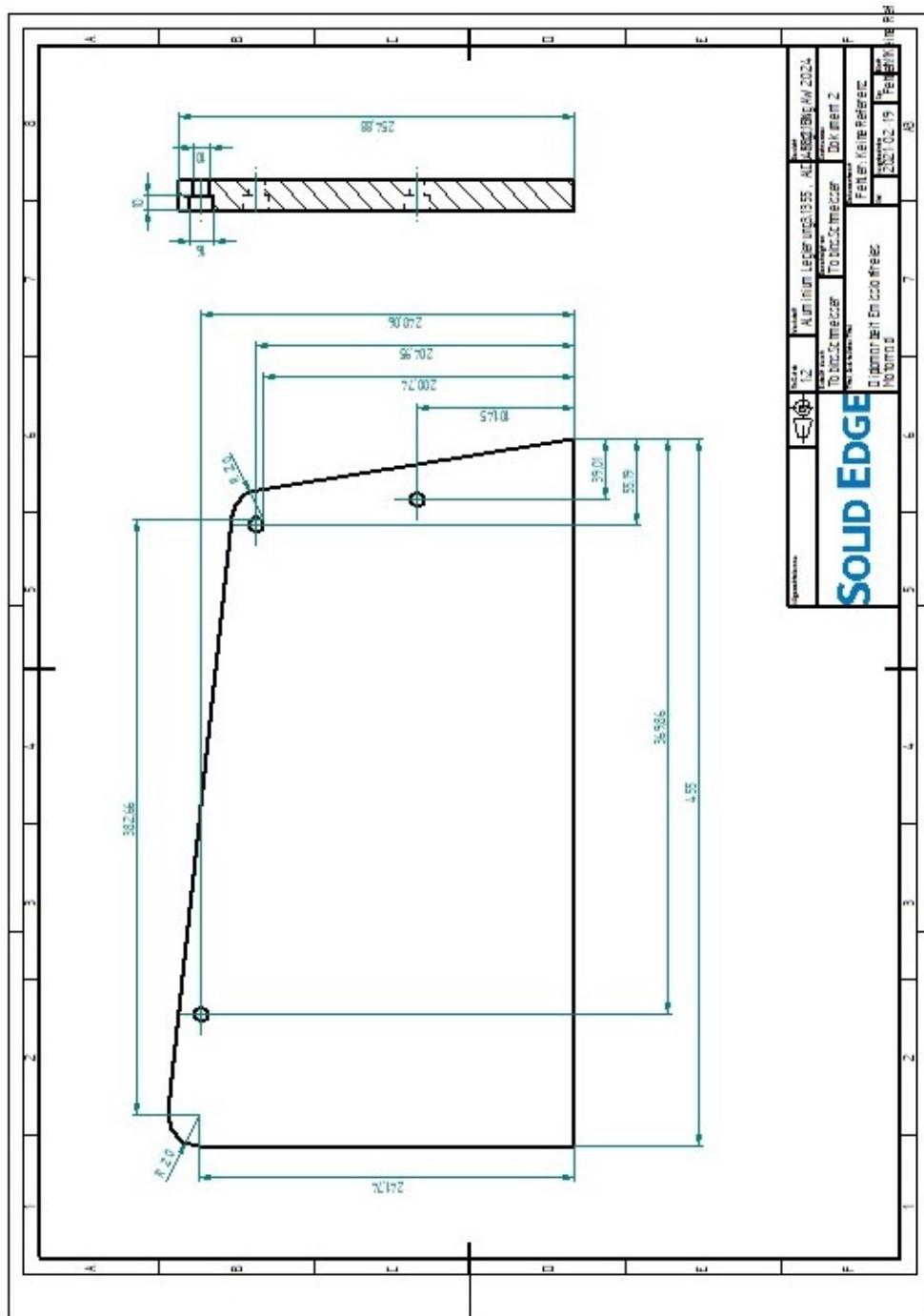


Abbildung C.2: Seitenplatte Rechts

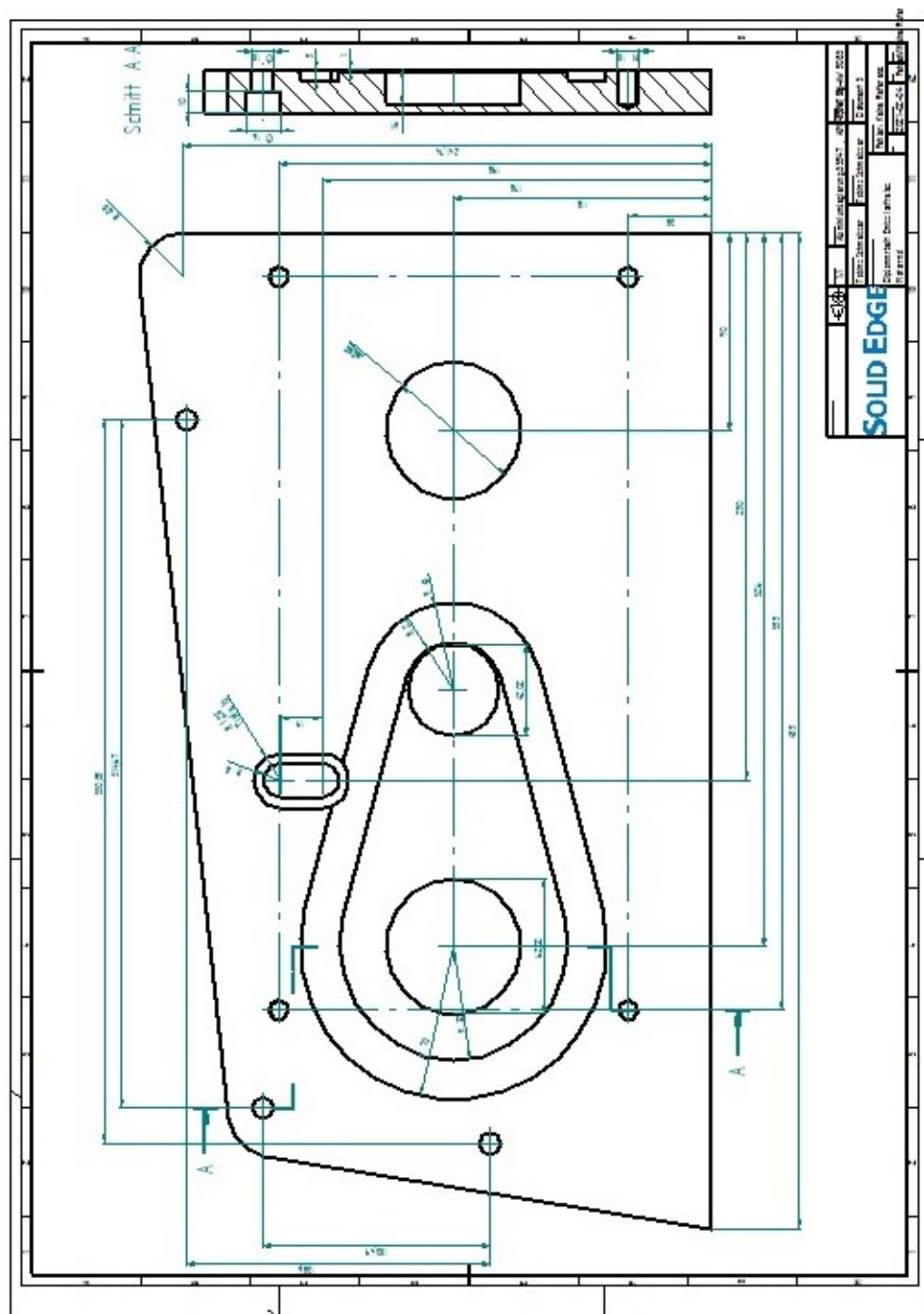


Abbildung C.3: Seitenplatte Links

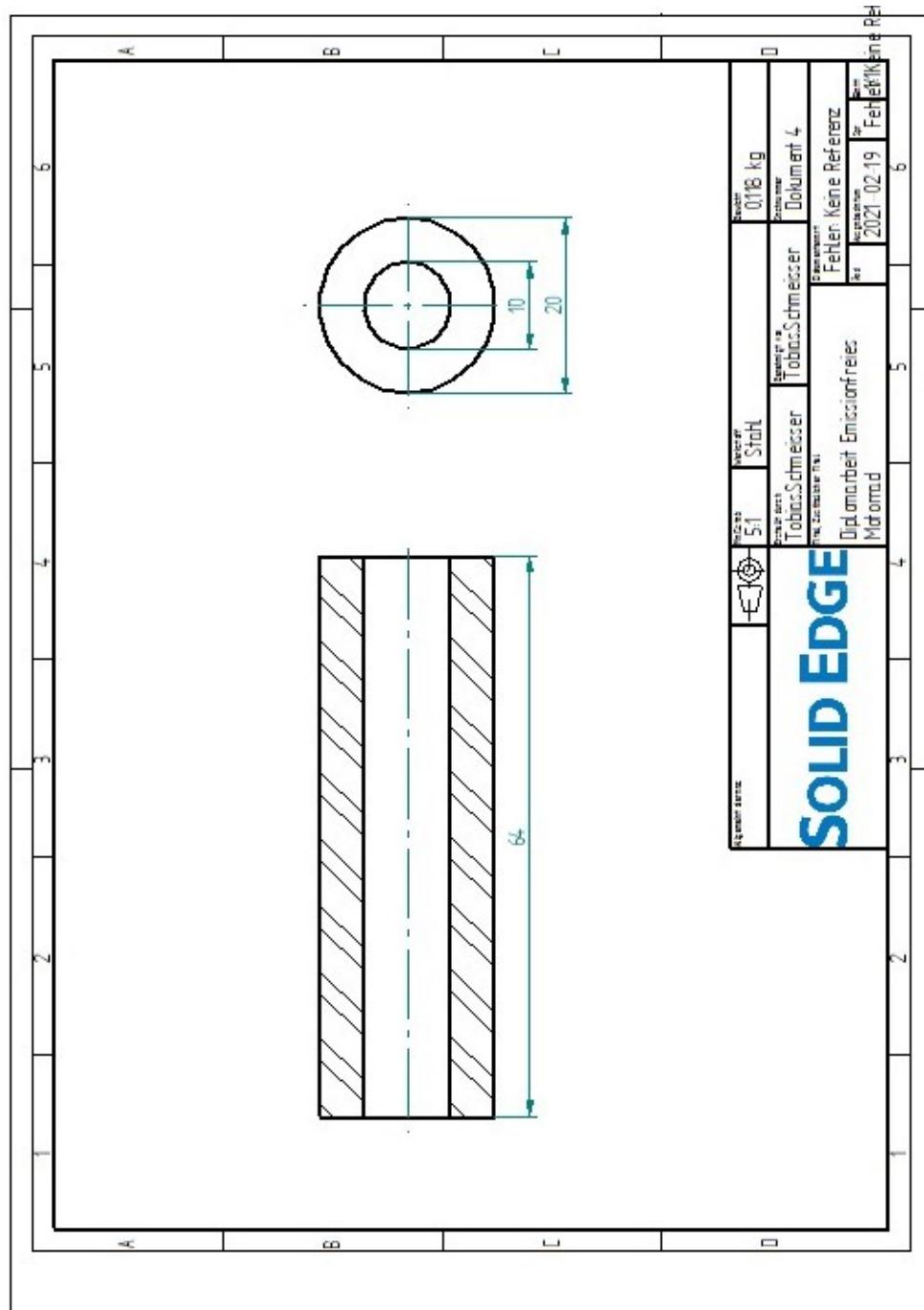


Abbildung C.4: Abstandhalter

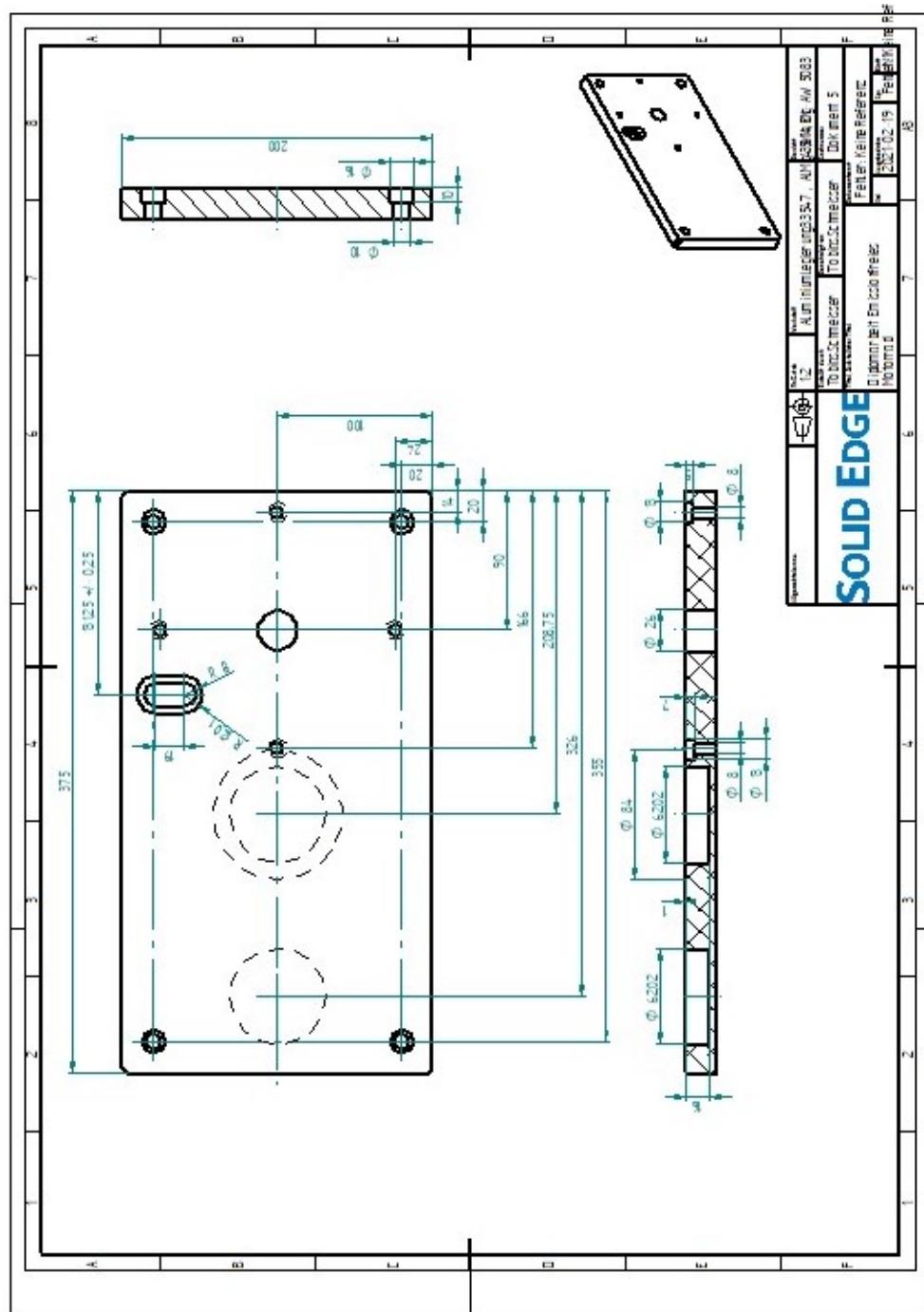


Abbildung C.5: Aufbau/Zusatzplatte

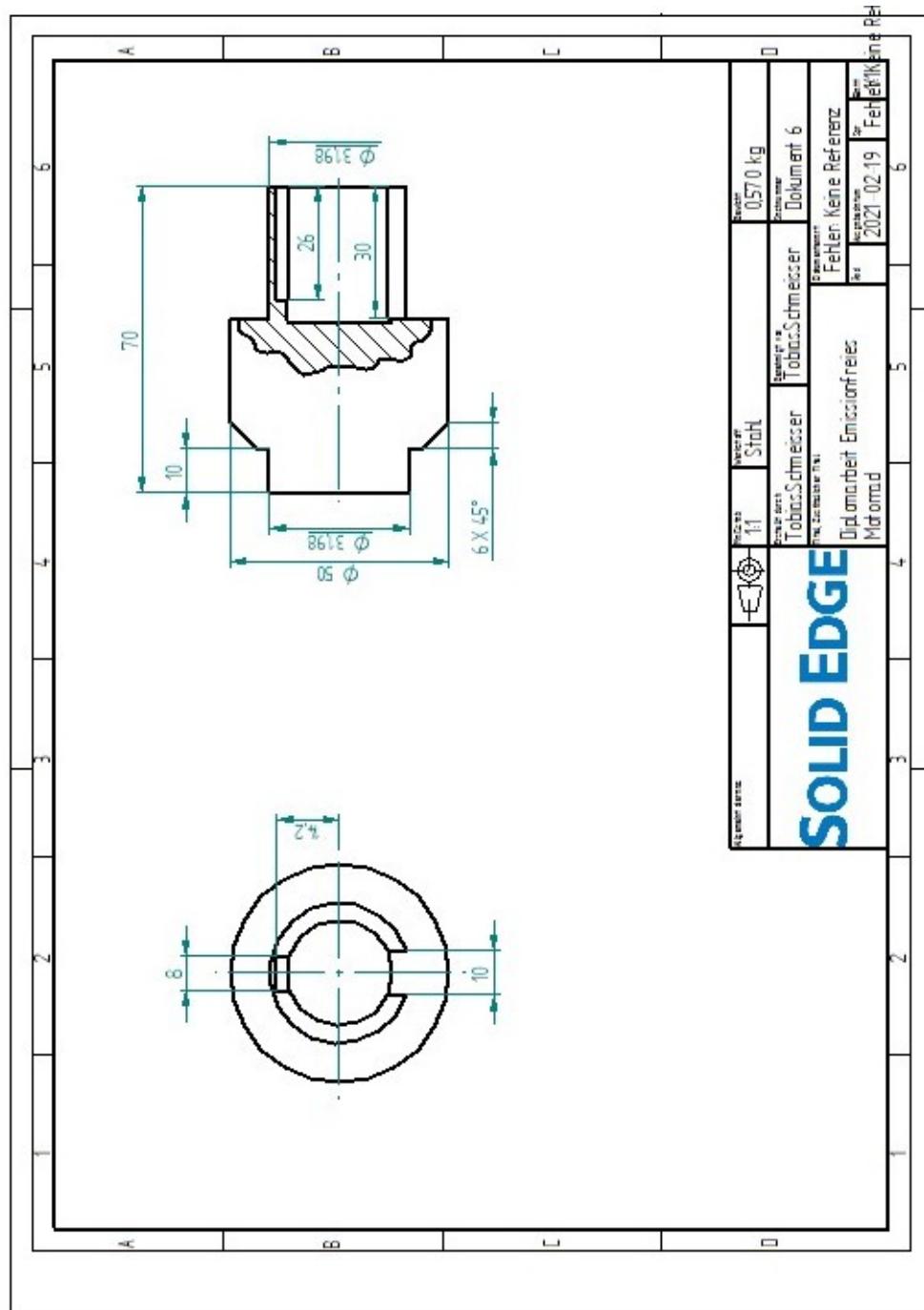


Abbildung C.6: Achse 1/Antriebsachsen

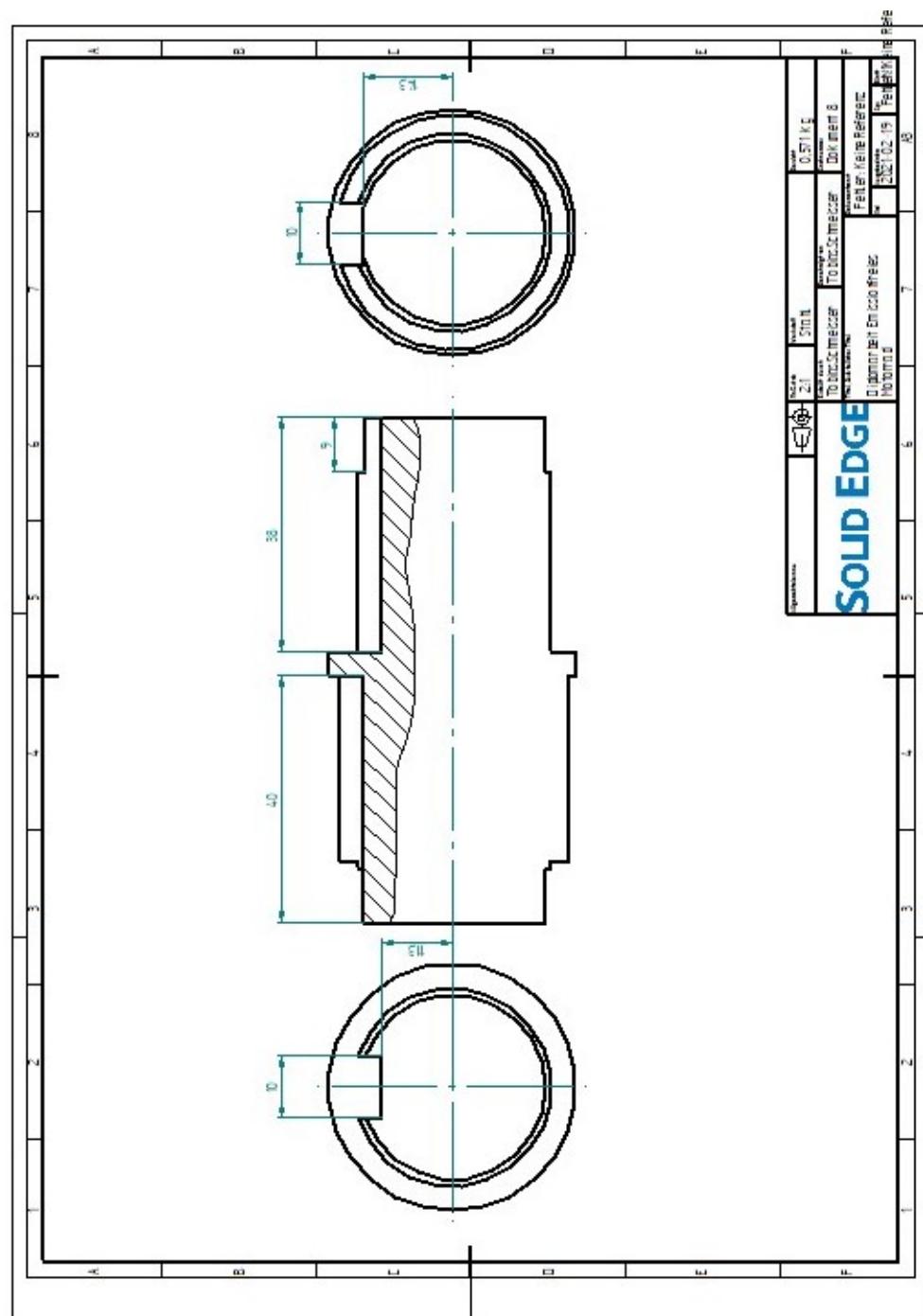


Abbildung C.7: Achse 3

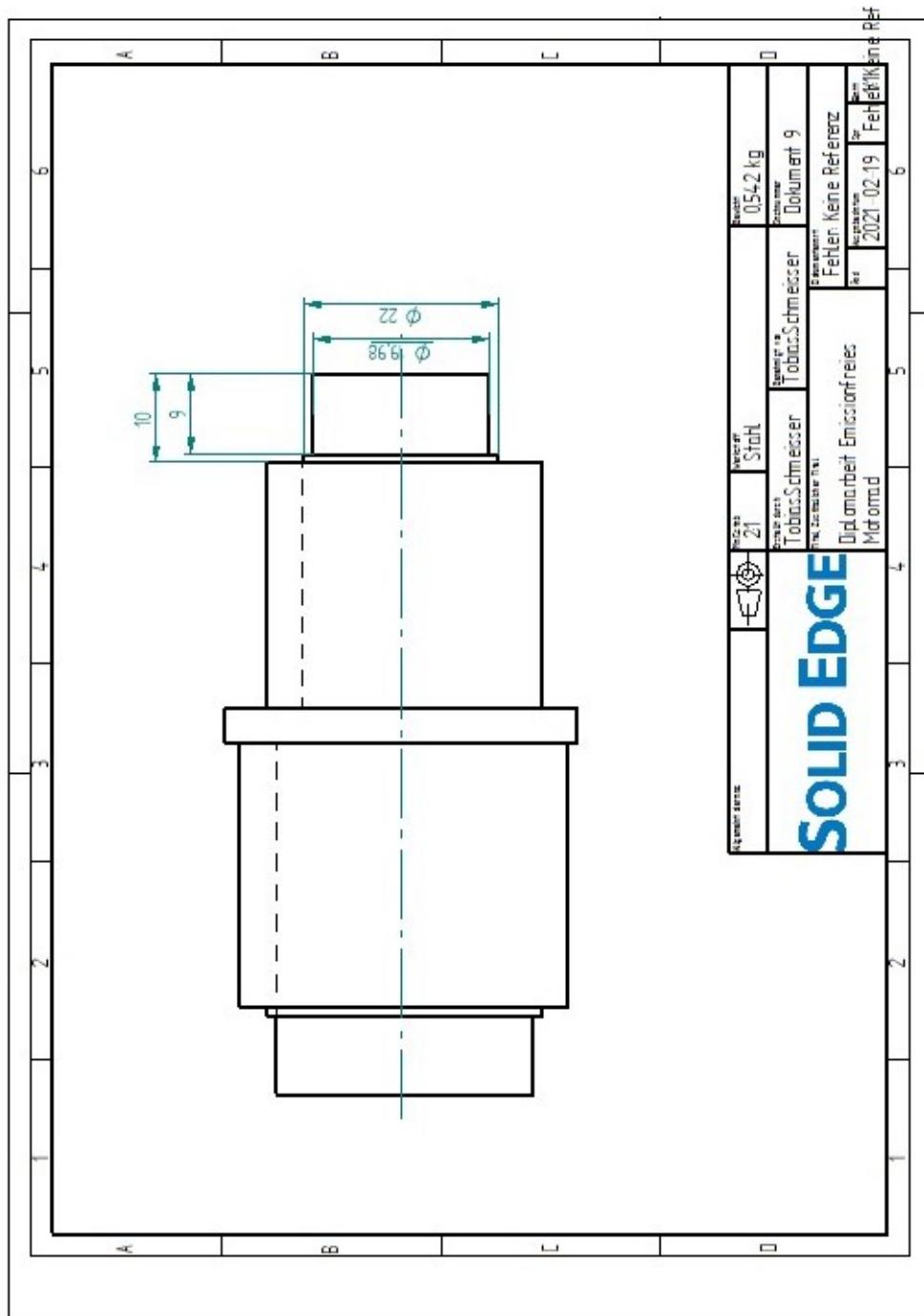


Abbildung C.8: Achse 2

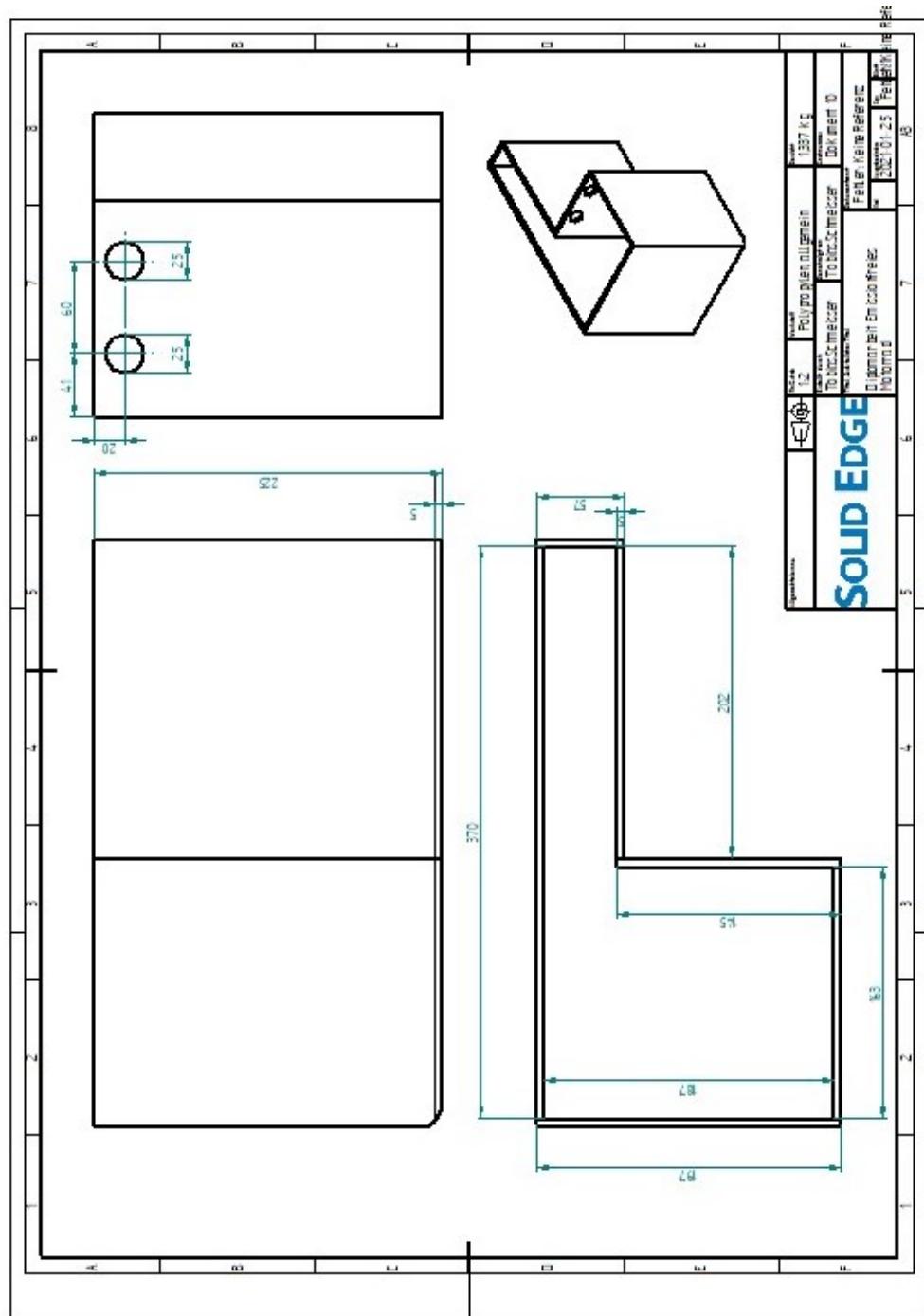


Abbildung C.9: Akkubox Motorblock

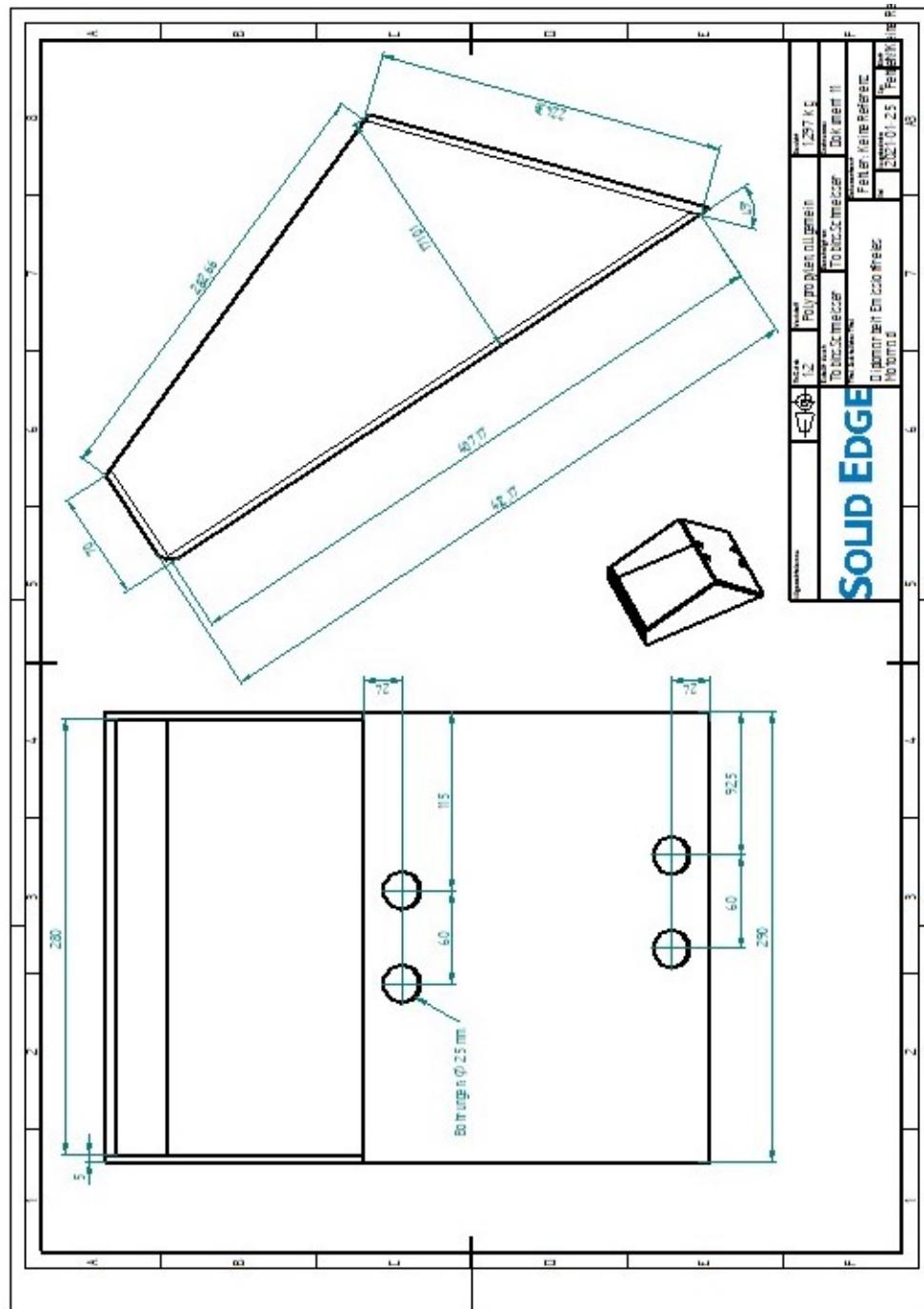


Abbildung C.10: Akkubox Vorderseite

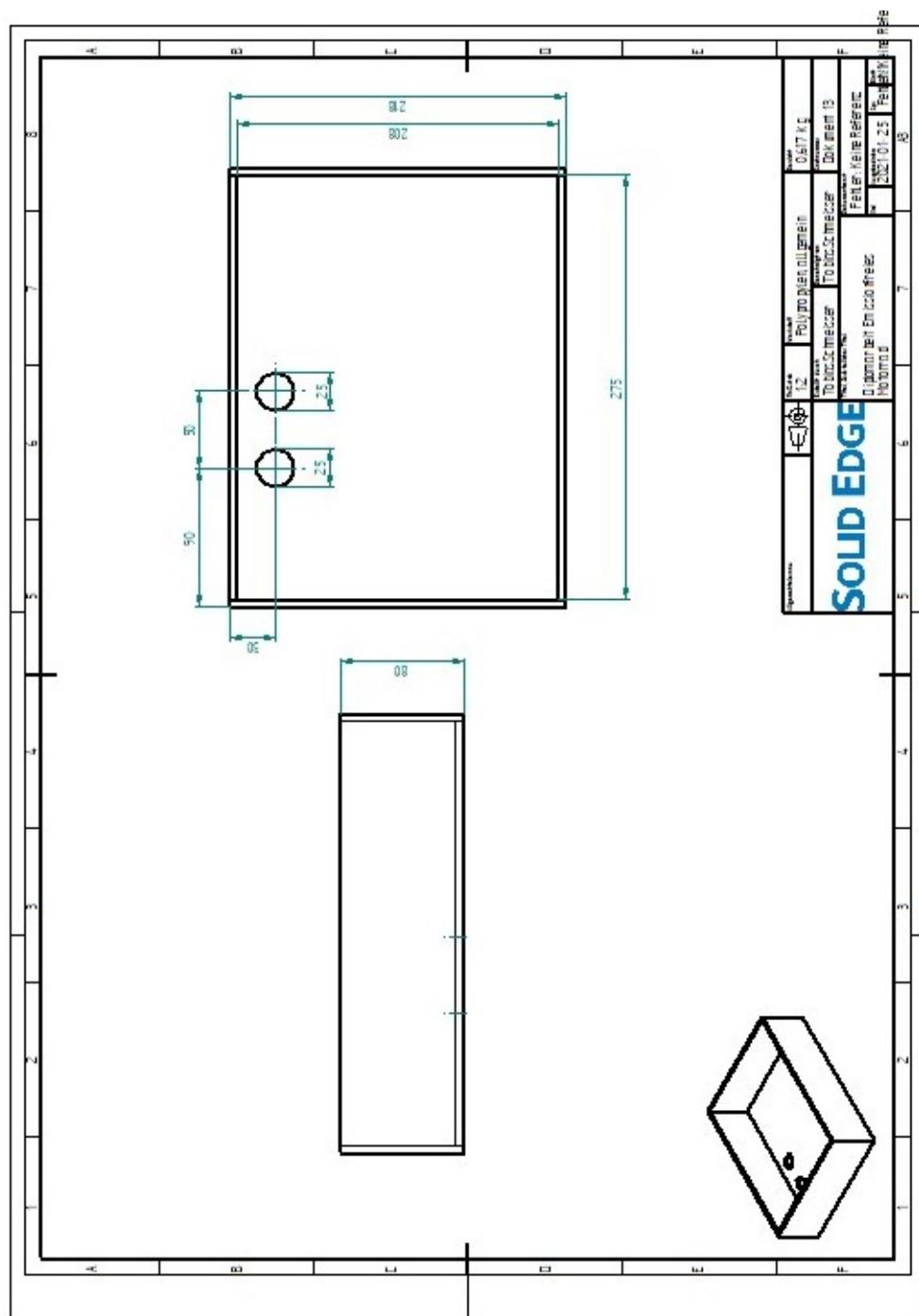


Abbildung C.11: Akkubox Mitte

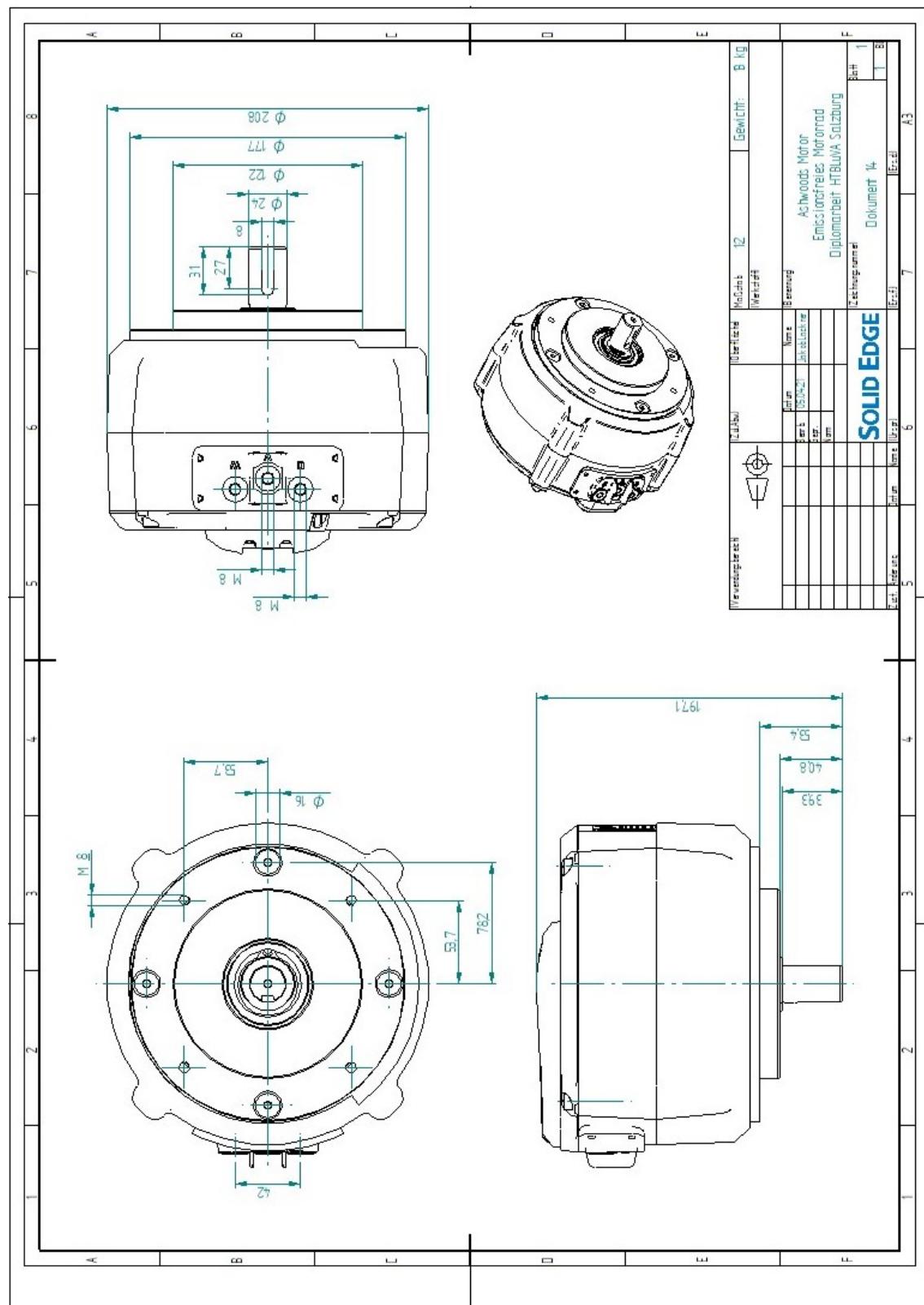


Abbildung C.12: Ashwoods Motor

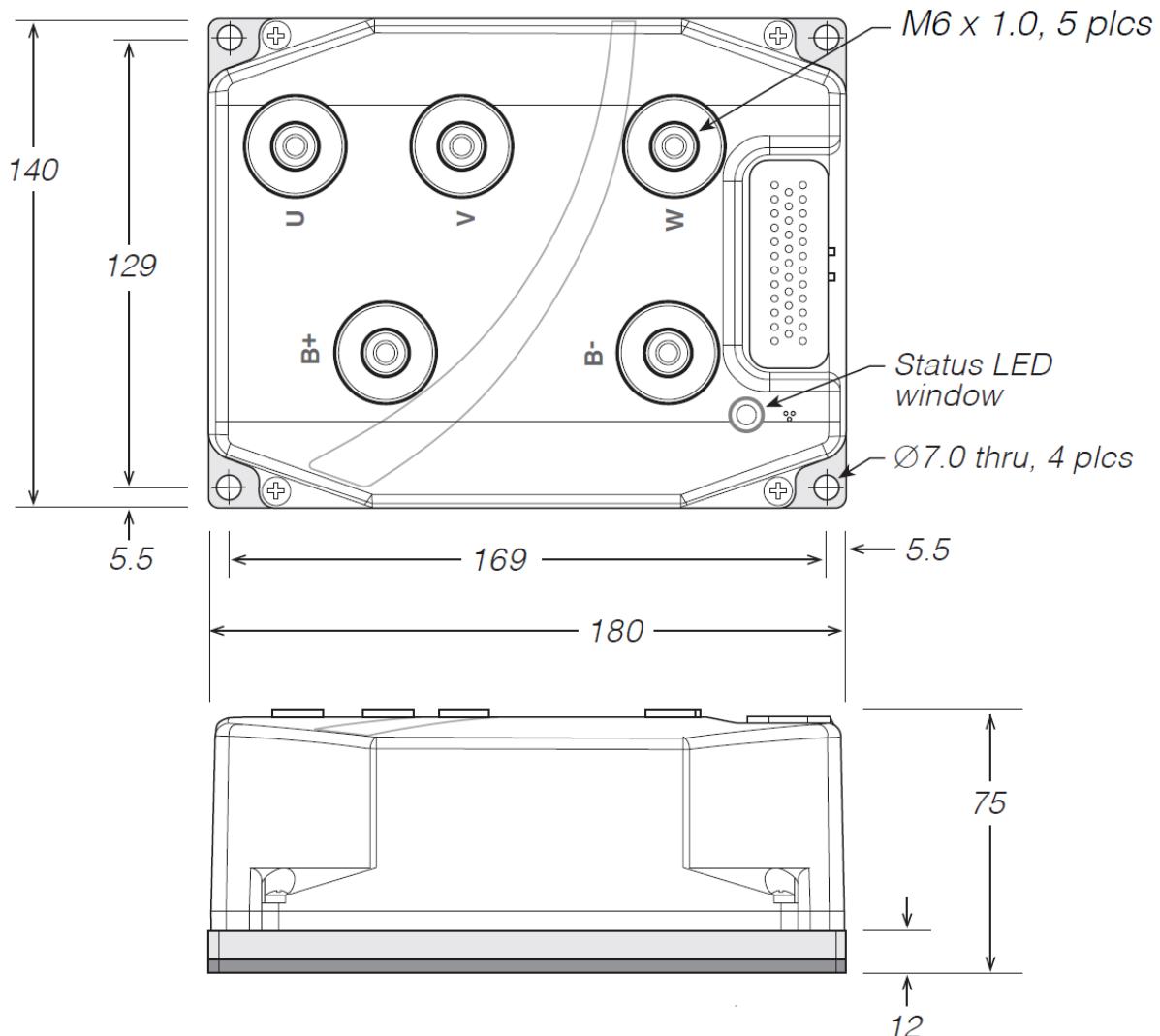


Abbildung C.13: Curtis Controller

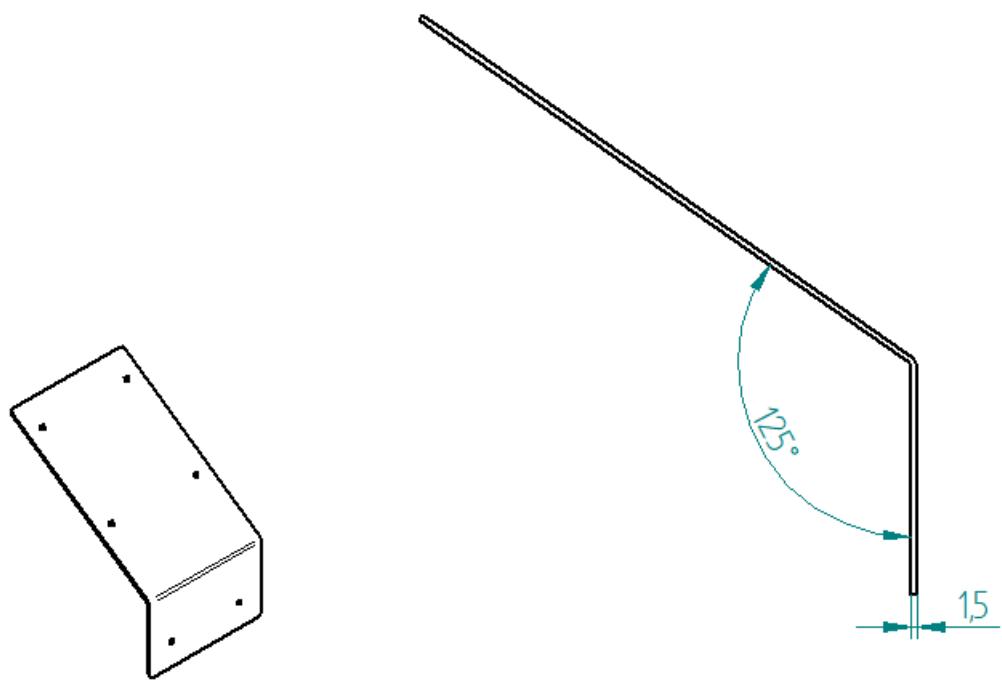
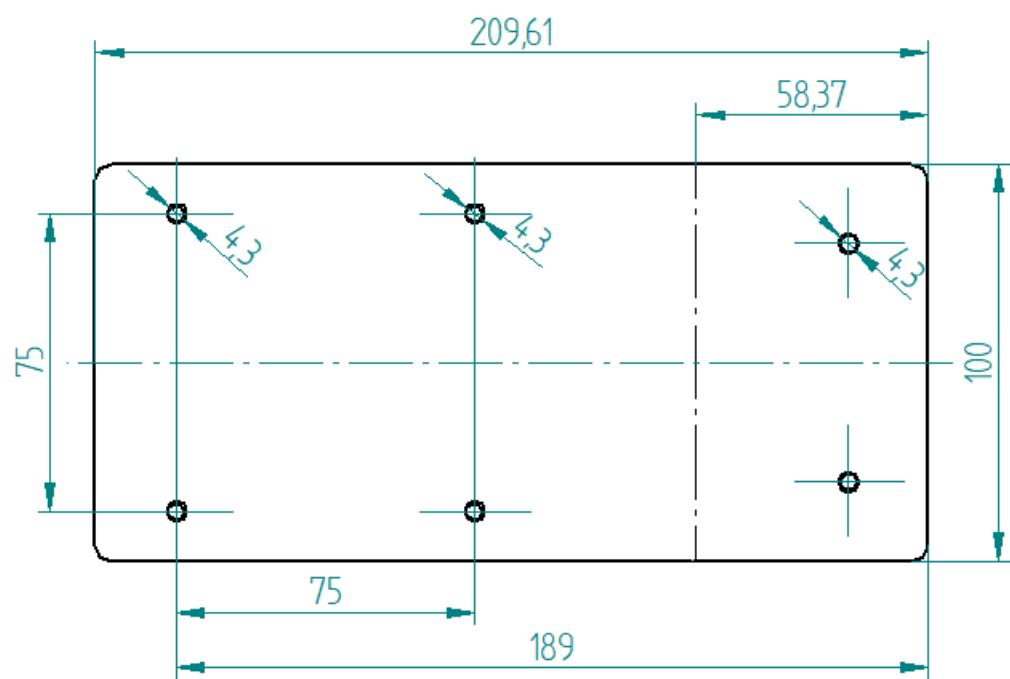


Abbildung C.14: Akkubox Mitte

Anhang D

Simulationen

Simulationsbericht_S Seitenplatte_Links_ALU 5754

Unternehmen

Autor

Tobias.Schmeisser

Datum

Donnerstag, 18. Februar 2021

Verwendete Software

Solid Edge (219.00.00.091 x64)
Femap (11.3.1)

Verwendeter Solver

NX Nastran (11.0)

Inhaltsverzeichnis

1. [Einführung](#)
 2. [Modellinformationen](#)
 3. [Analyseeigenschaften](#)
 4. [Berechnete Geometrie](#)
 5. [Materialeigenschaften](#)
 6. [Überschreibungseigenschaften](#)
 7. [Lasten](#)
 8. [Randbedingungen](#)
 9. [Vernetzungsinformationen](#)
 10. [Ergebnisse](#)
 11. [Optimierungen](#)
 12. [Schluss](#)
 13. [Haftungsausschluss](#)
-

1. Einführung

2. Modellinformationen

Dokument	C:\Users\Tobias.Schmeisser\Desktop\Später löschn\Projekt\Bauteile\Seitenplatte_L\Seitenplatte_Links.par
----------	---

3. Berechnungseigenschaften

Berechnungseigenschaft	Wert
Berechnungsname	Statische Berechnung 1
Berechnungstyp	Linear statisch
Vernetzungstyp	Tetraeder
Iterativer Solver	Ein
NX Nastran-Geometrieprüfung	Ein
NX Nastran-Befehlszeile	
NX Nastran-Berechnungsoptionen	
Von NX Nastran generierte Optionen	
NX Nastran-Standardoptionen	
Option-Nur Flächenergebnisse	Ein

4. Berechnete Geometrie

4.1 Körper

Name	Material	Masse	Volumen	Gewicht
Seitenplatte_Links.par	Aluminiumlegierung:3.3535 , AlMg3, EN-AW 5754	5,106 kg	1,919 dm ³	50036,229 mN

5. Materialeigenschaften

5.1 Aluminiumlegierung:3.3535 , AlMg3, EN-AW 5754

Eigenschaft	Wert
Dichte	2,660 kg/dm ³
Wärme- Ausdehnungskoeff.	0,0000 /c
Wärmeleitfähigkeit	0,204 kW/m-C
Spezifische Wärme	940,000 J/kg-C
Elastizitätsmodul	70000,000 MegaPa
Poissonscher Beiwert	0,390
Streckgrenze	250,000 MegaPa
Zugfestigkeit	290,000 MegaPa

Bruchdehnung % 0,000

6. Überschreibungseigenschaften

7. Lasten

Nam e	Lastenty p	Lastenwer t	Lastverteilun g	Lastenrichtun g	Lastenrichtungsoptio n
Kraft 1	Kraft	Fx: 2e+06 mN, Fy: 0 mN, Fz: 4e+06 mN Fx: -2e+06	Pro Entität		Komponenten
Kraft 2	Kraft	mN, Fy: 0 mN, Fz: - 4e+06 mN Fx: -2e+06	Pro Entität		Komponenten
Kraft 3	Kraft	mN, Fy: 0 mN, Fz: - 4e+06 mN	Pro Entität		Komponenten

8. Randbedingungen

Name	Randbedingungstyp	Freiheitsgrade
Fixiert 1	Fixiert	Freie Freiheitsgrade: Keine

9. Vernetzungsinformationen

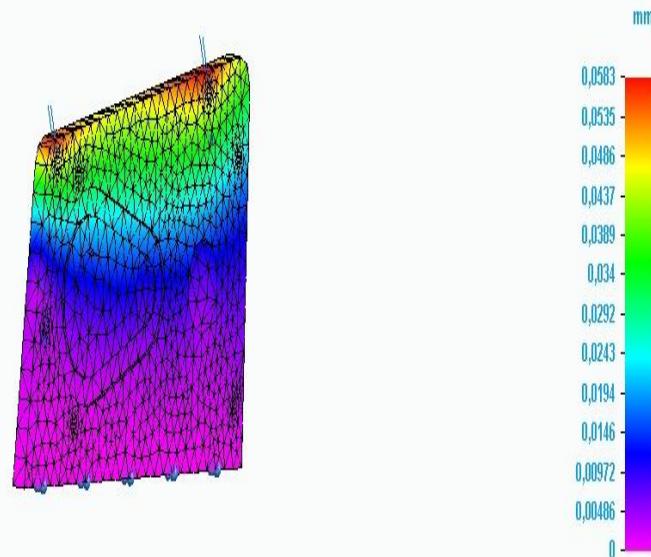
Vernetzungstyp	Tetraeder
Gesamtzahl der vernetzten Körper	1
Gesamtzahl der Elemente	6.645
Gesamtzahl der Knoten	11.781
Subjektive Netzgröße (1-10)	1

10. Ergebnisse

10.1 Verschiebungsergebnisse

Ergebniskomponente: Gesamtverschiebung					
Ausmaß	Wert	x	y	z	
Mindestwert	0 mm	11,583 mm	-0,000 mm	-231,679 mm	
Höchstwert	0,0583 mm	-57,198 mm	-0,000 mm	22,140 mm	

Seitenplatte_Links.par, Statische Berechnung 1, Aluminiumlegierung 3.3535, AlMg3, EN-AW 5754
 Verschiebung - Knoten
 Kontur: Resultierende Verschiebung
 Verformung: Gesamtverschiebung
 Datum: Donnerstag, 18. Februar 2021 18:56

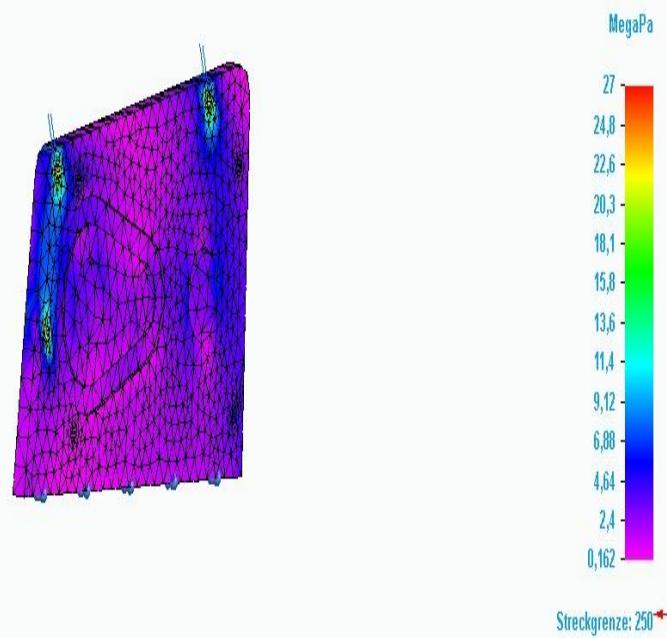


Gesamtverschiebung

10.2 Spannungsergebnisse

Ergebniskomponente: Von Mises					
Ausmaß	Wert	x	y	z	
Mindestwert	0,162 MegaPa	-145,584 mm	-0,000 mm	24,940 mm	
Höchstwert	27 MegaPa	252,593 mm	-0,000 mm	-26,734 mm	

Seitenplatte Links.par, Statische Berechnung 1, Aluminiumlegierung 3.3535, AlMg3, EN-AW 5754
 Spannung - Elemente
 Kontur: Von Mises
 Verformung: Gesamtverschiebung
 Datum: Donnerstag, 18. Februar 2021 18:56

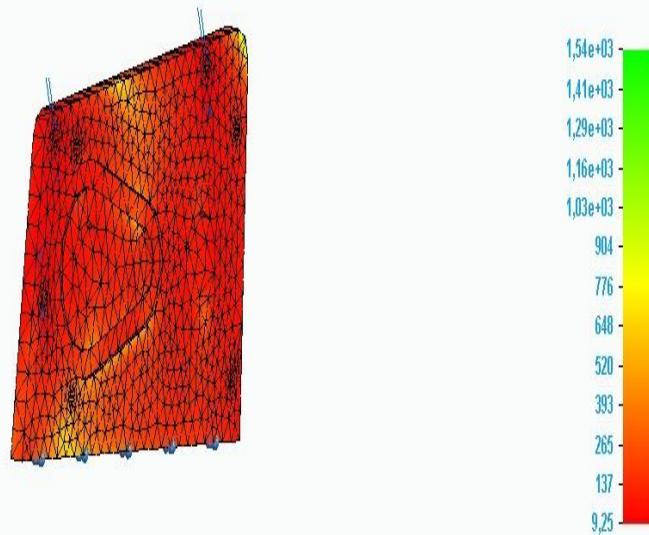


Von Mises

10.3 Sicherheitsfaktorergebnisse

Ergebniskomponente: Sicherheitsfaktor					
Ausmaß	Wert	x	y	z	
Mindestwert	9,25	252,593 mm	-0,000 mm	-26,734 mm	
Höchstwert	1,54e+03	-145,584 mm	-0,000 mm	24,940 mm	

Seitenplatte Links.par, Statische Berechnung 1, Aluminiumlegierung:3.3535 , AlMg3, EN-AW 5754
Spannung - Elemente
Kontur: Sicherheitsfaktor
Verformung: Gesamtverschiebung
Datum: Donnerstag, 18. Februar 2021 18:56



Sicherheitsfaktor

11. Optimierungen

12. Schluss

13. Haftungsausschluss

Wichtige Informationen

Dieser Auszug sollte nicht als einziges Mittel zur Bewertung einer Entwurfsidee hinsichtlich ihrer Eignung für einen bestimmten Satz von Umgebungsbedingungen verwendet werden. Siemens folgt dem Bestreben, immer ausreichend Hilfen und Benutzerführungen für Produkte zur Verfügung zu stellen. Diese ersetzen jedoch nicht ein gutes Beurteilungs- und Einschätzungsvermögen bei der Konstruktion, das in der Verantwortung unserer Anwender liegt. Ein qualitativer Ansatz bei der Konstruktion sollte sicherstellen, dass die Ergebnisse dieser Bewertung zusammen mit der praktischen Erfahrung von Konstrukteuren und Analytikern sowie experimentellen Testdaten in Betracht gezogen wird. Die in diesem Auszug enthaltenen Ergebnisse werden als verlässlich betrachtet, sollten jedoch nicht als Garantie jeglicher Art für die Tauglichkeit eines Zwecks ausgelegt werden.

Simulationsbericht_Seitenplat te_Rechts

Unternehmen

Autor

Tobias.Schmeisser

Datum

Mittwoch, 20. Januar 2021

Verwendete Software

Solid Edge (219.00.00.091 x64)

Femap (11.3.1)

Verwendeter Solver

NX Nastran (11.0)

Inhaltsverzeichnis

1. [Einführung](#)
 2. [Modellinformationen](#)
 3. [Analyseeigenschaften](#)
 4. [Berechnete Geometrie](#)
 5. [Materialeigenschaften](#)
 6. [Überschreibungseigenschaften](#)
 7. [Lasten](#)
 8. [Randbedingungen](#)
 9. [Vernetzungsinformationen](#)
 10. [Ergebnisse](#)
 11. [Optimierungen](#)
 12. [Schluss](#)
 13. [Haftungsausschluss](#)
-

1. Einführung

2. Modellinformationen

Dokument	C:\Users\Tobias.Schmeisser\Desktop\Später löschn\Projekt\Bauteile\Seitenplatte_R\Seitenplatte_Rechts.par
----------	--

3. Berechnungseigenschaften

Berechnungseigenschaft	Wert
Berechnungsname	Statische Berechnung 1
Berechnungstyp	Linear statisch
Vernetzungstyp	Tetraeder
Iterativer Solver	Ein
NX Nastran-Geometrieprüfung	Nur Warnung
NX Nastran-Befehlszeile	
NX Nastran-Berechnungsoptionen	
Von NX Nastran generierte Optionen	
NX Nastran-Standardoptionen	
Option-Nur Flächenergebnisse	Ein

4. Berechnete Geometrie

4.1 Körper

Name	Material	Masse	Volumen	Gewicht
Seitenplatte_Rechts.par	Stahllegierung:1.7005 , 45Cr2	16,331 kg	2,094 dm ³	160048,125 mN

5. Materialeigenschaften

5.1 Stahllegierung:1.7005 , 45Cr2

Eigenschaft	Wert
Dichte	7,800 kg/dm ³
Wärme- Ausdehnungskoeff.	0,0000 /c
Wärmeleitfähigkeit	0,014 kW/m-C
Spezifische Wärme	440,000 J/kg-C
Elastizitätsmodul	190000,000 MegaPa
Poissonscher Beiwert	0,280
Streckgrenze	540,000 MegaPa
Zugfestigkeit	780,000 MegaPa

Bruchdehnung %	0,000
----------------	-------

6. Überschreibungseigenschaften

7. Lasten

Nam e	Lastenty p	Lastenwer t	Lastverteilun g	Lastenrichtun g	Lastenrichtungsoptio n
Kraft 2	Kraft	Fx: -2e+06 mN, Fy: 0 mN, Fz: - 4e+06 mN Fx: 2e+06 mN, Fy: -	Insgesamt Pro Entität		Komponenten
Kraft 3	Kraft	1e+03 mN, Fz: 4e+06 mN			Komponenten

8. Randbedingungen

Name	Randbedingungstyp	Freiheitsgrade
Fixiert 4	Fixiert	Freie Freiheitsgrade: Keine

9. Vernetzungsinformationen

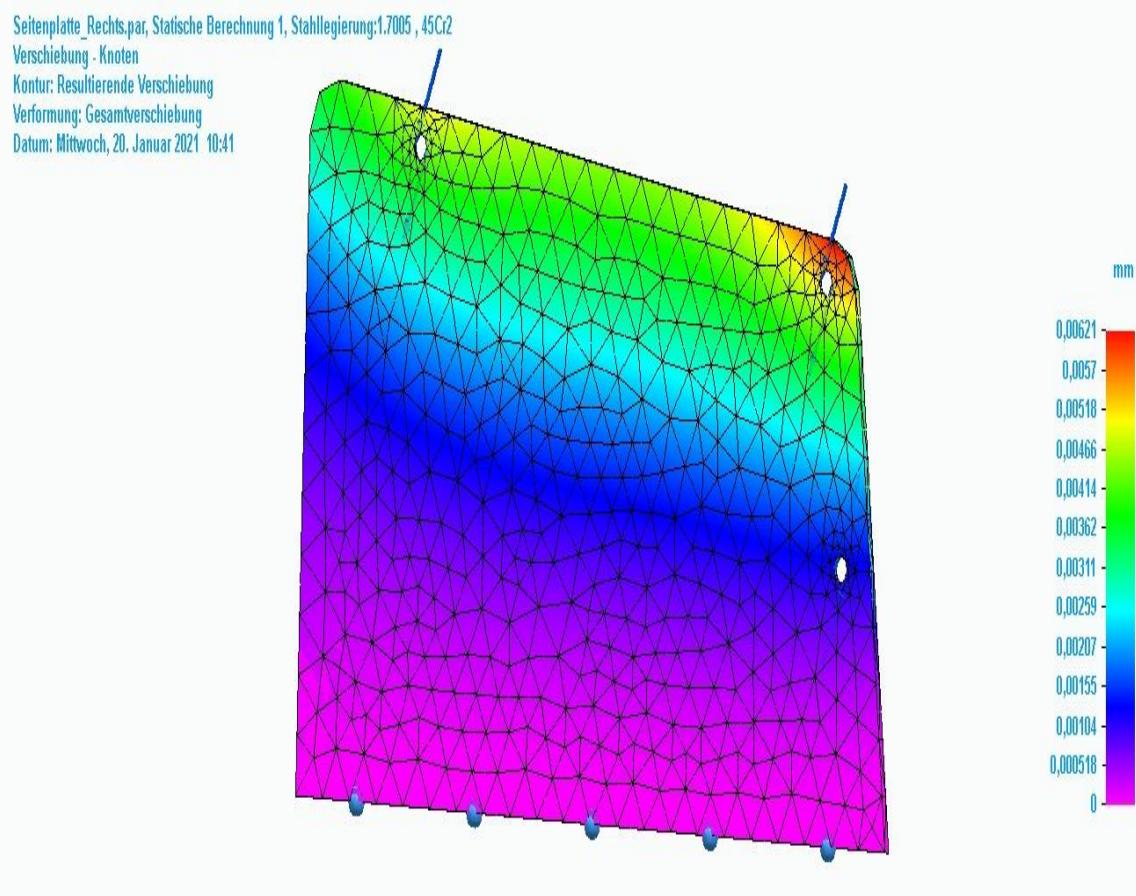
Vernetzungstyp	Tetraeder
Gesamtzahl der vernetzten Körper	1
Gesamtzahl der Elemente	15.836
Gesamtzahl der Knoten	27.527
Subjektive Netzgröße (1-10)	1

10. Ergebnisse

10.1 Verschiebungsergebnisse

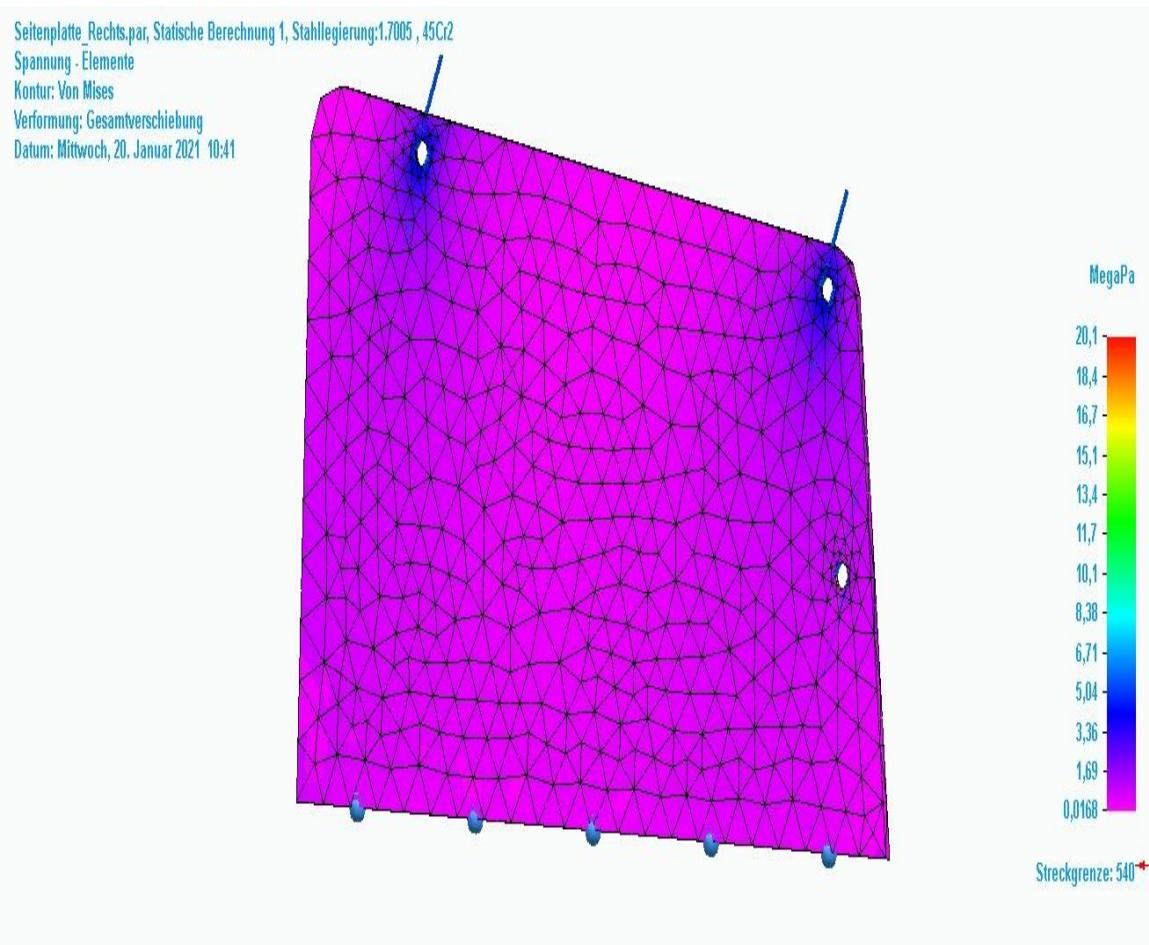
Ergebniskomponente: Gesamtverschiebung
--

Ausmaß	Wert	x	y	z
Mindestwert	0 mm	-75,140 mm	0,000 mm	-101,201 mm
Höchstwert	0,00621 mm	184,882 mm	-20,000 mm	119,429 mm



10.2 Spannungsergebnisse

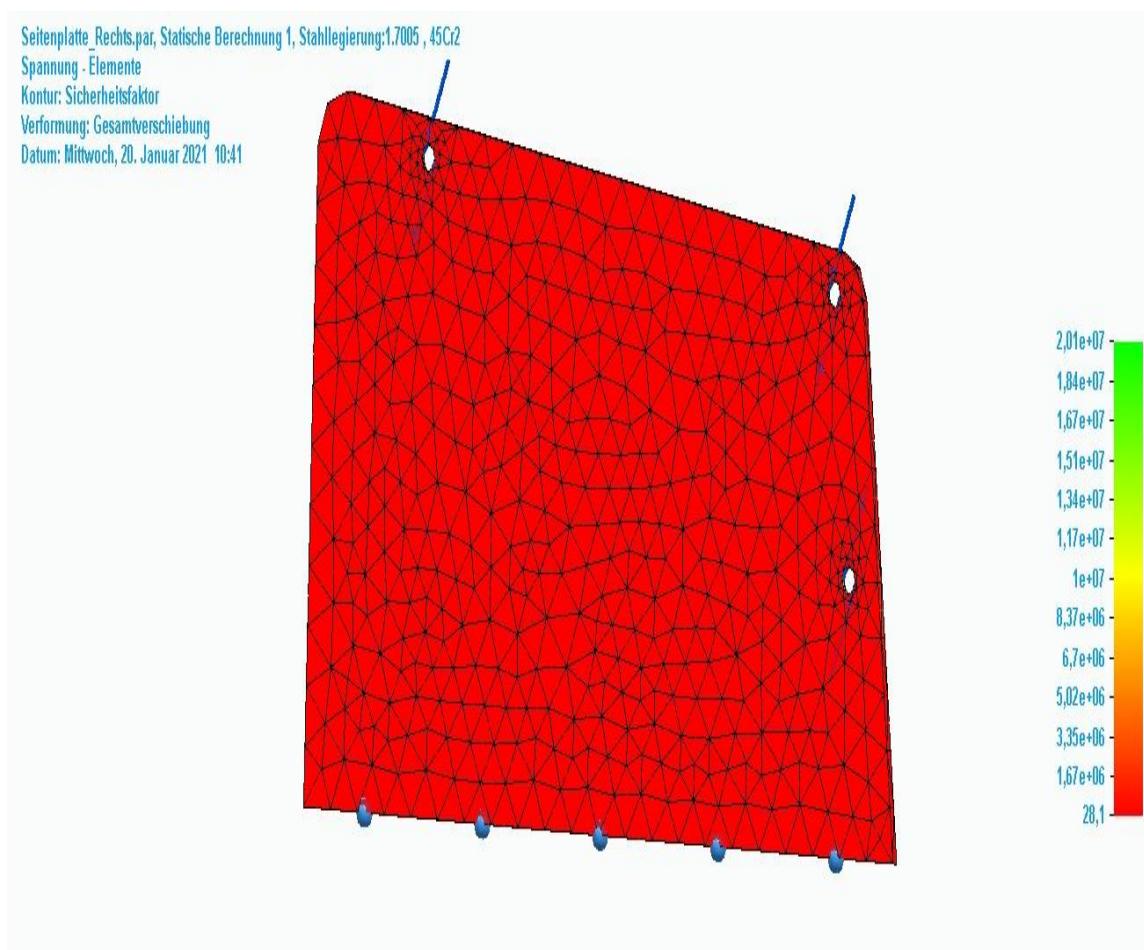
Ergebniskomponente: Von Mises					
Ausmaß	Wert	x	y	z	
Mindestwert	0,0168 MegaPa	-219,913 mm	0,000 mm	74,612 mm	
Höchstwert	20,1 MegaPa	192,541 mm	-10,000 mm	3,780 mm	



Von Mises

10.3 Sicherheitsfaktorergebnisse

Ergebniskomponente: Sicherheitsfaktor					
Ausmaß	Wert	x	y	z	
Mindestwert	28,1	191,076 mm	-20,000 mm	0,244 mm	
Höchstwert	2,01e+07	192,541 mm	-10,000 mm	3,780 mm	



Sicherheitsfaktor

11. Optimierungen

12. Schluss

13. Haftungsausschluss

Wichtige Informationen

Dieser Auszug sollte nicht als einziges Mittel zur Bewertung einer Entwurfsidee hinsichtlich ihrer Eignung für einen bestimmten Satz von Umgebungsbedingungen verwendet werden. Siemens folgt dem Bestreben, immer ausreichend Hilfen und Benutzerführungen für Produkte zur Verfügung zu stellen. Diese ersetzen jedoch nicht ein gutes Beurteilungs- und Einschätzungsvermögen bei der Konstruktion, das in der Verantwortung unserer Anwender liegt. Ein qualitativer Ansatz bei der Konstruktion sollte sicherstellen, dass die Ergebnisse dieser Bewertung zusammen mit der praktischen Erfahrung von Konstrukteuren und Analytikern sowie experimentellen Testdaten in Betracht gezogen wird. Die in diesem Auszug enthaltenen Ergebnisse werden als verlässlich betrachtet, sollten jedoch nicht als Garantie jeglicher Art für die Tauglichkeit eines Zwecks ausgelegt werden.

Anhang E

Schaltpläne

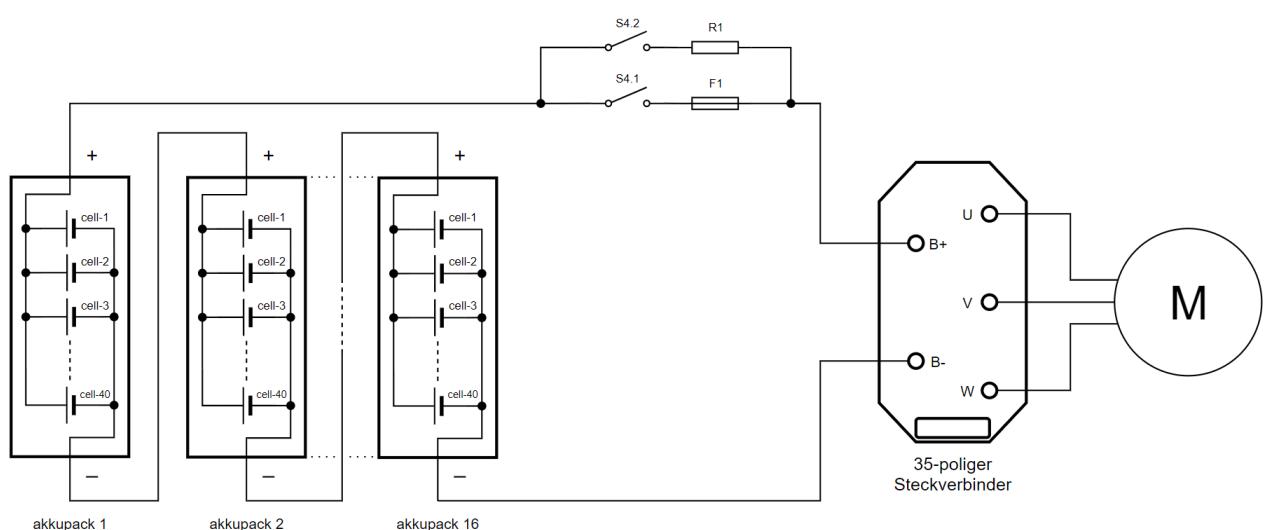


Abbildung E.1: Grundaufbau des Laststromkreises

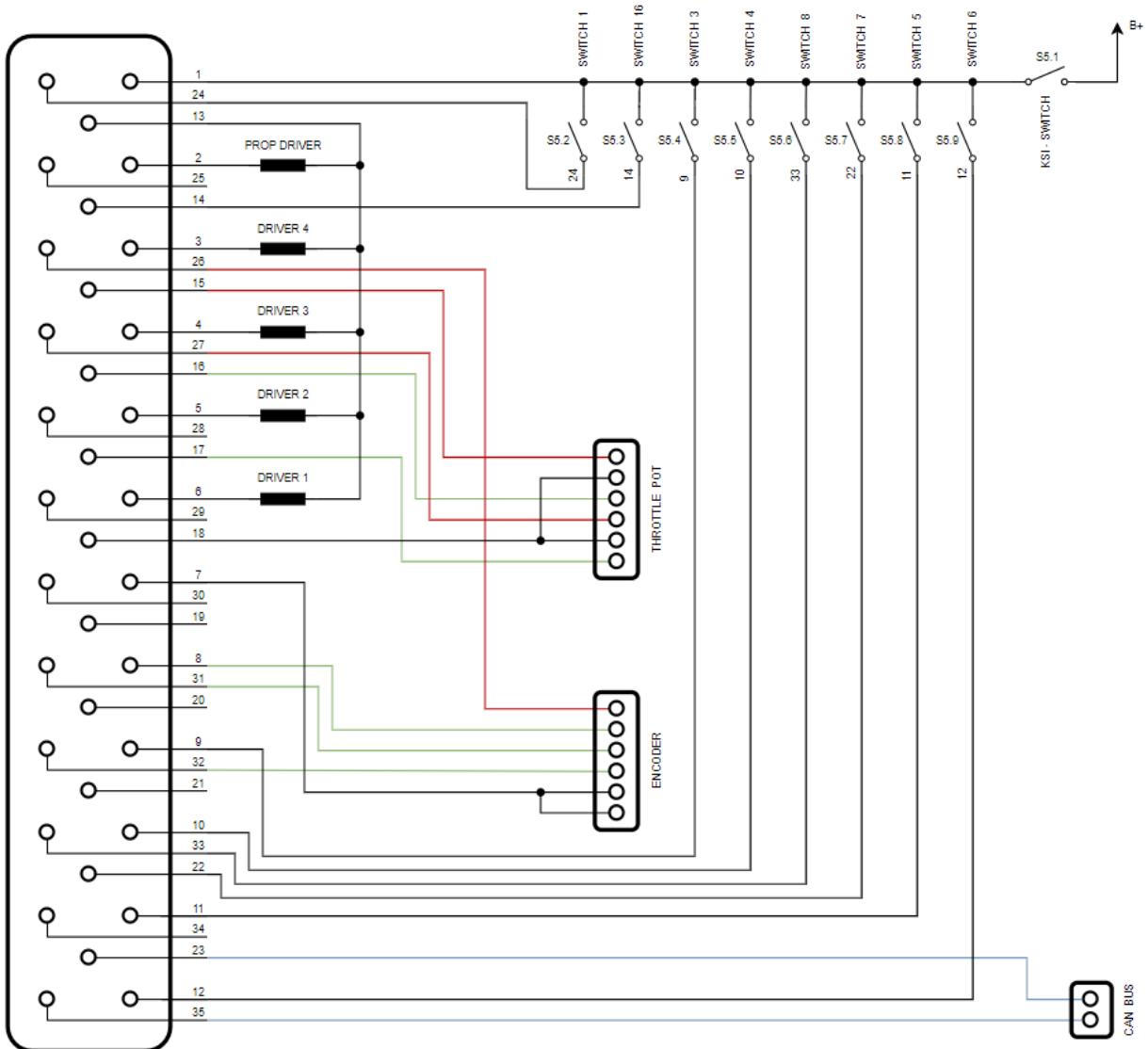


Abbildung E.2: Grundaufbau des Steuerstromkreises

Anhang F

Datenblätter

1 Antrieb

1.1 Ashwoods Elektro-Motor IPM-200-50



Smaller, lighter, more efficient

Ashwoods design and manufacture smaller, lighter and more efficient permanent magnet electric motors across a range of sectors including the automotive, materials handling and off-highway vehicle markets.

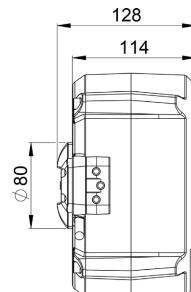
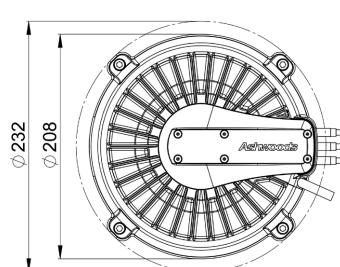
IPM-200-50

Functional Data

Peak Torque @ 350Arms	74 Nm
Voltage	48 - 80V
Peak Power	10kW - 16kW
Continuous Power	up to 8kW
Max Speed	8500 rpm
Peak Efficiency	94%
Weight (motor)	13kg



Applications



Interfaces

Standard



A standard 24MM shaft with a keyway can be provided to allow easy integration in many applications.

Traction



Ashwoods works closely with a variety of transmission suppliers to provide interfaces for any application.

Hydraulic



Pump interfaces have been developed to enable our motors to work with a range of pumps.

Motor Features



Sales and Customer Service

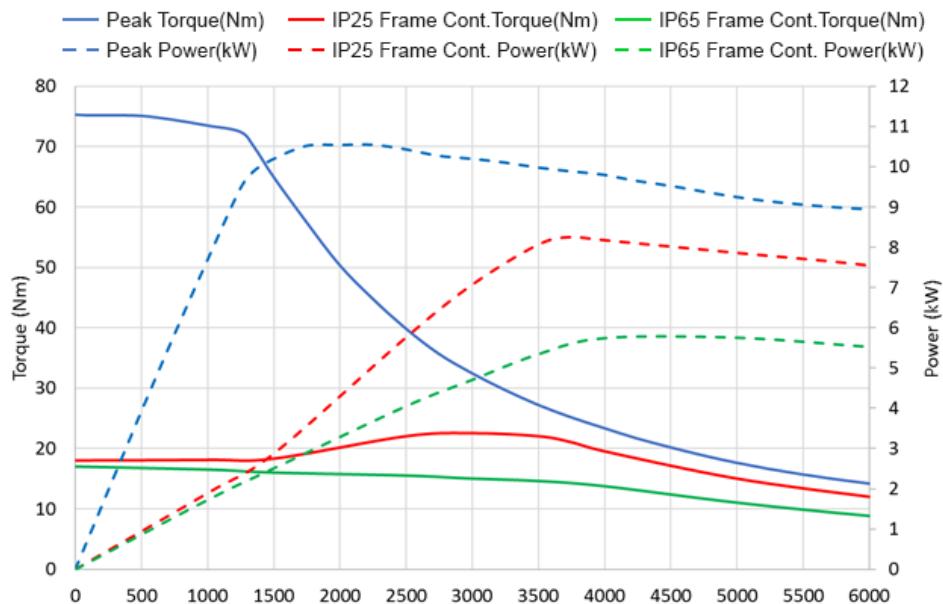
Telephone: +44 1392 340184
(Monday to Friday, 8.30am-5.30pm)

info@ashwoodselectricmotors.com
www.ashwoodselectricmotors.com

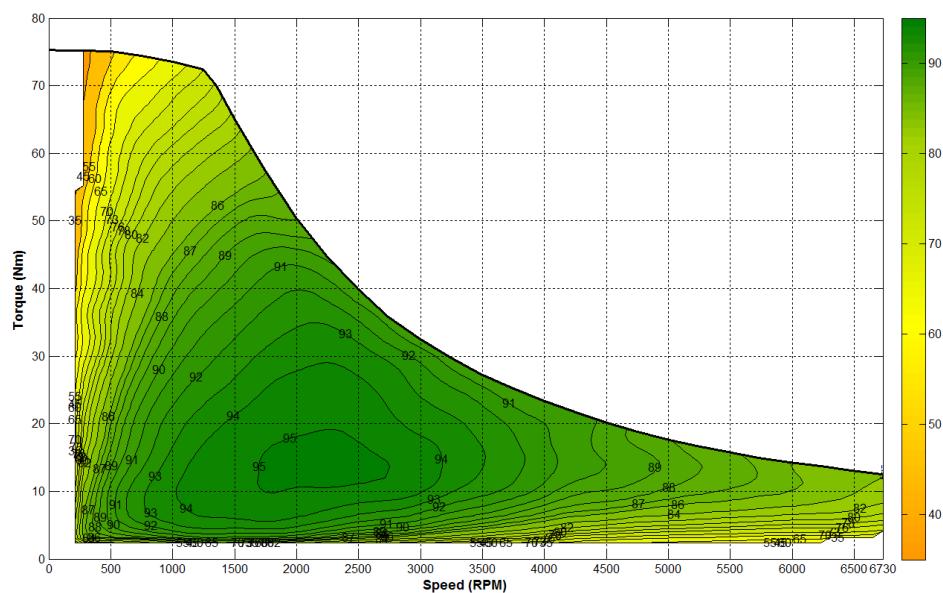
IPM-200-50

48V Performance Graphs

IPM-200-50 Perfomance Curves @48V 350Arms



Ashwoods IPM Motor Efficiency



Sales and Customer Service

Telephone: +44 1392 340184
(Monday to Friday, 8.30am-5.30pm)

info@ashwoodselectricmotors.com
www.ashwoodselectricmotors.com

1.2 Hochleistungs-Relais: KILOVAC LEV200 A4ANA



KILOVAC High Voltage DC Contactors

KILOVAC LEV200 Series Contactor With 1 Form X Contacts Rated 500+ Amps, 12-900Vdc

Product Facts

- Designed to be the lowest cost sealed contactor in the industry with its current rating (500+A carry, 2000A interrupt at 320Vdc)
- Available with bottom or side mounting — not position sensitive
- Optional auxiliary contact for easy monitoring of power contact position
- Hermetically sealed — intrinsically safe, operates in explosive/harsh environments with no oxidation or contamination of coils or contacts, including long periods of non-operation
- Typical applications include battery switching and backup, DC voltage power control, circuit protection and safety
- Versatile coil/power connections
- Designed and built in accordance to AIAG QS9000
- RoHS compliant



Coil Data (Valid Over Temperature Range) 4

Nominal Voltage	12Vdc	24Vdc	48Vdc	72Vdc
Pickup Voltage (Will Operate)	9.0Vdc	19.0Vdc	38.0Vdc	57.0Vdc
Voltage (Max.)	15Vdc	30Vdc	60Vdc	90Vdc
Dropout Voltage	0.75 - 2.0Vdc	1.0 - 5.0Vdc	2.0 - 7.0Vdc	3.0 - 12.0Vdc
Coil Resistance @ 25° (Typ.)	11 ohms	40 ohms	145 ohms	357 ohms

Ordering Information

Typical Part Number ►

LEV200 A 4 N A A

Series: _____

LEV200 = 500+ Amp, 12-900Vdc Contactor

Contact Form: _____

A = Normally Open

H = Normally Open with Aux. Contacts. (Option "H" requires option "A" in Coil Wire Length and option "N" in Coil Terminal Connector.)

Note: Other auxiliary contact forms available. Consult factory.

Coil Voltage: _____

4 = 12Vdc 5 = 24Vdc B = 28Vdc

6 = 48Vdc K = 72Vdc

8 = 96Vdc L = 110Vdc O = 115Vac 9 = 240Vac

Notes: Consult factory for detailed specifications and availability of coils not listed in "Coil Data" table above. In coil voltage codes, 115Vac is designated by the letter "O" rather than the numeral "0."

Coil Wire Length: _____

A = 15.3 in (390 mm) N = None (Requires option "A" in next step.)

Coil Terminal Connector: _____

N = None, stripped wires

(Requires option "A" in previous step.)

A = Studs, #10-32 Threaded (Electrical connection is made to the tab at the base of the stud.)

Note: Specify option A, stripped wires, for coil voltages > 96Vdc

Mounting & Power Terminals: _____

A = Bottom Mount & Male 10mm x M8 Threaded Terminals

F = Side Mount & Male 10mm x M8 Threaded Terminals

Consult factory regarding other available mountings and power terminals.

For factory-direct application assistance,
dial 800-253-4560, ext. 2055, or
805-220-2055.

7-32

Catalog 5-1773450-5
Revised 3-13
www.te.com

Dimensions are shown for reference purposes only.
Specifications subject to change.

Dimensions are in millimeters unless otherwise specified.

USA: +1 800 522 6752
Asia Pacific: +86 0 400 820 6015
UK: +44 800 267 666

For additional support numbers
please visit www.te.com

Performance Data

Contact Arrangement, Power Contacts — 1 Form X (SPST-NO-DM)

Rated Operating Voltage — 12 - 900 VDC

Continuous (Carry) Current, Typical — 500 A @ 65°C, 400 mcm conductors
Consult TE for required conductors for higher (500+ A) currents

Make/Break Current at Various Voltages 1 — See graph next page
Break Current at 320VDC 1 — 2,000 A, 1 cycle 3

Contact Resistance, Typ. (@200A) — 0.2 mohms

Load Life — See graph next page

Mechanical Life — 1 million cycles

Contact Arrangement, Auxiliary Contacts — 1 Form A (SPST-NO)

Aux. Contact Current, Max. — 2A @ 30VDC / 3A @ 125VAC

Aux. Contact Current, Min. — 100mA @ 8V

Aux. Contact Resistance, Max. — 0.417 ohms @ 30VDC / .150 ohms @ 125VAC

Operate Time @ 25°C — Close (includes bounce), Typ. — 25 ms
Bounce (after close only), Max. — 7 ms
Release (includes arcing), Max @ 2000A — 12 ms

Dielectric Withstanding Voltage — 2,200 VRMS @ sea level (leakage <1mA)

Insulation Resistance @ 500VDC — 100 megohms 2

Shock, 11ms 1/2 Sine, Peak,

Operating — 20 G

Vibration, Sine, 80-2000Hz., Peak — 20 G

Operating Ambient Temperature — -40°C to +85°C

Weight, Typical — 1.3 lb. (.60 kg)

Notes:

1 Main power contacts

2 50 at end of life

3 Does not meet dielectric & IR after test, 1700 amp for unit with Aux. Contacts

4 Contacts will operate with $0.8V_{nom} < V_{coil} < 1.1V_{nom}$ over temperature range.

Invalid Combinations/Reason

LEV200H-NA_

No auxiliary function with coil studs

LEV200_ONA_

No coil studs with rectifier circuit

LEV200_9NA_

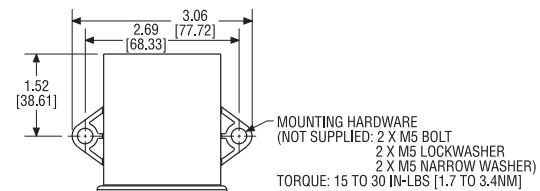
No coil studs with rectifier circuit

LEV200_O_F

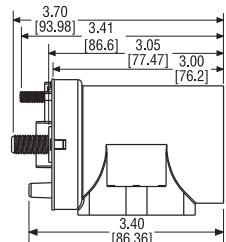
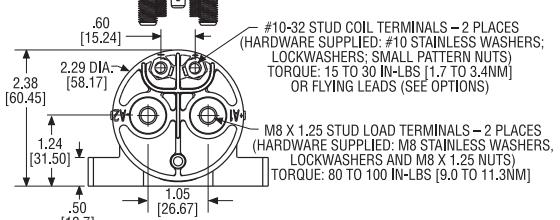
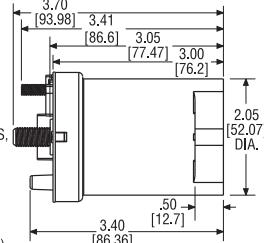
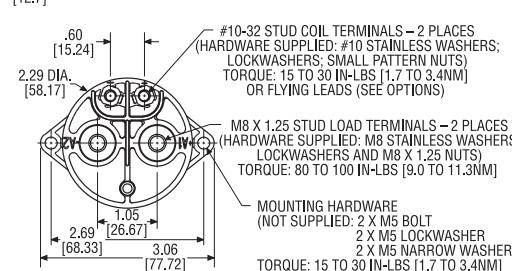
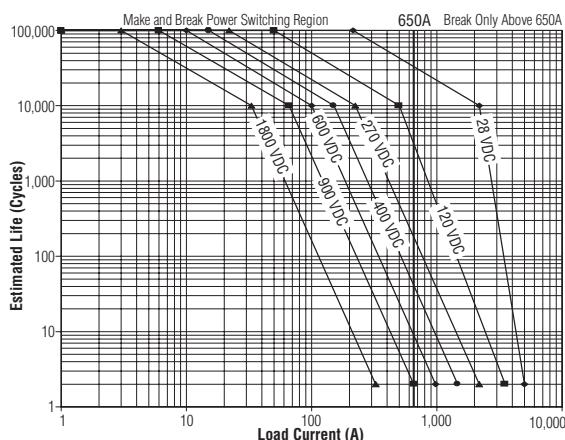
No side mont with rectifier circuit

LEV200_9_F

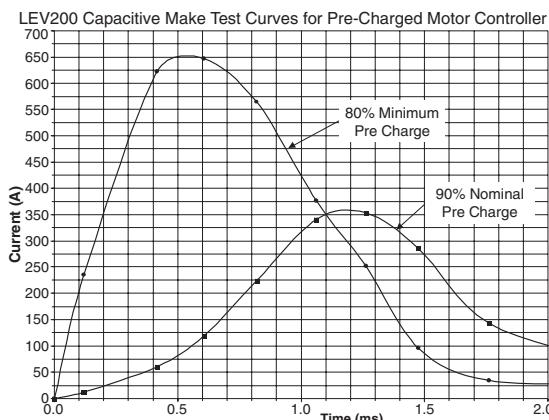
No side mount with rectifier circuit


KILOVAC High Voltage DC Contactors
KILOVAC LEV200 Series (Continued)
Outline Dimensions


Note: When stud terminals are specified for coil connections, the electrical connection is made at the tab located at the base of the stud.

Side Mount Enclosure

Bottom Mount Enclosure

Estimated Make & Break Power Switching Ratings

NOTES:

- 1) For resistive loads with 300µH maximum inductance. Consult factory for inductive loads.
- 2) Estimates based on extrapolated data. User is encouraged to confirm performance in application.
- 3) End of life when dielectric strength between terminals falls below 50 megohms @ 500VDC.
- 4) The maximum make current is 650A to avoid contact welding.



7

**KILOVAC High Voltage
DC Contactors**

For factory-direct application assistance,
dial 800-253-4560, ext. 2055, or
805-220-2055.

7-33

Catalog 5-1773450-5
Revised 3-13

www.te.com

Dimensions are shown for
reference purposes only.
Specifications subject
to change.

Dimensions are in millimeters
unless otherwise specified.

USA: +1 800 522 6752
Asia Pacific: +86 0 400 820 6015
UK: +44 800 267 666

For additional support numbers
please visit www.te.com

1.3 Hochgeschwindigkeits-Schmelzsicherung: FWA-400B

High Speed Fuses

Bussmann
by EATON

North American — FWA 150V: 70-1000A

FWA

Specifications

Description: North American style stud-mount fuses.

Dimensions: See Dimensions illustrations.

Ratings:

Volts: — 150Vac/dc*

Amps: — 70-1000A

IR: — 100kA Sym. (70-400A)

— 200kA Sym. (450-1000A)

— 20kA @150Vdc (70-800A)

— 100kA @ 80Vdc (70-1000A)

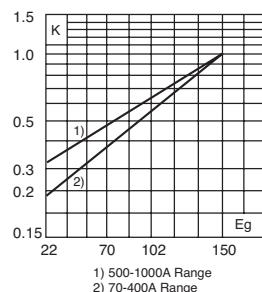
*1000A rated @ 80Vdc.

Agency Information: CE, UL Recognized JFHR2.E91958

Electrical Characteristics

Total Clearing I^2t

The total clearing I^2t at rated voltage and at power factor of 15% are given in the electrical characteristics. For other voltages, the clearing I^2t is found by multiplying by correction factor, K, given as a function of applied working voltage, E_g , (rms).

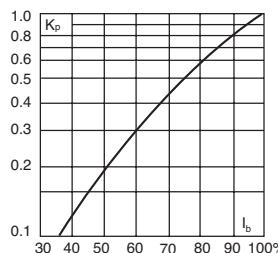
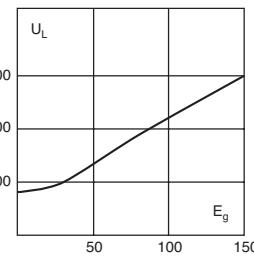


Arc Voltage

This curve gives the peak arc voltage, U_L , which may appear across the fuse during its operation as a function of the applied working voltage, E_g , (rms) at a power factor of 15%.

Power Losses

Watts loss at rated current is given in the electrical characteristics. The curve allows the calculation of the power losses at load currents lower than the rated current. The correction factor, K_p , is given as a function of the RMS load current, I_b , in % of the rated current.



Catalog Numbers

Catalog Number	Rated Current RMS-Amps	Electrical Characteristics		
		Pre-arc	I^2t (A ² Sec)	Clearing at 150V
FWA-70B	70	470	4000	6.9
FWA-80B	80	670	6000	7.7
FWA-100B	100	1200	12000	9.0
FWA-125B	125	1870	18000	11.2
FWA-150B	150	2700	26000	13.5
FWA-200B	200	4780	45000	17.6
FWA-250B	250	7470	70000	22.5
FWA-300B	300	10760	100000	27.0
FWA-350B	350	15700	140000	30.6
FWA-400B	400	20300	180000	35.2
FWA-500A	500	39000	120000	35.0
FWA-600A	600	46000	140000	47.0
FWA-700A	700	75000	220000	49.0
FWA-800A	800	92000	280000	58.0
FWA-1000A	1000	170000	510000	60.0

* Watts loss provided at rated current.

• See accessories on page 141.

Features and Benefits

- Excellent DC performance
- Low arc voltage and low energy let-through (I^2t)
- Low watts loss
- Superior cycling capability

Typical Applications

- DC Common bus
- DC Drives
- Power converters/rectifiers
- Reduced voltage starters

Dimensions - in

Fig. 1: 70-400A

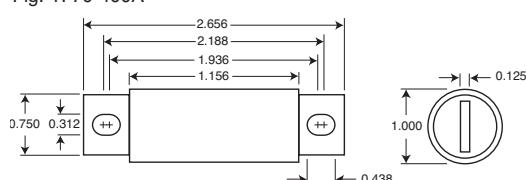
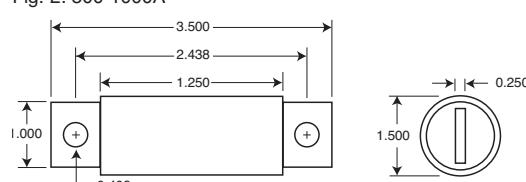


Fig. 2: 500-1000A



1mm = 0.0394" / 1" = 25.4mm

Data Sheet: 720002

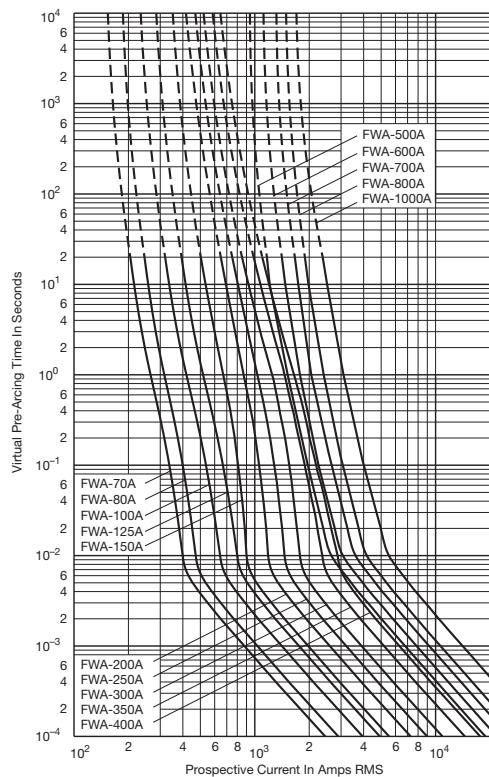
High Speed Fuses

Bussmann
by 

North American — FWA 150V: 70-1000A

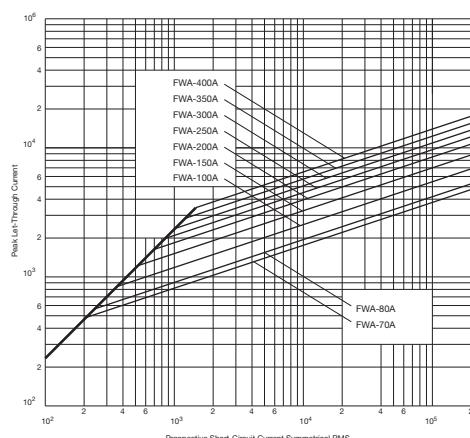
FWA 70-1000A: 150V

Time-Current Curve



High Speed
Fuses

Peak Let-Through Curve



Data Sheet: 35785310

For product data sheets, visit www.cooperbussmann.com/DatasheetsEle

1.4 Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff v1.0

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff v1.0

Performance data Hirschmann electronic throttle grip v1.0.



Funktion <i>Function</i>	Abteilung <i>Departement</i>	Name / Unterschrift <i>Name / Signature</i>	Datum: <i>Date</i>
Entwicklung <i>development</i>	D_SC_ST	Mähr Dietmar / <i>Dietmar Mähr</i>	19.09.2017
	D_SC_ST	Grohs Thomas / <i>Thomas Grohs</i>	19.09.2017
Qualitätsabteilung <i>Quality Departement</i>	Q_S_A	Holzer Thomas / <i>Thomas Holzer</i>	19.9.2017
Projektleiter <i>Project Manager</i>	OP_SC	Zelenovic Novica / <i>Novica Zelenovic</i>	19.9.2017

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	1 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

Änderungsdokumentation/ *Change documentation:*

Nr.	Kurzbeschreibung <i>short description</i>	Datum <i>date</i>	Bearbeiter <i>Editor</i>
1.0	Erstellung <i>creation</i>	05.09.2017	Mähr D. / Grohs T.

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	2 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip

C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

1 Inhalt

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff v2.0	1
Änderungsdokumentation	2
1 Inhalt	3
2 Einleitung	5
2.1 Vertraulichkeit	5
2.2 Zweck des Dokumentes	5
2.3 Abkürzungen	5
3 Allgemeine Beschreibung	6
4 Betriebsbedingungen	6
5 Elektrische Eigenschaften	7
5.1 Kontaktbelegung	7
5.2 Ausgangssignale	7
5.3 Beschaltung Baugruppe	8
5.4 Linearitätsfehler	8
5.5 Gleichlauffehler	8
5.6 Diagnosebereich	8
5.7 Elektrische Grenzwerte	9
5.8 Elektrische Eigenschaften	9
6 Mechanische Eigenschaften	10
6.1 Mechanische Parameter	10
6.2 Stecker	10
6.3 Mechanische Grenzwerte	10
6.4 Parameter nach Alterung über Lebenszeit	11
6.5 Fixierung des E-Gas Drehgriffes	11
7 Funktionale Sicherheit	12
8 Validierung	15
9 Definition der Validierungsprüfungen	16
9.1 Großer Funktionstest	16
9.2 Kleiner Funktionstest	16
9.3 Temperaturschockprüfung	17
9.4 Temperaturwechselprüfung	17
9.5 Lagerung trockene Wärme	18
9.6 Feuchte Wärme zyklisch Lagerung	18
9.7 Thermoschockprüfung	19
9.8 Salznebelprüfung	19
9.9 IP6KX Staubprüfung	20
9.10 IPX9K Dampfstrahlprüfung	20
9.11 Isolationswiderstandsprüfung	20
9.12 Durchschlagsfestigkeitsprüfung	21
9.13 UV Beständigkeit	21
9.14 Chemische Beständigkeit	21
9.15 Falltest	22
9.16 Kabelzugprüfung	22
9.17 Dauerlaufprüfung	22
9.18 Vibration Breitbandrauschen	23
9.19 Vibration Dauerschock	23
9.20 Prüfung Rückstellzeit	24
9.21 Beständigkeit gegenüber Kontaktierungsfehlern	24
9.22 Störfestigkeit gegenüber Transienten	25

9.23 Störfestigkeit gegenüber eingestrahlte magnetische Felder (Antennen Methode)	25
9.24 Störfestigkeit gegenüber eingestrahlte magnetische Felder (BCI Methode)	26
9.25 Störfestigkeit gegenüber niederfrequenten Magnetfeldern	26
9.26 Messung elektromagnetisch Abstrahlung	27
9.27 Störfestigkeit gegenüber elektrostatischer Entladung - Handlingtest	27
9.28 Störfestigkeit gegenüber elektrostatischer Entladung – Systemtest bestromt	27

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	3	von	27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip

C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

1 Index

Performance data Hirschmann electronic throttle grip v2.0	1
<i>Change documentation:</i>	2
1 Index	4
2 Introduction	5
2.1 Confidentiality	5
2.2 Purpose of the documents	5
2.3 Acronym	5
3 General Description	6
4 Operating Conditions	6
5 Electrical properties	7
5.1 Pinning	7
5.2 Output signal	7
5.3 Wiring assembly	8
5.4 Linearity error	8
5.5 Synchronism error	8
5.6 Diagnosis area	8
5.7 Electrical limits	9
5.8 Electrical characteristics	9
6 Mechanical characteristics	10
6.1 Mechanical parameters	10
6.2 Connector	10
6.3 Mechanical limits	10
6.4 Parameter after aging over lifetime	11
6.5 Fixation of ETG	11
7 Functional safety	12
8 Validation	15
9 Definition of validation test	16
9.1 Large function test	16
9.2 Small function test	16
9.3 Temperature shock test	17
9.4 Temperature cycle	17
9.5 Aging in dry heat	18
9.6 Humidity heat cyclic	18
9.7 Thermal shock	19
9.8 Salt spray fog test	19
9.9 IP6Kx dust test	20
9.10 IPX9K pressure washer test	20
9.11 Insulation resistance	20
9.12 Dielectric strength test	21
9.13 UV Resistance test	21
9.14 Chemical resistance	21
9.15 Drop test	22
9.16 Resistance to harness tearing	22
9.17 Fatigue stop test	22
9.18 Vibration broadband random	23
9.19 Vibration endurance shock test	23
9.20 Return time test	24
9.21 Resistance to accidental connection	24
9.22 Immunity against induced transient disturbances	25
9.23 Immunity against electromagnetic disturbances (Antenna Method)	25

9.24 Immunity against RF current on cable cluster (BCI Methode)	26
9.25 Immunity against low frequency magnetic fields	26
9.26 Radiated emissions	27
9.27 Immunity against electrostatic discharge - handling	27
9.28 Immunity against electrostatic discharge - powered up	27

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	4	von	27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

2 Einleitung

2.1 Vertraulichkeit

Das vorliegende Dokument ist nur zur Einsicht für direkt am Projekt beteiligte Personen bestimmt. Eine Weitergabe am Dritte ist nicht erlaubt.

2.2 Zweck des Dokumentes

Das vorliegende Dokument dient als Definition der Leistungsdaten des elektronischen Gasdrehgriffes der Firma Hirschmann Automotive.

Konstruktive Details sind den entsprechenden Freigabezeichnungen zu entnehmen. In folgender Reihenfolge sind die Dokumente zu priorisieren (1=höchste Prioritäten):

- 1- Freigabezeichnung (906-716-..., 906-822-...)
- 2- Leistungsdaten
- 3- Qualitätsvorschriften
- 4- Mitgeltende Unterlagen

Die Leistungsdaten dienen als Ergänzung und Erweiterung der Freigabezeichnung.

2.3 Abkürzungen

Abkürzung	Bedeutung
E-Gas Drehgriff	Elektronischer Gas Drehgriff

2 Introduction

2.1 Confidentiality

This document is intended only for inspection for directly involved people of the project. Forwarding to third parties is not allowed.

2.2 Purpose of the documents

This document is intended as a definition of the performance data of the electronic throttle grip from Hirschmann Automotive.

Construction details are given in the corresponding release drawings. In the following order, the documents are to prioritize (1= highest priority):

- 1- Released drawing (906-716-..., 906-822-...)
- 2- Performance data
- 3- Quality regulations
- 4- Applicable documents

Performance data serve as a complement and extension of released drawing.

2.3 Acronym

Acronym	Meaning
ETG	Electronic throttle grip
ECU	Electronic control unit

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	5 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip

C.02160 Hirschmann E-Gas 65°



EPS-100120

3 Allgemeine Beschreibung

Die Aufgabe des E-Gas Drehgriffes ist die Messung des Drehwinkels des Gasdrehgriffes welcher durch den Bediener erzeugt wird. Die daraus resultierende Winkelfunktion wird in ein elektrisches Signal umgewandelt welches dem Steuergerät zur weiteren Verarbeitung zur Verfügung gestellt wird. Das Messprinzip der Sensorik basiert auf Basis der HALL Technologie, und ist somit berührungslos und verschleißfrei. Die Sensorik ist redundant ausgeführt um eine Plausibilisierung der Signale im Steuergerät zu ermöglichen. Die Signale sind als analoge ratiometrische Spannungen ausgeführt.

4 Betriebsbedingungen

Der E-Gas Drehgriff ist unter folgenden Betriebsbedingungen zu verwenden.

Parameter	Wert
Betriebstemperatur (Top)	-20°C ... +85°C
Lagertemperatur (Tstor)	-30°C ... +90°C
Versorgungsspannung (Vdd1,2)	+5,0 ±0,5 V
Ausgangssignal (Vout1,2)	Siehe Grafik1
Versorgungsstrom pro Sensor (Icc1,2)	< 15mA
Belastung Ausgang (Rload)	> 1,0kΩ
Drehmoment Betrieb (Mop)	-2...+1Nm
Drehmoment Mißbrauch (Mmu)	+/-15Nm

3 General Description

The purpose of the ETG is to measure the rotation angle of the throttle grip which is generated by the operator. This resulting rotation angle function is converted into an electrical signal which is provided to the ECU for further processing. The measuring principle of the sensor is based on the HALL technology and is therefore contactless and wearless.

The sensor is designed with redundancy to enable a plausibility check of the signals in the control unit. The signals are designed as analog ratiometric voltages.

4 Operating Conditions

The E - throttle grip must be used under the following operating conditions

Parameter	Value
Operating temperature (Top)	-20°C ... +85°C
Storage temperature (Tstor)	-30°C ... +90°C
Supply voltage (Vdd1,2)	+5,0 ±0,5 V
Output signal (Vout1,2)	see graph1
Supply current per sensor (Icc1,2)	< 15mA
Output load (Rload)	> 1kΩ
Operating torque (Mop)	-2...+1Nm
Misuse torque (Mmu)	+/-15Nm

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	6 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

5 Elektrische Eigenschaften

5.1 Kontaktbelegung

Kontakt	Bezeichnung	Funktion
1	Vdd 1	Versorgung1
2	Gnd 1	Masse1
3	Out 1	Signal 1
4	Vdd 2	Versorgung 2
5	Gnd 2	Masse 2
6	Out 2	Signale 2

5.2 Ausgangssignale

Die beiden Sensorsignale sind als analoge Ausgangsstufen mit ratiometrischem Signalverhalten ausgeführt. Die Sensorsignale haben folgende Charakteristiken.

Drehwinkel	Signal1	Signal 2
-10 °	10,8 [%Vdd]	5,4 [%Vdd]
0 °	20,0 [%Vdd]	10,0 [%Vdd]
65 °	80,0 [%Vdd]	40,0 [%Vdd]

5 Electrical properties

5.1 Pinning

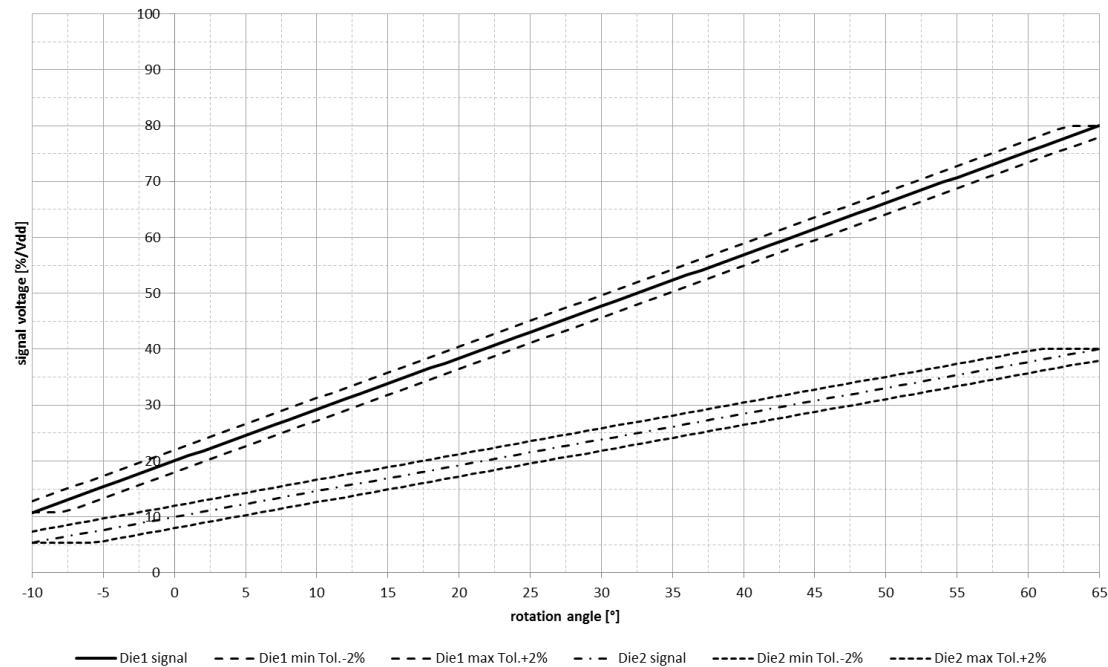
Pin	Description	Function
1	Vdd 1	Supply1
2	Gnd 1	Ground1
3	Out 1	Signal 1
4	Vdd 2	Supply2
5	Gnd 2	Ground2
6	Out 2	Signal2

5.2 Output signal

The two sensor signals are designed as an analog output stages with ratiometric signal behavior. The sensor signals have the following characteristics.

Rotation angle	Signal1	Signal 2
-10 °	10,8 [%Vdd]	5,4 [%Vdd]
0 °	20,0 [%Vdd]	10,0 [%Vdd]
65 °	80,0 [%Vdd]	40,0 [%Vdd]

sensor signal characteristic +/- 2% linearity error tolerance



graph1: sensor signal characteristic

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	7 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff Performance data Hirschmann electronic throttle grip

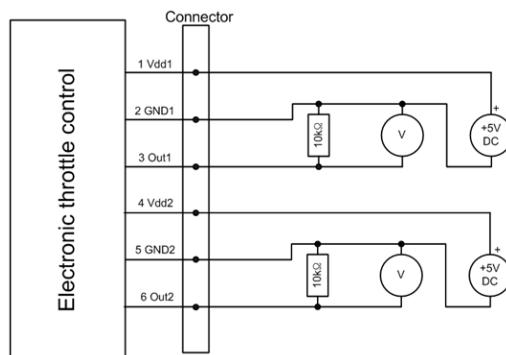


C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

5.3 Beschaltung Baugruppe

Der E-Gas Drehgriff ist entsprechend Grafik2 zu beschalten.



Grafik2: Beschaltung Baugruppe

5.4 Linearitätsfehler

Für die beiden Sensorsignale ist ein Linearitätsfehler von +/-2% zulässig. Zur Berechnung des Linearitätsfehlers dient die Versorgungsspannung als Referenz.

$$\text{lin_error} = \frac{(V_{\text{signal}} - V_{\text{ideal}})}{V_{\text{cc}}} * 100\%$$

5.5 Gleichlauffehler

Um eine Plausibilisierung im Steuergerät zu ermöglichen, werden die beiden Sensorsignale zueinander mit Hilfe des Gleichlauffehlers bewertet. Der Gleichlauffehler ist mit einer maximalen Toleranz von +/-2% definiert und wird nach folgender Formel berechnet:

$$\text{sync_error} = \frac{(V_{\text{signal1}} - V_{\text{signal2}} * 2)}{V_{\text{cc}}} * 100\%$$

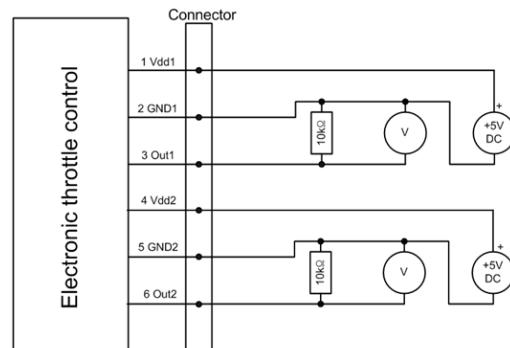
5.6 Diagnosebereich

Zusätzlich zum normalen Betriebsbereich der Sensorsignale ist ein Diagnosebereich definiert. Im Fehlerfall wechselt der Sensor in diesen Signalbereich um dem Steuergerät eine Fehlfunktion des Sensors anzudeuten.

Bezeichnung	Wertebereich
DiagLow	0...4 [%Vdd]
DiagHigh	96..100 [%Vdd]

5.3 Wiring assembly

The ETG has to be wired according to the graph2.



graph2: wiring assembly

5.4 Linearity error

For the two sensor signals a linearity error of +/- 2% is permissible. In order to calculate the linearity error, the supply voltage is used as reference.

$$\text{lin_error} = \frac{(V_{\text{signal}} - V_{\text{ideal}})}{V_{\text{cc}}} * 100\%$$

5.5 Synchronism error

In order to allow a plausibility check in the control unit, the two sensor signals are comparable to each other using the synchronization error. The synchronization error is defined with a maximum tolerance of +/- 2 % and is calculated by the following formula:

$$\text{sync_error} = \frac{(V_{\text{signal1}} - V_{\text{signal2}} * 2)}{V_{\text{cc}}} * 100\%$$

5.6 Diagnosis area

In addition to the normal operating range of the sensor signals a diagnostic range is defined. If an error occurs, the sensor switches in this signal range to indicate the ECU a malfunction of the sensor.

Parameter	Value area
DiagLow	0...4 [%Vdd]
DiagHigh	96..100 [%Vdd]

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	8 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

5.7 Elektrische Grenzwerte

Der Sensorbaustein besitzt folgende elektrischen Grenzwerte, welche nicht überschritten werden dürfen. Eine Überschreitung der Grenzwerte kann eine permanente Beschädigung der Baugruppe zur Folge haben.

Parameter	Wert
Überspannung Vdd	+24V
Verpolspannung Vdd	-12V
Überspannung Vout	+18V
Verpolspannung Vout	-0,3V
Ausgangstrom Iout	+30mA

5.7 Electrical limits

The sensor system has the following electrical limits, which aren't allowed to be exceeded. Exceeding of the critical limits can cause a permanent damage to the sensor system.

Parameter	Value
Overtoltage Vdd	+24V
Reverse Voltage Vdd	-12V
Overtoltage Vout	+18V
Reverse Voltage Vout	-0,3V
Output current Iout	+30mA

5.8 Elektrische Eigenschaften

Der Sensorbaustein besitzt folgende elektrischen Eigenschaften im Normalbetrieb.

Parameter	Min	Typ	Max	Einheit
elektrische Parameter				
Versorgungsspannung (Vdd)	4,5	5,0	5,5	V
Versorgungsstrom (Icc)		13,5	15	mA
Belastung Ausgang (Rload)	1,0	10	∞	k Ω
zeitliches Verhalten				
Auffrischungsrate		400		μ s
Startzeit			10	ms
Überwachungszeit			4,58	ms
Anstiegsgeschwindigkeit Ausgang		2,5		V/ms
Genauigkeit				
Auflösung Ausgangsstufe		0,025		%Vdd/ LSB
EMV/ESD				
ESD Festigkeit Luft Entladung			+/-15	kV
ESD Festigkeit Kontakt Entladung			+/-4	kV
EMV (stripline)			+/-200	V/m

5.8 Electrical characteristics

The sensor system has the following electrical characteristics in the normal operation mode.

Parameter	Min	Typ	Max	Einheit
electrical parameter				
Supply voltage (Vdd)	4,5	5,0	5,5	V
Supply current (Icc)		13,5	15	mA
Output load resistor (Rload)	1,0	10	∞	k Ω
timing parameter				
Refresh rate		400		μ s
Startup time			10	ms
Watchdog			4,58	ms
Slew rate output		2,5		V/ms
Accuracy				
Output resolution		0,025		%Vdd/ LSB
EMV/ESD				
ESD stability air discharge			+/-15	kV
ESD stability contact discharge			+/-4	kV
EMV (stripline)			+/-200	V/m

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	9 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

6 Mechanische Eigenschaften

6.1 Mechanische Parameter

Der E-Gas Drehgriff besitzt im normalen Betriebszustand folgende mechanische Eigenschaften.

Parameter	Min	Typ	Max	Einheit
Drehwinkel				
Leerlauf	-2	0	2	°
Vollgas	63	65	67	°
Tempomat	-12	-10	-8	°
Drehmoment (Neuzustand)				
Drehmoment 5°	0,28	0,40	0,52	Nm
Drehmoment 75°	0,47	0,60	0,73	Nm
Drehmoment -10°	1,40	1,75	2,10	Nm
Mechanische Beständigkeit				
Anzahl Zyklen 0°...80°			1. Mio.	Zyklen
Anzahl Zyklen 0°...-10°			10k	Zyklen

6 Mechanical characteristics

6.1 Mechanical parameters

The ETG has the following mechanical properties in normal operating condition.

Parameter	Min	Typ	Max	Unit
Rotation angle				
idle position	-2	0	2	°
full throttle position	63	65	67	°
cruise control position	-12	-10	-8	°
Torque (new condition)				
torque 5°	0,28	0,40	0,52	Nm
torque 75°	0,47	0,60	0,73	Nm
torque -10°	1,40	1,75	2,10	Nm
Mechanical durability				
Number cycles 0°...80°			1. Mio.	cycles
Number cycles 0°...-10°			10k	cycles

6.2 Stecker

Der Stecker ist ein Bauteil der "Seal Star" Familie, welcher eine integrierte Aderabdichtung besitzt. Die Einzelkontakte des 6 poligen Steckers haben ein Rastermaß von 4,0mm. Die Stiftkontakte haben die Maße 1,2 x 0,6mm.

6.2 Connector

The connector is a component of the "Seal Star" family, which has an integrated wire seal. The contacts of the 6-pin connector have a pitch of 4,0mm. The pin contacts have the dimensions 1,2 x 0,6mm.

6.3 Mechanische Grenzwerte

Der E-Gas Drehgriff ist für ein Drehmoment im Missbrauchsfall von maximal **15Nm** ausgelegt. Eine Überschreitung der Missbrauchsgrenze ist nicht erlaubt. Bei Überschreitung der mechanischen Grenze, kann es zu Veränderungen einzelner technischer Parameter kommen oder sogar zur mechanischen Zerstörung der Baugruppe.

6.3 Mechanical limits

The ETG is designed for a torque in the case of misuse of a maximum of 15Nm. Exceeding the misuse limit is not allowed. If this mechanical limit is exceeded, there may be changes of individual technical parameters or even mechanical destruction of the ETG.

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	10 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

6.4 Parameter nach Alterung über Lebenszeit

Folgende Parameter gelten für den E-Gas Drehgriff nach einer Alterung von 1Mio Zyklen.

Parameter	Min	Typ	Max	Einheit
Sensorsignal				
Linearitätsfehler	-3	0	3	%/Vdd
Drehmoment				
Drehmoment 5°	0,28	0,40	0,70	Nm
Drehmoment 75°	0,47	0,60	1,10	Nm
Drehmoment -10°	1,40	1,75	2,30	Nm

Durch die Alterung im Betriebsfall kann es zu einer Abnützung der Weichkomponente kommen.

6.5 Fixierung des E-Gas Drehgriffes

Der E-Gas Drehgriff wird über ein Klemmprofil auf das Lenkerrohr befestigt. Die Außenmaße des Lenkerrohrdurchmessers müssen innerhalb des Toleranzbereiches von 22,0mm bis 22,15mm liegen. Ist der Lenkerrohrdurchmesser größer oder kleiner als der definierte Toleranzbereich, kann keine ausreichende Fixierung des Gasdrehgriffes gewährleistet werden.

Für die Fixierung des E-Gas Drehgriffes auf dem Lenkerrohr, muss die Klemmprofilschraube mit einem Drehmoment von 3,0Nm +/-0,1Nm angeschraubt werden.

Die Fixierung der Baugruppe auf einer Lenkerrohrstange durch das Klemmprofil darf nur einmal erfolgen. Ein zweiter Verschraubungsprozess des Klemmprofiles ist nicht zulässig.

Im Falle einer Fehlfunktion oder Beschädigung ist der E-Gas Drehgriff zu ersetzen. Eine Reparatur des E-Gas Drehgriffes ist nicht erlaubt.

6.4 Parameter after aging over lifetime

The following parameters are valid to the ETG after aging for 1 million cycles.

Parameter	Min	Typ	Max	Unit
Sensor signal				
Linearity error	-3	0	3	%/Vdd
torque				
torque 5°	0,28	0,40	0,70	Nm
torque 75°	0,47	0,60	1,10	Nm
torque -10°	1,40	1,75	2,30	Nm

Through the aging over Lifetime a wear and tear of the soft component can be caused.

6.5 Fixation of ETG

The ETG is fastened via a clamping profile on the handlebar. The dimensions of the outer handlebar diameter must be within the tolerance range of 22,0mm to 22,15mm. If the outer handlebar diameter is larger or smaller than the defined tolerance range, a correct fixation of the ETG can't be ensured.

For the fixation of the ETG on the handlebar, the clamping profile screw must be tightened with a torque of 3,0 Nm +/- 0,1Nm.

Fixing the ETG on a handlebar through the clamping profile is only once allowed. A second screwing process of the clamping profile screw is not permitted.

In case of malfunction or defects the ETG has to be replaced. Reparation of the ETG is not allowed.

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	11 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

7 Funktionale Sicherheit

Zur Bewertung der funktionalen Sicherheit des E-Gas Drehgriffes im Sinne der ISO26262 wurden Erfahrungen und Bewertungen aus einem E-Gas Vorgängerprojekt berücksichtigt.

ASIL Level:

Für die Bewertung der funktionalen Sicherheit vom E-Gas Drehgriff wurden die Anforderungen der ASIL Level B Bewertungsstufe herangezogen.

Sicherheitsziel Gesamtsystem:

Ein Selbstbeschleuniger soll verhindert werden.

Sicherer Zustand Gesamtsystem:

Die Fahrzeugbeschleunigung ist kleiner oder gleich der gewünschten Beschleunigung des Fahrers.

Zugehörige Fehlfunktion:

Drosselklappe ist weiter geöffnet als vom Fahrer gewünscht (Selbstbeschleuniger).

Funktionale Sicherheitsanforderungen:

Zur Erreichung der Sicherheitsziele sind folgende funktionale Sicherheitsanforderungen für den E-Gas Drehgriff definiert:

1. Der E-Gas Drehgriff soll ein Sensorsignal (Signal1) zur Verfügung stellen, welches dem Drehwinkel des E-Gas Drehgriffes entspricht.
2. Der E-Gasdrehgriff soll ein Sensorsignal (Signal2) zur Verfügung stellen, welches dem Drehwinkel des E-Gas Drehgriffes entspricht und dazu geeignet ist Fehler des Sensorsignales Signal1 im gesamten Arbeitsbereich durch einen Vergleich im Steuergerät zu erkennen.
3. Der Signalpfad der beiden Sensorsignale ist unabhängig voneinander auszuführen.

7 Functional safety

Experiences and reviews from a previous ETG project were taken into account in order to evaluate the functional safety of the ETG within the meaning of ISO26262.

ASIL Level:

For the evaluation of functional safety of the ETG the requirements of the ASIL Level B have been used.

Safety goal complete system:

A self-accelerator has to be prevented

Safe state complete system:

The vehicle acceleration is less than or equal to the desired acceleration of the driver.

Related malfunction:

Throttle is opened further as desired by the driver (self-accelerator).

Functional safety requirements:

For the achievement of the safety goals following functional safety requirements for the ETG are defined.

1. The ETG should provide a sensor signal (Signal1) which corresponds to the rotation angle of the throttle grip.
2. The ETG should provide a sensor signal (Signal2) which corresponds to the rotation angle of the throttle grip and is suitable to detect errors of the sensor signal Signal1 in the entire working range by comparison in the ECU.
3. The signal path of the two sensor signals have to be independent from each other.

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	12	von	27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

Sicherheitsrelevante Fehler des E-Gas Drehgriffes

1. **Gefährlicher Fehler:** Das Sensorsignal (Signal1) liegt innerhalb des plausiblen Signalbereiches und entspricht einem Drehwinkel welcher größer ist, als der tatsächliche Drehwinkel des Gasdrehgriffes.
2. **Latenter Fehler:** Das Sensorsignal (Signal2) liegt innerhalb des plausiblen Signalbereichs und entspricht einem Drehwinkel welcher größer ist, als der tatsächliche Drehwinkel des Gasdrehgriffes.

Diagnosemaßnahmen zur Erkennung sicherheitsrelevanter Fehler

Um sicherheitsrelevante Fehler erkennen zu können müssen folgende Sicherheitsmaßnahmen im Steuergerät umgesetzt werden:

1. Sensorsignale des E-Gas Drehgriffes unterhalb des Minimalwertes oder oberhalb des Maximalwertes sind als Fehler zu erkennen.
2. Abweichungen des Sensorsignals Signal1 zum Sensorsignal Signal2, die größer einer Fehlererkennungsschwelle sind, werden als Fehler erkannt.

Fehlerreaktionszeit

Im Falle von internen Fehlern und Unterbrechungen der Spannungsversorgung oder der Masseanbindung wechselt der E-Gasdrehgriff innerhalb von 40ms in den sicheren Zustand.

Sicherer Zustand

Folgende Betriebszustände sind als sicherer Zustand zu bewerten:

1. Mindestens eines der Sensorsignale liegt unterhalb oder oberhalb des Minimal- bzw. Maximalwertes der Diagnosemaßnahme 1.
2. Die Abweichung des Sensorsignales Signal1 zum Sensorsignal Signal2 ist größer als die Fehlererkennungsschwelle der Diagnosemaßnahme 2.

Safety related fault of the ETG

1. **Dangerous fault:** The sensor signal (signal 1) is within the plausible signal range and corresponds to a rotation angle which is larger than the actual rotation angle of the throttle grip.
2. **Latent fault:** The sensor signal (Signal2) is within the plausible signal range and corresponds to a rotation angle which is larger than the actual rotation angle of the throttle grip.

Diagnostic measures to detect safety relevant faults

To be able to detect safety relevant faults, the following safety measures have to be implemented in the ECU:

1. Sensor signals of the ETG below the minimum value or above the maximum value have to be detected as a fault.
2. Deviations of the sensor signal Signal1 to the sensor signal Signal2 which are greater than the fault detection threshold have to be detected as a fault.

Fault reaction time

In case of internal errors and interruptions of the power supply or the ground connection, the ETG will switch within 40 ms into the safe state.

Safe State:

The following operating states have to be rated as a safe state:

1. At least one of the sensor signals are below or above the minimum or maximum value of the diagnostic measure 1.
2. The deviation of the sensor signal Signal1 to the sensor signal Signal2 is greater than the fault detection threshold of the diagnostic measure 2.

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	13	von	27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

Quantitative Bewertung der Sicherheitsanforderungen

Die folgenden Werte sind die Ergebnisse aus der FMEDA für die "Single Point Fehler" und die "Latent Multiple Point Fehler":

$$\lambda_{resfault} = 0,9653 \text{ [FIT]}$$

$$\lambda_{latfault} = 0,9653 \text{ [FIT]}$$

Qualitative Bewertung der Sicherheitsanforderungen

Die folgenden Metriken ergeben sich aus der FMEDA.

1. SPF-Metriken: 99,65%
2. LF-Metriken: 99,65%

Quantitative evaluation of the safety requirements

The following values are the results of the FMEDA for the "Single Point Fault" and the „latent Multiple Point Fault“:

$$\lambda_{resfault} = 0,9653 \text{ [FIT]}$$

$$\lambda_{latfault} = 0,9653 \text{ [FIT]}$$

Qualitative evaluation of the safety requirements

The following metrics are the results of the FMEDA.

1. SPF-Metriken: 99,65%
2. LF-Metriken: 99,65%

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	14	von	27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff

Performance data Hirschmann electronic throttle grip

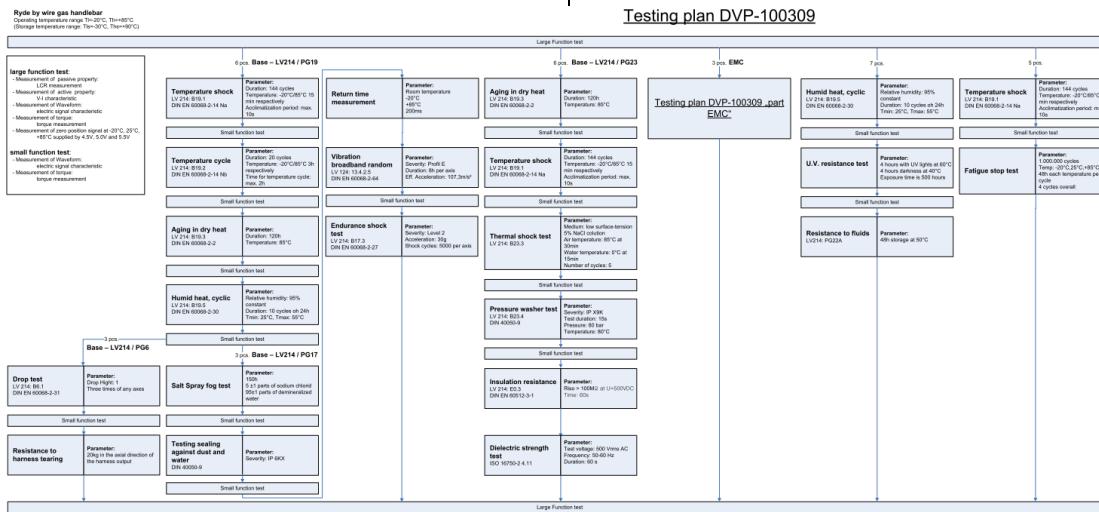


C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

8 Validierung

Das Produkt wurde entsprechend folgendem Validierungsplan geprüft.



Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	15 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9 Definition der Validierungsprüfungen

Die Validierungsprüfungen wurden entsprechend folgender Definitionen durchgeführt

9.1 Großer Funktionstest

Prüfungsdefinition:

Folgende Prüfungen wurden beim großen Funktionstest durchgeführt:

- Messung Sensor Signal Charakteristik
- Messung passiver Eigenschaften mittels LCR Meter
- Messung der Halbleitereigenschaften mittels U-I Messgerät
- Messung des Drehmomentverlaufes
- Messung der Leerlaufposition bei -20°C, +25°C und +85°C bei einer Versorgungsspannung von 4.5V, 5.0V und 5.5V

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen.

9.2 Kleiner Funktionstest

Prüfungsdefinition:

Folgende Prüfungen wurden beim kleinen Funktionstest durchgeführt:

- Messung Sensor Signal Charakteristik
- Messung des Drehmomentverlaufes

Prüfungskriterium:

Die Sensoreigenschaften dürfen die spezifizierten Toleranzgrenzen nicht überschreiten.

9 Definition of validation test

The validation tests were executed according following definitions.

9.1 Large function test

Test definition:

The following tests were executed for the large function test:

- Measurement Sensor signal characteristic
- Measurement passive characteristics with LCR Meter
- Measurement active characteristics with U-I Meter
- Measurement of torque characteristic
- Measurement of zero position signal at -20°C, +25°C and +85°C supplied by 4.5V, 5.0V and 5.5V

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances.

9.2 Small function test

Test definition:

The following tests were executed for the large function test:

- Measurement Sensor signal characteristic
- Measurement of torque characteristic

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances.

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	16 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.3 Temperaturschockprüfung

Prüfungsdefinition:

Die Temperaturschockprüfung wurde in Anlehnung an die Norm LV214:B19.1 durchgeführt.

Parameter	Wert
Temperatur min	-20°C
Temperatur max	+85°C
Verweildauer	15 min.
Umlagerungsdauer	max 10s
Zyklen	144

Während der Prüfung wurden das Sensorsignal und die Stromaufnahme überwacht.

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen.

9.4 Temperaturwechselprüfung

Prüfungsdefinition:

Die Temperaturwechselprüfung wurde in Anlehnung an die Norm LV214:B19.2 durchgeführt.

Parameter	Wert
Temperatur min	-20°C
Temperatur max	+85°C
Verweildauer	3h
Zyklen	20

Während der Prüfung wurden das Sensorsignal und die Stromaufnahme überwacht.

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen.

9.3 Temperature shock test

Test definition:

The temperature shock was tested in dependence to the norm LV214:B19.1

Parameter	Value
Temperature min	-20°C
Temperature max	+85°C
Duration	15 min.
Acclimatization period	max 10s
Cycles	144

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances.

9.4 Temperature cycle

Test definition:

The temperature cycle test was tested in dependence to the norm LV214:B19.2

Parameter	Value
Temperature min	-20°C
Temperature max	+85°C
Retention time	3h
Cycles	20

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances.

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	17 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.5 Lagerung trockene Wärme

Prüfungsdefinition:

Die Alterung in trockener Wärme wurde in Anlehnung an die Norm LV214:B19.3 durchgeführt.

Parameter	Wert
Temperatur	+85°C
Verweildauer	120h

Während der Prüfung wurden das Sensorsignal und die Stromaufnahme überwacht.

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen.

9.6 Feuchte Wärme zyklisch Lagerung

Prüfungsdefinition:

Die zyklische Feuchte Wärme Lagerung wurde in Anlehnung an die Norm LV214:B19.5 durchgeführt.

Parameter	Wert
Temperatur min	+25°C
Temperatur max	+55°C
Relative Luftfeuchtigkeit	95%
Zyklusdauer	24h
Zyklen	10

Während der Prüfung wurden das Sensorsignal und die Stromaufnahme überwacht.

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.5 Aging in dry heat

Test definition:

The aging in dry heat test was tested in dependence to the norm LV214:B19.3

Parameter	Value
Temperature	+85°C
Retention time	120h

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances.

9.6 Humidity heat cyclic

Test definition:

The humidity heat test was tested in dependence to the norm LV214:B19.5

Parameter	Value
Temperature min	+25°C
Temperature max	+55°C
Relative humidity	95%
Cycle duration	24h
cycles	10

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	18 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip

C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.7 Thermoschockprüfung

Prüfungsdefinition:

Die Thermoschockprüfung wurde in Anlehnung an die Norm LV214:B23.3 durchgeführt.

Parameter	Wert
Medium	5% NaCl Lösung
Lufttemperatur	+85°C
Wassertemperatur	0°C
Verweildauer Luft	30 min
Verweildauer Wasser	15 min
Zyklen	5

Während der Prüfung wurden das Sensorsignal und die Stromaufnahme überwacht.

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen.

9.8 Salznebelprüfung

Prüfungsdefinition:

Parameter	Wert
Medium	5+/-1 Teile Natriumchlorid 95+/- Teile demineralisiertes Wasser
Prüfungsdauer	150h

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen.

9.7 Thermal shock

Test definition:

The thermal shock test was tested in dependence to the norm LV214:B23.3

Parameter	Value
Medium	5% NaCl dilution
Air temperature	+85°C
Water temperature	0°C
Retention time air	30 min
Retention time water	15 min
cycles	5

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.8 Salt spray fog test

Test definition:

Parameter	Value
Medium	5+/-1 parts sodium chloride 95+/- 1 parts demineralized water
Test duration	150h

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	19 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.9 IP6KX Staubprüfung

Prüfungsdefinition:

Die IP6KX Staubprüfung wurde entsprechend der Norm DIN 40050-9 durchgeführt.

Parameter	Wert
Teststaub	DIN40050-9 7.3.1
Bestaubungsdauer	6s
Wartezeit	900s
Zyklen	20

Prüfungskriterium:

Kein Staubeintritt in die Baugruppe.

9.10 IPX9K Dampfstrahlprüfung

Prüfungsdefinition:

Die IPX9K Dampfstrahlprüfung wurde entsprechend der Norm LV214:B23.4 durchgeführt.

Parameter	Wert
Wasserdruck	80 bar
Wassertemperatur	80°C
Prüfungsdauer	15s
Zyklen	3

Prüfungskriterium:

Kein Wassereintritt in die Baugruppe. Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen.

9.11 Isolationswiderstandsprüfung

Prüfungsdefinition:

Die Isolationswiderstandsprüfung wurde entsprechend der Norm LV214:E 0.3 durchgeführt.

Parameter	Wert
Spannung	500 VDC
Prüfungsdauer	60s

Prüfungskriterium:

Der Isolationswiderstand der Baugruppe ist größer 100MΩ.

9.9 IP6KX dust test

Test definition:

The dust test was tested in dependence to the norm DIN 40050-9.

Parameter	Value
Dust	DIN40050-9 7.3.1
Dusting duration	6s
Retention time	900s
Cycles	20

Test criteria:

No dust entry into the product

9.10 IPX9K pressure washer test

Test definition:

The pressure washer test was tested in dependence to the norm LV214:B23.4

Parameter	Value
Water pressure	80 bar
Water temperature	80°C
Test duration	15s
Cycles	3

Test criteria:

No water entry into the product. The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.11 Insulation resistance

Test definition:

The insulation resistance test was tested in dependence to the norm LV214:E 0.3.

Parameter	Value
Testing voltage	500 VDC
Retention time	60s

Test criteria:

The insulation resistance test must be greater than 100MΩ.

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	20	von	27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip

C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.12 Durchschlagsfestigkeitsprüfung

Prüfungsdefinition:

Die Durchschlagsfestigkeitsprüfung wurde entsprechend der Norm ISO 16750-2 4.11 durchgeführt.

Parameter	Wert
Testspannung	500VAC
Frequenz	50Hz
Wartezeit	60s

Prüfungskriterium:

Kein elektrischer Überschlag

9.13 UV Beständigkeit

Prüfungsdefinition:

Die UV Beständigkeitsprüfung wurde entsprechend folgender Parameter durchgeführt.

Parameter	Wert
UV Lampen	8 Stk. 313nm UVB
Bestrahlungsdauer	4h
Pause	4h
Prüfungsdauer	500h

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.14 Chemische Beständigkeit

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung der chemischen Beständigkeit wurde entsprechend der Norm LV214:PG22A durchgeführt.

Chemikalie	Beaufschlagung / Alterung
Cockpitspray	aufsprühen / 48h bei 50°C
Rostlöser	aufsprühen / 48h bei 50°C
Unverdünntes Scheiben-frostschutzmittel	begießen / 48h bei 50°C
Isopropanol	begießen / 48h bei RT
Schmierfett	Einreiben / 48h bei 50°C

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.12 Dielectric strength test

Test definition:

The dielectric strength test was tested in dependence to the norm ISO 16750-2 4.11

Parameter	Value
Test voltage	500VAC
Frequency	50Hz
Retention time	60s

Test criteria:

The insulation resistance test must be greater than 100MΩ

9.13 UV Resistance test

Test definition:

The UV resistance test was tested in dependence to the following parameters.

Parameter	Value
UV lights	8 pcs. 313nm UVB
Radiation time on	4h
Radiation time off	4h
Exposer time	500h

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.14 Chemical resistance

Test definition:

The chemical resistance test was tested in dependence to the norm LV214:PG22A

Chemically	Appliance / aging
Cockpit spray	spraying / 48h at 50°C
Penetrating oil	spraying / 48h at 50°C
Undiluted washer fluid anti-freeze	douse / 48h at 50°C
Isopropanol	douse / 48h at RT
Grease	rubbing / 48h at 50°C

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	21 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.15 Falltest

Prüfungsdefinition:

Die Falltest wurde entsprechend der Norm LV214: B6.1 durchgeführt.

Parameter	Wert
Testhöhe	1m
Wiederholungen	3 mal je Raumachse

Prüfungskriterium:

Keine Beschädigung der Baugruppe

9.15 Drop test

Test definition:

The drop test was tested in dependence to the norm LV214: B6.1

Parameter	Value
Drop height	1m
cycles	3 times each axis

Test criteria:

No damage off the product

9.16 Kabelzugprüfung

Prüfungsdefinition:

Die Kabelzugprüfung wurde entsprechend folgender Parameter durchgeführt.

Parameter	Wert
Belastung	200N in axialer Richtung des Kabelaustrittes

Prüfungskriterium:

Keine Beschädigung der Baugruppe

9.16 Resistance to harness tearing

Test definition:

The resistance to harness tearing was tested according following parameters.

Parameter	Value
Strain	200N in axial direction of the harness output

Test criteria:

No damage off the product

9.17 Dauerlaufprüfung

Prüfungsdefinition:

Die Dauerlaufprüfung wurde entsprechend folgender Parameter durchgeführt.

Parameter	Wert
Zyklen	1.000.000
Temperaturprofil	-20°C, +25°C, +85°C jeweils für 48h lagern
Temperaturzyklen	min. 4

Prüfungskriterium:

Keine Beschädigung der Baugruppe

9.17 Fatigue stop test

Test definition:

The fatigue stop test was tested according following parameters.

Parameter	Value
cycles	1.000.000
Temperature profile	-20°C, +25°C, +85°C each temperature 48h
Temperature cycles	min. 4

Test criteria:

No damage off the product

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	22	von	27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip

C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.18 Vibration Breitbandrauschen

Prüfungsdefinition:

Die Vibrationsprüfung mit Breitbandrauschen wurde in Anlehnung an die Norm LV124: 13.4.2.5 durchgeführt.

Parameter	Wert															
Vibrationserregung	Breitbandrauschen															
Prüfungsdauer	8h je Raumachse															
RMS Beschleunigung	107,3 m/s ²															
Vibrationsprofil	<table border="1"> <thead> <tr> <th>Frequenz [Hz]</th> <th>Effektive Beschleunigung (m/s²)/Hz</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>20</td> <td>200</td> </tr> <tr> <td>40</td> <td>200</td> </tr> <tr> <td>300</td> <td>0,5</td> </tr> <tr> <td>800</td> <td>0,5</td> </tr> <tr> <td>1000</td> <td>3</td> </tr> <tr> <td>2000</td> <td>3</td> </tr> </tbody> </table>	Frequenz [Hz]	Effektive Beschleunigung (m/s ²)/Hz	20	200	40	200	300	0,5	800	0,5	1000	3	2000	3	
Frequenz [Hz]	Effektive Beschleunigung (m/s ²)/Hz															
20	200															
40	200															
300	0,5															
800	0,5															
1000	3															
2000	3															

Während der Prüfung wurde das Sensorsignal überwacht.

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.19 Vibration Dauerschock

Prüfungsdefinition:

Die Vibrationsprüfung mit Dauerschockbelastung wurde in Anlehnung an die Norm LV214: B17.3 durchgeführt.

Parameter	Wert
Anzahl positive Schocks	2500
Anzahl negative Schocks	2500
Beschleunigung	30g
Impulszeit	6ms

Während der Prüfung wurde das Sensorsignal überwacht.

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.18 Vibration broadband random

Test definition:

The broadband random vibration test was tested according following norm LV124: 13.4.2.5

Parameter	Value	
Vibration	Broad band random	
Testing duration	8h each axis	
RMS acceleration	107,3 m/s ²	
Vibration profile	frequency [Hz]	Eff. acceleration (m/s ²)/Hz
	20	200
	40	200
	300	0,5
	800	0,5
	1000	3
	2000	3

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.19 Vibration endurance shock test

Test definition:

The endurance shock test was tested according following norm LV214: B17.3

Parameter	Value
number positive Shocks	2500
number negative Shocks	2500
Acceleration	30g
impulse time	6ms

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	23	von	27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.20 Prüfung Rückstellzeit

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung der Rückstellzeit wurde entsprechend folgender Parameter durchgeführt:

Parameter	Wert
Prüfungstemperatur	-20°C / +85°C
Rückstellzeit	200ms
Prüfwinkel 1	80° -> 0°
Prüfwinkel 2	5° -> 0°

Während der Prüfung wurde das Sensorsignal überwacht.

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.21 Beständigkeit gegenüber Kontaktierungsfehler

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung wird entsprechend folgender Parameter durchgeführt.

Parameter	Wert
Kontaktierungsvarianten	Vdd -> Vbat Vdd -> -Vbat Out -> Gnd Out -> Vdd

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.20 Return time test

Test definition:

The endurance shock test was tested according following parameters

Parameter	Value
Testing temperature	-20°C / +85°C
Return time	200ms
Testing angle 1	80° -> 0°
Testing angle 2	5° -> 0°

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.21 Resistance to accidental connection

Test definition:

The endurance shock test was tested according following parameters

Parameter	Value
Accidental connection	Vdd -> Vbat Vdd -> -Vbat Out -> Gnd Out -> Vdd

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	24 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.22 Störfestigkeit gegenüber Transienten

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung wurde in Anlehnung an die Norm ISO 7637-3 durchgeführt.

Parameter	Wert
Amplitude	3a: -300V 3b: 300V
Prüfzeit	30 min (10 Minuten Einzellitze, 20 Minuten Leitungssatz)

Während der Prüfung wurde das Sensorsignal überwacht

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.23 Störfestigkeit gegenüber eingestrahlte magnetische Felder (Antennen Methode)

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung wurde in Anlehnung an die Norm ISO 11452-5 durchgeführt.

Parameter	Wert
Frequenzbereich	10 MHz ... 1,0 GHz
Feldstärke	200 V/m

Während der Prüfung wurde das Sensorsignal überwacht

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.22 Immunity against inducted transient disturbances

Test definition:

The immunity against inducted transient test was tested according following norm ISO 7637-3.

Parameter	Value
Amplitude	3a: -300V 3b: 300V
Testing duration	30 min (10 Minute single wire, 20 Minute cluster of cable)

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.23 Immunity against electromagnetic disturbances (Antenna Method)

Test definition:

The immunity against electromagnetic disturbances test was tested according following norm ISO 11452-5

Parameter	Wert
Frequency range	10 MHz ... 1,0 GHz
Magnetic field	200 V/m

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	25 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.24 Störfestigkeit gegenüber eingestrahlte magnetische Felder (BCI Methode)

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung wurde in Anlehnung an die Norm ISO 11452-4 durchgeführt.

Parameter	Wert
Prüfstrom	200mA f < 10MHz 200mA 10MHz < f < 400MHz
Signalart	CW AM 1kHz, 80% Modulation

Während der Prüfung wurde das Sensorsignal überwacht

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.25 Störfestigkeit gegenüber niedrfrequenten Magnetfeldern

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung wurde in Anlehnung an die Norm ISO 11452-8 durchgeführt.

Parameter	Wert
Magnetfeld	170 dB μ A/m 10Hz < f < 1kHz 170-(30*log(f/1000)) dB μ A/m 1kHz < f < 10kHz 140 dB μ A/m 10kHz < f < 150kHz

Während der Prüfung wurde das Sensorsignal überwacht

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.24 Immunity against RF current on cable cluster (BCI Methode)

Test definition:

The immunity against RF current on cable clusters test was tested according following norm ISO 11452-4.

Parameter	Value
Current	200mA f < 10MHz 200mA 10MHz < f < 400MHz
Signal mode	CW AM 1kHz, 80% Modulation

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.25 Immunity against low frequency magnetic fields

Test definition:

The immunity against low frequency magnetic fields was tested according following norm ISO 11452-8

Parameter	Value
Magnetic field	170 dB μ A/m 10Hz < f < 1kHz 170-(30*log(f/1000)) dB μ A/m 1kHz < f < 10kHz 140 dB μ A/m 10kHz < f < 150kHz

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	26 von 27

Leistungsdaten Hirschmann elektronischer Gasdrehgriff
Performance data Hirschmann electronic throttle grip



C.02160 Hirschmann E-Gas 65°

EPS-100120

9.26 Messung elektromagnetisch Abstrahlung

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung wurde in Anlehnung an die Norm CISPR_25 durchgeführt.

Parameter	Wert
Prüfschärfe	Level 5

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.27 Störfestigkeit gegenüber elektrostatischer Entladung - Handlingtest

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung wurde in Anlehnung an die Norm ISO 10605:2008-9 durchgeführt.

Parameter	Wert
Kapazität	150pF
Widerstand	2kΩ
Luftentladung	±15kV
Kontaktentladung	±4kV

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.28 Störfestigkeit gegenüber elektrostatischer Entladung – Systemtest bestromt

Prüfungsdefinition:

Die Prüfung wurde in Anlehnung an die Norm ISO 10605:2008-8 durchgeführt.

Parameter	Wert
Kapazität	150pF
Widerstand	2kΩ
Luftentladung	±15kV
Kontaktentladung	±4kV
Indirekte Entladung	±4kV

Während der Prüfung wurde das Sensorsignal überwacht

Prüfungskriterium:

Die Messwerte erfüllen die spezifizierten Toleranzgrenzen

9.26 Radiated emissions

Test definition:

The immunity against low frequency magnetic fields was tested according following norm CISPR_25

Parameter	Value
Emission level	Level 5

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.27 Immunity against electrostatic discharge - handling

Test definition:

The immunity against electrostatic discharge test was tested according following norm ISO 10605:2008-9

Parameter	Wert
capacity	150pF
resistance	2kΩ
Air discharge	±15kV
Contact discharge	±4kV

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

9.28 Immunity against electrostatic discharge – powered up

Test definition:

The immunity against electrostatic discharge test was tested according following norm 10605:2008-8

Parameter	Wert
Capacity	150pF
Resistance	2kΩ
Air discharge	±15kV
Contact discharge	±4kV
Indirect discharge	±4kV

During the test the sensor signal and the sensor current was monitored.

Test criteria:

The measurement data's fulfill the specified tolerances

Dokumenten- Nummer	erstellt / geändert	Status	Seite / Seite (n)		
170905_Leistungsdaten Hirschmann E-Gas Drehgriff v1.0.doc	05.09.2017	released	27	von	27

1.5 VCL Common Functions

VCL Common Functions

MANUAL

VEHICLE CONTROL LANGUAGE

Common Functions

© 2005 CURTIS INSTRUMENTS, INC.

VCL Common Functions, p/n 37314
Rev. A: September 2005



CURTIS INSTRUMENTS, INC.
200 Kisco Avenue
Mt. Kisco, New York 10509 USA
Tel. 914.666.2971
Fax 914.666.2188
www.curtisinstruments.com

Contents

CONTENTS

1.0 OVERVIEW	1	
1.1 Application (how the functions are used)	1	
1.2 Data: Constants and Variables.....	1	
1.3 Functions	2	
A • MATH FUNCTIONS	5	
2.0 ABS — ABSOLUTE VALUE	6	
2.1 Using the Absolute Value Functions	6	
2.2 ABS Data	6	
2.3 ABS Functions	6	
automate_ABS() get_ABS()		
3.0 MTD — MULTIPLY THEN DIVIDE	7	
3.1 Using MTD	7	
3.1 MTD Data.....	7	
3.2 MTD Functions.....	7	
automate_muldiv() get_muldiv()		
4.0 RND — RANDOM NUMBER GENERATOR	9	
4.1 Using the Random Number Generator	9	
4.2 RND Data	9	
4.3 RND Functions	9	
random() random_seed()		
5.0 SCL — SCALING	10	
5.1 Using the SCL Functions	10	
5.2 SCL Data.....	10	
5.3 SCL Functions	10	
automate_scale() scale_value() setup_scale_factor()		
B • SIGNAL PROCESSING FUNCTIONS.....	12	
6.0 CPY — COPY ONE VARIABLE TO ANOTHER	12	
6.1 CPY Data.....	12	
6.2 CPY Data.....	12	
6.3 CPY Functions.....	12	
automate_copy() automate_block_copy() automate_limited_block_copy()		

Contents

7.0	FLT — FILTERS	15
7.1	Using Filters.....	15
7.2	FLT Data	15
7.3	FLT Function..... automate_filter()	15
8.0	LIM — LIMITS	16
8.1	Using Limits	16
8.2	LIM Data.....	16
8.3	LIM Functions..... automate_limit() get_limit() set_limit() setup_limit()	16
9.0	MAP — TWO-DIMENSIONAL MAPS	18
9.1	Using Maps	18
9.2	MAP Data.....	20
9.3	MAP Functions..... automate_map() get_map_output() get_map_segment() setup_map()	20
10.0	RMP — RAMPING	22
10.1	Using Ramps.....	22
10.2	RMP Data.....	24
10.3	RMP Functions..... automate_ramp() set_ramp_hold() set_ramp_rate() set_ramp_target() setup_ramp()	25
11.0	SEL — SELECTOR SWITCH	27
11.1	Using Selector Switches	27
11.2	SEL Data	27
11.3	SEL Functions..... automate_select() set_select() setup_select() automate_4p_select() set_4p_select() setup_4p_select()	28

Contents

C • TIMING FUNCTIONS	31	
12.0 DLY — TIME DELAYS	32	
12.1 Using Delays	32	
12.2 DLY Data	32	
12.3 DLY Functions	32	
setup_delay()		
setup_delay_prescale()		
13.0 TMR — TIMERS (HOURMETERS)	34	
13.1 Using Timers	34	
13.2 TMR Data	34	
13.3 TMR Functions	35	
disable_timer()		
enable_timer()		
reset_timer()		
setup_timer()		
D • CONTROL FUNCTIONS	36	
14.0 PID — PROPORTIONAL, INTEGRAL, DERIVATIVE	37	
14.1 Using PID Functions	37	
14.2 PID Data	37	
14.3 PID Functions	38	
automate_PID()		
reset_PID()		
E • MEMORY ORGANIZATION FUNCTIONS	39	
15.0 NVM — NONVOLATILE MEMORY	40	
15.1 Using Nonvolatile Memory	40	
15.2 NVM Data	44	
15.3 NVM Functions	45	
NVM_block_format()		
NVM_block_read()		
NVM_block_write()		
NVM_nvuser_restore()		
set_NVM_save_rate()		
NVM_write_parameter()		
16.0 SYS — SYSTEM-LEVEL GROUP	48	
16.1 Using the System-Level Functions	48	
16.2 SYS Data	48	
16.3 SYS Functions	49	
clear_diaghist()		
get_fault_code()		
reset_controller()		
set_sys_save_rate()		

Contents

17.0 VCL INTERPRETER	51
17.1 Using the VCL Functions.....	51
17.2 VCL Data	51
17.3 VCL Functions	52
VCL_get_size()	
VCL_get_byte()	
VCL_put_byte()	
F • COMMUNICATIONS FUNCTIONS	53
18.0 SER — SERIAL PORT CONTROL	54
18.1 Using the Serial Port Function	54
18.2 SER Data	54
18.3 SER Function.....	54
setup_serial()	
19.0 SPY — SPYGLASS SUPPORT	55
19.1 Using the Spyglass Functions.....	55
19.2 SPY Data	55
19.3 SPY Functions.....	56
put_spy_LED()	
put_spy_message()	
put_spy_text_offset()	
put_spy_timer()	
setup_spy_protocol()	
19.4 Superceded SPY Functions	58
put_spy_bin()	
put_spy_dec()	
put_spy_hex()	
put_spy_mixed()	
put_spy_text()	
G • CONTROLLER AREA NETWORK (CAN) FUNCTIONS	61
20.0 CANopen	62
20.1 Using CANopen	62
20.2 CANopen Data	62
20.3 VCL Functions Applicable to CANopen	66
enable/disable_CANopen()	
enable/disable_CANopen_emergency()	
enable/disable_CANopen_heartbeat()	
enable/disable_CANopen_nmt()	
enable/disable_CANopen_pdo()	
enable/disable_CANopen_sdo()	

Contents

21.0 VCL CAN.....	70
21.1 Using VCL CAN	70
21.2 VCL CAN Data.....	79
21.3 VCL CAN Functions	83
CAN_last_error()	
CAN_set_cyclic_rate()	
enable/disable_mailbox()	
send_mailbox()	
setup_CAN()	
setup_CAN_resync_width()	
setup_CAN_sample_delay()	
setup_CANRO_mask()	
setup_mailbox()	
setup_mailbox_byte_select()	
setup_mailbox_data()	
shutdown_CAN()	
shutdown_CAN_cyclic()	
startup_CAN()	
startup_CAN_cyclic()	
21.0 COMBINING CANOPEN & VCL CAN	90

C • *TIMING FUNCTIONS*

• C • TIMING FUNCTIONS

Time is a major defining factor in system control. Vehicle and system control often requires precise and repeatable time-activated actions. VCL's timing functions provide the necessary precision and reliability. They should be used in lieu of counting loops whenever greater time accuracy is required.

- 12. The Delay (**DLY**) functions allow you to setup delays relative to the system clock. 32
- 13. The Timer (**TMR**) functions allow you to setup timers to record elapsed time. 34

12 — DLY (Time Delays)

TIMING FUNCTIONS**C•12**

DLY

TIME DELAYS

12.1 USING DELAYS

The functions in this group allow you to setup timers whose values will automatically decrement relative to the system clock. This allows you write programs and subroutines that have well-behaved timing characteristics.

12.2 DLY DATA

CONSTANT GROUP ⇒

DLY# Block ID

These constants define the 16 DLY data blocks: DLY1 through DLY16.

VARIABLE GROUP ⇒

DLY#_output Output value

These variables hold the output from the corresponding data blocks; for example, the output of DLY5 is placed in the variable DLY5_output.

12.3 DLY FUNCTIONS

FUNCTION ⇒

setup_delay(2) Setup a time delay

This function installs a new time delay. The length of time for a single tick is 1ms by default; however, this can be changed using the setup_delay_prescale() function.

Parameters

DLY# Delay block ID (e.g., DLY3).

Ticks Number of ticks to delay.

Returns: 1, 0.

Reported Errors: BAD_ID.

12 — DLY (Time Delays)

TIMING FUNCTIONS

FUNCTION ⇒ **setup_delay_prescale(2)** *Setup a delay timer's pre-scale*

This routine sets up a pre-scale for a time delay block. The default pre-scale is one (i.e., the timer counts down at a 1ms rate).

Using the default settings, a call to setup_delay() with a *Ticks* value of 25 would result in a 25ms delay period. If you set *PreScale* to 10, a call to setup_delay() with a *Ticks* value of 25 would result in a 250ms delay period.

Parameters

DLY# Delay block ID (e.g., DLY3).

PreScale Multiplier used with the *Ticks* parameter in setup_delay().

Returns: 1, 0.

Reported Errors: BAD_ID.

16 — SYS (System-Level)

MEMORY ORGANIZATION

E•16

SYS

SYSTEM-LEVEL GROUP

16.1 USING THE SYSTEM-LEVEL FUNCTIONS

This group holds “housekeeping” data and functions, mainly concerned with data management when the system starts up and shuts down. Also included here are data and functions related to fault logging.

16.2 SYS DATA

VARIABLE ⇒

source_of_system_block *Source of nonvolatile system block*

When the system starts up, it automatically restores the system block from nonvolatile memory. (The system block holds information about the BDI, timers, master timer for fault log, fault log index, etc.) The system block is saved on power failure to one dedicated block of nonvolatile memory, and it is periodically saved to a second dedicated block. We prefer to recover the information from the power-fail-save block, as it is the most current; however, sometimes this block was not properly saved. In that case, we try to recover from the periodic-save block. If this also fails, we revert to the default values.

The source_of_system_block variable indicates the source of the recovered values, using these codes:

SYS_RESTORED_PFB	<i>Restored from power-fail-save block</i>
SYS_RESTORED_PER	<i>Restored from periodic-save block</i>
SYS_RESTORED_NOT	<i>Unable to restore from either block.</i>

VARIABLE GROUP ⇒

See List *Extended fault logging*

These variables are updated when you view the fault log.

Extended_log_fault_code	<i>Fault code</i>
Extended_log_time_stamp	<i>Time (MMT) at which the fault occurred</i>
Extended_log_value_1	<i>Value of optional variable 1 at time of fault</i>
Extended_log_value_2	” ” ” ” 2 ” ” ”
Extended_log_value_3	” ” ” ” 3 ” ” ” ”
Extended_log_value_4	” ” ” ” 4 ” ” ” ”
Extended_log_value_5	” ” ” ” 5 ” ” ” ”
Extended_log_map_length	<i>Number of optional variables defined (up to 5)</i>
Extended_log_1_map_object_ID	<i>CAN object ID of optional variable 1</i>
Extended_log_2_map_object_ID	” ” ” ” ” 2
Extended_log_3_map_object_ID	” ” ” ” ” ” 3
Extended_log_4_map_object_ID	” ” ” ” ” ” ” 4
Extended_log_5_map_object_ID	” ” ” ” ” ” ” ” 5

16 — SYS (System-Level)

MEMORY ORGANIZATION

Extended_log_write_index	<i>ID of last block written</i>
Extended_log_read_index	<i>ID of last block read.</i>

16.3 SYS FUNCTIONSFUNCTION ⇒ **clear_diaghist(0)** *Clear fault history*

This function clears the entire fault history file.

Parameters: none.Returns: none.Reported Errors: none.FUNCTION ⇒ **get_fault_code(1)** *Get fault code*This function allow you to recover fault codes from the fault stack by passing the *Index* to the fault stack and getting back the fault code. The fault codes are listed toward the end of the SysInfo.

The size of the fault stack ranges from zero to the number of faults currently active.

To use this function, start with an *Index* of zero. If a value of zero is returned, there are no faults. If a value other than zero is returned, report the fault and increment the index. Repeat this sequence until a value of zero is returned.Parameters

Index Index of fault code.

ReturnsFault code Selected fault code, if *Index* is in range.MAX Maximum size of fault stack, if *Index* = -1.0 *Index* is out of range.Reported Errors: none.FUNCTION ⇒ **reset_controller(0)** *Reset hardware*

This function performs a software reset.

Parameters: none.Returns: none.Reported Errors: none.

16 — SYS (System-Level)

MEMORY ORGANIZATIONFUNCTION ⇒ **set_sys_save_rate(1)** *Set save rate for system block*

This function allows you to adjust the rate (in 256ms ticks) at which the system block is saved. The default save rate value is 1406, which translates to a save every 6 minutes ($1406 * 0.256\text{sec} = 360\text{sec} = 6\text{min}$).

There is no way to turn off system saves. However, you may install a very large number; the largest number is -32768, which will increase the interval between saves to 4.6 hours.

Warning! The current nonvolatile storage element has a specified maximum of 1,000,000 write cycles. So, with the current value, you can expect the nonvolatile storage element to last about 100,000 hours.

$$6 \text{ min} * 1,000,000 \text{ write-cycles} = 6,000,000\text{min.}$$

$$6,000,000 \text{ min} / 60 \text{ min/hr} = 100,000\text{hr.}$$

Parameters

Rate Save rate in 256ms ticks; default = 1406 = 359.936 sec.

Returns: 1, 0.

Reported Errors: none.

E•17

VCL INTERPRETER

17.1 USING THE VCL FUNCTIONS

The variables under the control of the VCL interpreter do not share a common 3-letter identifier (i.e., they do not all include “VCL” in their names).

The functions, on the other hand, do include VCL in their names. They allow you to access and manipulate individual bytes within variables.

17.2 VCL DATA

VARIABLE GROUP ⇒

user# *User accessible variables*

This group of variables (user1 to user120) is available for you to use in your programs.

BIT VARIABLE GROUP ⇒

user_bit# *User accessible bit variables*

These variables (user_bit1 to user_bit10) are available for applications needing 1311 bit-level access.

VARIABLE GROUP ⇒

p_user# *Persistent user accessible variables*

The values of these variables (p_user1 to p_user100) are automatically restored from nonvolatile memory on power-up. This group of variables is primarily intended for use with the 1311 programmer. When these variables are altered by the 1311, the altered values are automatically saved in nonvolatile memory.

Note: Alterations of these values under VCL program control will **not** be automatically saved in nonvolatile memory. You must run the NVM_write_parameter() function to save VCL-set p_user values to nonvolatile memory.

If you wish to use the p_user# variables as normal variables (i.e., like the user# variables), you must take care to initialize the values on each power-up.

BIT VARIABLE GROUP ⇒

p_user_bit# *Persistent user accessible bit variables*

These variables (p_user_bit1 to p_user_bit10) are available for applications needing 1311 bit-level access.

VARIABLE ⇒

VCL_app_ver *VCL application version*

This variable shows you the version of the VCL application program.

17 — VCL Interpreter

MEMORY ORGANIZATION

VARIABLE GROUP ⇒

See List VCL run rate

These variables are available for applications.

VCL_ipms *Number of VCL instructions per millisecond*
VCL_ipms_min *Minimum number of VCL instructions per millisecond*

17.3 VCL FUNCTIONS

FUNCTION ⇒

VCL_get_size(1) *Return size of a variable*

This function returns the size (in bytes) of a variable.

Parameters*Variable* Name of the variable.Returns

Size Size of the variable, in bytes.

Reported Errors: none.

FUNCTION ⇒

VCL_get_byte(2) *Return one byte from a variable*

This function returns one byte from a variable.

Parameters*Variable* Name of the variable.*Byte index* Index to the byte (0 = 1st byte).Returns

Byte Value of selected byte.

Reported Errors: PT_RANGE, PARAM_RANGE.

FUNCTION ⇒

VCL_put_byte(3) *Insert one byte into a variable*

This function inserts a byte into a variable.

Parameters*Variable* Name of the variable.*Byte index* Index to the byte (0–3).*New byte* Value to be inserted.Returns: 1, 0.Reported Errors: PT_RANGE, PARAM_RANGE, PARAM_RO.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

E•21

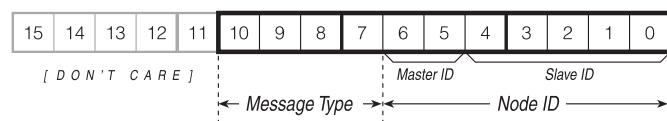
VCL CAN**21.1 USING VCL CAN**

As an alternative to the ready-made CANopen interface, you can create your own customized CAN interface using the constants, variables, and functions of VCL CAN. (We assume CANopen is disabled (see `suppress_CANopen_init`, page 65.)

Section 21.1 is in four parts: (a) COB-ID structure, (b) a brief introduction to the key VCL CAN variables, (c) how to use the core VCL CAN functions, and (d) a CAN system example.

COB-ID Structure

Each message has an 11-bit message identifier, called a COB-ID (Communication Object ID). The most common COB-ID structure consists of three fields. The upper four bits hold the message type. The next two bits hold the ID of the master device. The last five bits hold the ID of the slave device.

11-bit message identifier field:

Alternative allocation and assignment of ID bits is possible, but you may require Curtis support and modification if your node IDs are to be accessible or programmable using a Curtis 1311 programmer where maximum values must be defined.

Using VCL CAN Variables

These two VCL CAN variables provide status information:

CAN_bus_on	CAN Bus Status (0=off, non-0=on)
CAN_error_status	Bit0 = Tx or Rx error count > 96), Bit1 = CAN bus Off.

These three VCL CAN variables provide information about the status of a given mailbox; examples of bit definitions are given in parentheses:

CAN_response_error	Response timeout flags (bit=CAN1_TIMEOUT).
CAN_msg_sent	Sent flags (bit=CAN1_SENT).
CAN_msg_recd	Received flags (bit=CAN1_RECEIVED).

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

The CAN_response_error variable holds fourteen bit-addressable timeout flags (CAN1_TIMEOUT through CAN14_TIMEOUT) that are set to 1 when a CAN response is not received within the response timeout period set by the setup_mailbox() function. For example, assume you setup a mailbox with the following parameters:

```
Setup_MailBox(CAN1, PDO_MOSI, MasterID, SlaveID, C_CYCLIC,
C_XMT, 8, CAN2)
```

This mailbox will be sent every 20ms (assuming the cyclic clock remains set to its default value). When the message is sent, a timer is started. If a response message doesn't arrive in the CAN2 mailbox within 32ms, a CAN1_TIMEOUT flag will be set.

Similarly, the CAN_msg_sent variable holds fourteen bit-addressable flags (CAN1_SENT through CAN14_SENT) that are set each time the corresponding mailbox is sent. These flags are very useful if you want to send messages manually (i.e., using the send_mailbox() function) as rapidly as possible. There are no queues or stacks for CAN buffers; consequently, you must either wait at least 4ms (the service time for the CAN subsystem) or wait on the CAN#_SENT flag for that mailbox to guarantee that you don't overwrite a message before it's sent.

There are two warnings about using the CAN_msg_sent flags. First, these flags are only set by the system, never cleared; you must therefore remember to clear the flag before you use it. For example, you might write:

```
CAN3_SENT = OFF
send_mailbox(CAN3)
while (CAN3_SENT == OFF) {}
```

This clears the message-sent flag, tells the system that you want to send the contents of mailbox 3, and then waits until the system sets the flag saying that mailbox 3 has actually been sent.

A second warning concerning the use the message sent flags is that many CAN nodes may only be able to process messages at a limited rate. For example, the 1243 CAN controller will only process CAN messages every 20ms. In other words, sending messages more frequently than every 20ms to a 1243 CAN controller will result in lost messages.

The CAN_msg_recd variable also holds a group of twelve flags, indicating that a message has been received in the specified mailbox. As with the CAN_msg_sent flags, CAN_msg_recd flags are only set by the system, never cleared.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

Using VCL CAN Functions**• setup_CAN(5)**

The first VCL CAN command that should be issued is the `setup_CAN()` function. It initializes the CAN system and allows you to tailor its operation according to the following parameters:

<i>Baud</i>	Holds the index <code>baud_rate</code> (<code>CAN_125KBAUD</code> , <code>CAN_250KBAUD</code> , <code>CAN_500KBAUD</code>).
<i>Sync</i>	Holds the sync period (0=off, n=number of 4ms ticks between syncs).
<i>Reserved</i>	Not currently used (set to 0).
<i>Reserved</i>	Not currently used (set to 0).
<i>Restart</i>	CAN bus auto-restart after bus-off (0=yes, !0=no).

The *Baud* rate must, of course, be the same for all elements on the CAN bus.

The *Sync* period refers to one of two periodic rates available to schedule mailboxes to be sent automatically (the other rate is the cyclic period). The default rate for the sync period is the same as for the cyclic period: 20ms (i.e., `Sync=5`).

The *Restart* parameter determines what the CAN subsystem does when it encounters bus errors. If set to 0, the CAN subsystem will automatically try to restart the CAN bus in the event of a bus error. If set to non-zero, the CAN subsystem will not try to restart the bus (i.e., the CAN bus will become inactive if an error is encountered) and will set a flag indicating a CAN bus error.

• setup_mailbox(8)

This function sets up the initial parameters for a mailbox. **This function must be called before defining the data for the mailbox** (see `setup_mailbox_data`) or trying to use the mailbox. This function accepts the following parameters:

<i>CAN#</i>	Mailbox block ID (e.g., CAN3).
<i>Message Type</i>	Type of message (e.g., PDO_MOSI) goes into address bits 7-10.
<i>Master ID</i>	Master ID goes into address bits 5-6.
<i>Slave ID</i>	Slave ID goes into address bits 0-4.
<i>Service</i>	When to send this message (<code>C_EVENT</code> , <code>C_CYCLIC</code> , or <code>C_SYNC</code>).
<i>Direction</i>	Data direction (<code>C_RCV</code> or <code>C_XMT</code>).
<i>Timeout</i>	Replay timeout in 4ms increments (e.g., 5 = 20ms timeout).
<i>Reply</i>	Handle of reply buffer (e.g., CAN2).

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

CAN# refers to the predefined ID of the mailbox you wish to setup. There are presently fourteen mailboxes (CAN1 through CAN14) available. All mailboxes behave identically.

The next three parameters—*Message Type*, *Master*, and *Slave*—are combined to make a single 11-bit identifier, as shown on page 70.

The 4-bit *Message Type* field determines both how the message will be processed and its priority. The message types are listed below in priority order:

NMT	Network Management Transmission
SYNC_ERR	Both Sync (ID=0) & Error (ID = Error) messages
PDO_MISO	Process Data Object (PDO), Master In Slave Out
PDO_MOSI	” ” ” ” Master Out Slave In
PDO_SYS1	” ” ” ” System Broadcast 1
PDO_SYS2	” ” ” ” System Broadcast 2
PDO_SYS3	” ” ” ” System Broadcast 3
PDO_SYS4	” ” ” ” System Broadcast 4
SDO_MISO	Service Data Object (SDO), Master In Slave Out
SDO_MOSI	” ” ” ” Master Out Slave In
NODE	Node Guard Message

As you can see there are two groups of types (PDO and SDO) plus three unique message types (NMT, SYNC_ERR, and NODE). In the most general sense, the types simply define the priority level with NMT being the highest, and NODE being the lowest. However, according to common agreement, each group and each unique type has a specific use.

In many of these messages, you see MOSI and MISO appended to the basic message type (e.g., PDO_MOSI). These tags reinforce the intended flow of data on the CAN bus. The master transmits a PDO_MOSI (Master Out, Slave In), while the slave receives the PDO_MOSI. The slave may then respond with a PDO_MISO.

NMT: The NMT message type is used to control bus activity and initiate certain actions within nodes connected to the bus. For example, you would use an NMT message to bring a Curtis controller's CAN system online.

SYNC_ERR: This type is used for two purposes. Receipt of a SYNC message should cause you to send sync information (e.g., information in response to a master clock/requestor). ERROR messages are used to broadcast the advent of an error within a controller to other bus elements.

PDO: A **Process Data Object** is a collection of CAN objects; usually these are parameters that reflect the changing state of the machine. Because of

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

the rigorous error checking in a CAN message, the data portion of the message is usually 50% or less. PDOs allow up to 8 CAN objects to be sent all at once. The destination of the data (the index or address) for each element of a PDO is pre-defined at design time; consequently, all that must be sent is the data. It is often the case that receipt of a PDO carries the expectation that a PDO will be sent in response. For example, the default configuration will cause a PDO_MISO and a PDO_SYS1 to be sent in response to each PDO_MOSI sent.

SDO: A **Service Data Object** has a format that is identical to that of a PDO; however, SDOs generally refer to parameters within the machine that do not change as the machine runs (i.e., system constants). Often, SDOs refer to data that is stored in nonvolatile memory.

NODE: The node type is reserved for automatic responses in response to a node-guarding message, usually sent out at the sync frequency. These messages are used to guarantee that nodes are still available.

The 2-bit *Master ID* field is the next part of the ID field. This identifies which of the four possible bus masters is generating the message.

The final part of the ID field is the *Slave ID* field, which identifies the intended recipient of the message.

VCL uses all three fields in the 11-bit identifier. For most cases, you will enter a value for each field: i.e., (... message type, master id, slave id, ...). The Message Type field is shifted automatically into the top 4 bits. The Master ID field is shifted into a 2-bit field just below the Message Type, and the Slave ID field is placed in the lowest 5 bits. Both the Message Type and Master ID fields are masked before they are shifted into place; however, the Slave ID field is simply or'd into the final identifier. This allows you to set both the Message Type and Master ID fields to 0 and then place a pre-built 11-bit identifier into the Slave ID field: i.e., (... 0, 0, cob-id, ...). This is necessary to implement unique COB-IDs (communication object IDs) and can also be used to accommodate other protocol ID strategies.

The *Service* parameter is used by the system to determine when to send the data in the mailbox. There are three possibilities:

C_SYNC	Send on sync tick
C_CYCLIC	” ” clock tick
C_EVENT	” ” event

As mentioned previously, there are two periodic clocks in the CAN subsystem, the cyclic clock and the sync clock. These clocks can be set independently (the default for both is 20ms). Usually, periodic events are scheduled using the cyclic clock (C_CYCLIC), with the sync clock being reserved for node-guarding. Node-guarding refers to the practice of sending a message out to each node in

21 — VCL CAN**CAN INTERFACE**

the system and then checking that the node responds (i.e., to see if a node has failed). This use of the two periodic clocks is the convention; however, it is not enforced by the VCL implementation. You can, if you wish, use the sync clock as a second cyclic clock.

The C_EVENT flag is used to tell the system that the data in the mailbox is to be sent on demand, using the `send_mailbox()` command.

The *Direction* parameter tells the system whether the data in this mailbox is to be transmitted (C_XMT) or received (C_RCV).

The *Timeout* and *Reply* parameters are used together; their interpretation depends on the direction flag (C_XMT or C_RCV).

If the data direction is *out* (C_XMT), you can tell the system to expect a reply within a certain period of time. Set the timeout parameter equal to the maximum time (in 4ms increments) that you're willing to wait for the reply. Then set the reply parameter to the mailbox ID (e.g., CAN2) in which you expect the reply to be received.

If, on the other hand, the data direction is *in* (C_RCV), you can set the reply field to the ID of a mailbox that is to be automatically transmitted in response to the message you've just received. In this case, set the timeout field to 0.

If neither of the two previous conditions are of interest to you (you don't demand a response and you don't automatically reply), then set the timeout parameter and reply parameter both to 0.

- **setup_mailbox_data(10)**

This function is used to define the data pointers for a given mailbox. Remember: The `setup_mailbox` function() must have been called before defining the data with this function. This function takes the following parameters:

<i>CAN#</i>	Holds the ID of the mailbox (e.g., CAN4).
<i>Count</i>	Holds the number of bytes actively used by this mailbox.
<i>@Data1</i>	Address of byte 1's value.
<i>@Data2</i>	Address of byte 2's value.
<i>@Data3</i>	Address of byte 3's value.
<i>@Data4</i>	Address of byte 4's value.
<i>@Data5</i>	Address of byte 5's value.
<i>@Data6</i>	Address of byte 6's value.
<i>@Data7</i>	Address of byte 7's value.
<i>@Data8</i>	Address of byte 8's value.

CAN# is the same predefined mailbox identifier that you used in the `setup_mailbox()` function call (e.g., CAN2)

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

The *Count* parameter tells the system how many bytes you will be sending/receiving with this mailbox. Depending on the format, the message length can be anything from 0 to 8 bytes of data.

Remember that all variables within VCL are 16-bits long; however, the mailbox data pointers refer to 8-bit values. If you just give the name of a variable (e.g., DLY1_output) you will be referring to the lower 8 bits of that variable. If you want to refer to the upper 8 bits, you must use the USEHB operator. To reference the upper 8 bits of DLY1_output, you would write @DLY1_output+USEHB.

Note: In most cases, you can safely omit the address operator “@” in your code; the program automatically inserts the operator where appropriate. However, you **must** type the address operator whenever an expression is involved (e.g., @DLY1_output+USEHB).

Because all VCL functions have fixed length parameter lists, you must always supply values for them all. By convention, any unused parameters should be set to 0.

- **startup_CAN(0)**

When the system first starts up, the CAN system is disabled. Disabled in this sense means that the subsystem does not send any messages, nor does it check if any messages have been received.

Generally, you will execute the setup_CAN() function first, followed by one or more pairs of setup_mailbox() and setup_mailbox_data() functions. Once you have setup all the mailboxes, you can startup the CAN system by using the startup_CAN() function.

- **startup_CAN_cyclic(0)**

Executing the startup_CAN() function allows the CAN subsystem to send messages on demand and begin automatically checking for messages received; however, it does not enable automatic (cyclic or sync) message transmissions. To do this, you must execute the startup_CAN_cyclic() function.

The reason that we don't start up both the CAN system and its cyclic functions has to do with the way we normally use the system. It is often the case that after you've setup the CAN system (setup_CAN()) and configured all your mailboxes (setup_mailbox() and setup_mailbox_data()) you will need to configure other elements of the CAN network before you begin full automatic operation. For example, you may have to send one or more NMT messages to startup CAN services on another device. Or you may have to send a series of SDOs to make sure that another device on the bus is properly configured. Initiating cyclic messaging at this point would, at best, delay these operations (because of the increased bus traffic).

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

Consequently, you will often see the startup_CAN() function call followed by one or more NMT messages (or even a call to an extensive set of SDO message invocations) before you see the startup_CAN_cyclic() function call.

- **send_mailbox(1)**

This function forces the mailbox contents to be sent. Its only parameter is the block ID of the mailbox you are sending (e.g., CAN4). You will need to use this function for any mailbox that has a service field set to C_EVENT (as opposed to C_CYCLIC or C_SYNC).

CAN System Example

This code shows how to setup the CAN buffers to send SDOs on demand. This requires five CAN-related function calls: setup_CAN(), setup_mailbox(), setup_mailbox_data(), startup_CAN(), and send_mailbox(). We also discuss the setup_CAN_cyclic() function.

The definitions section

In this section, we define all user variable synonyms and constants. In this case, we need two variables: one to hold the ID part of the SDO and one to hold the data part of the SDO. As you can see, these have been put into user1 and user2.

We also need to define the Master and Slave IDs. This is done using constant definitions. Defining these values once, using a constant, makes it much easier to modify these values should the need arise.

```
=====
; CAN System Demonstration
=====
;
; -This code demonstrates how to setup the CAN system to send SDOs on
; demand.
;
;-----
; Local Definitions
;-----
;
; System Constants
;-----
;
; CAN Bus IDs
MASTER_ID    constant 2      ; ID of the master unit
SLAVE_ID     constant 5      ; ID of the slave unit
;
; PDO Variables
;-----
;
; These variables are used when sending and receiving SDOs.
sdo_id       equals user1    ; Holds the ID when sending SDOs
sdo_data     equals user2    ; Holds the data to be sent
;
sdo_in_id    equals user1    ; Holds the ID when receiving SDOs
sdo_in_data  equals user2    ; Holds the data received
```

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

The one-time setup section

This is the classic initialization section. This code is executed once, before we fall into the main loop.

```
;-----
; One Time Setup
;-----
; -In this section of code we do all one-time initializations.

call Startup_CAN_System      ; Start CAN System Messaging
user3 = 0                     ; User3 triggers sending the mailbox
```

The main loop

The main loop code is continuously executed. If user3's value becomes non-zero, mailbox 6 is sent (explicitly, using the send_mailbox() function).

```
;-----
; Main Program Loop
;-----
; -Each time user3 is set, the mailbox will be sent. You can examine
; the CAN msg_sent variable to see that the bit corresponding to CAN6
; has been set.
;
main_loop:
    if (user3 <> 0)
    {
        user3 = 0
        send_mailbox(CAN6)
    }
goto main_loop
```

System support subroutines

There is only one support routine in this example: the CAN initialization subroutine that is called in the one-time setup section.

```
;-----
; Startup_CAN_System - Startup the CAN subsystem
;-----
; -This routine starts up the CAN system. We send out NMTs and SDOs
; here to initially configure the system.
;
Startup_CAN_System:

setup_can(CAN_125KBAUD,0,0,0,1) ;125kb,no sync,null,null,no auto-
restart

; Setup an SDO mailbox so we can Send Data
setup_mailbox(CAN0,SDO_MOSI,MASTER_ID,SLAVE_ID,C_EVENT,C_XMT,0,0)
setup_mailbox_data(CAN0,4,
@sdo_id+USEHB,
@sdo_id,
@sdo_data+USEHB,
@sdo_data,
0,0,0,0)

; Setup an SDO mailbox so we can Receive Data
setup_mailbox(CAN1,SDO_MISO,MASTER_ID,SLAVE_ID,C_EVENT,C_RCV,0,0)
setup_mailbox_data(CAN1,4,
@sdo_in_id+USEHB,
@sdo_in_id,
@sdo_in_data+USEHB,
@sdo_in_data,
0,0,0,0)

; Start CAN Messaging (non-cyclic only)
startup_can()

return
```

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

21.2 VCL CAN DATA

CONSTANT GROUP ⇒

CAN# Block ID

These constants identify the fourteen CAN mailboxes: CAN1 to CAN14. (The fifteenth mailbox is reserved as read-only: “CANRO”.)

CONSTANT GROUP ⇒

See List Message type specifier

These constants are used in the process of setting up a mailbox; they are listed in priority order.

NMT	<i>Network Management</i>		
SYNC_ERR	<i>Both Sync (ID=0) and Error (ID=Error)</i>		
PDO_MISO	<i>Process Data Object (Master In Slave Out)</i>		
PDO_MOSI	”	”	” <i>(Master Out Slave In)</i>
PDO_SYS1	”	”	” <i>(System Broadcast 1)</i>
PDO_SYS2	”	”	” <i>(System Broadcast 2)</i>
PDO_SYS3	”	”	” <i>(System Broadcast 3)</i>
PDO_SYS4	”	”	” <i>(System Broadcast 4)</i>
SDO_MISO	<i>Service Data Object (Master In Slave Out)</i>		
SDO_MOSI	”	”	” <i>(Master Out Slave In)</i>
NODE	<i>Node Guard Message</i>		

CONSTANT GROUP ⇒

See List Message execution schedule

These constants are used to schedule transmission of messages.

C_SYNC	<i>Send on sync tick</i>
C_CYCLIC	” ” <i>clock tick</i>
C_EVENT	” ” <i>event</i>

CONSTANT GROUP ⇒

See List Transfer direction

These values are used to set the direction of transfer (see `setup_mailbox()`).

C_RCV	<i>Receive bit</i>
C_XMT	<i>Transmit bit</i>

CONSTANT ⇒

USEHB Use the high byte of a variable

This is used in conjunction with the `setup_mailbox_data()` function to tell the system to use the high byte of a variable. When using `setup_mailbox_data()`, you must specify each byte of data to be transmitted. By default, the system will access the low byte of the word specified (each word is 16 bits). Using this constant, you can tell the system that you want to use the high byte instead; see page 87.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

VARIABLE ⇒ **CAN_baud_rate** *Data transmission rate*

This variable sets the effective baud rate, using the following constants:

CAN_125KBAUD
CAN_250KBAUD
CAN_500KBAUD.

VARIABLE ⇒ **CAN_bus_on** *Bus status*

The CAN_bus_on variable has two values, 0 and 1. The value is zero until the startup_CAN() routine is run, at which point CAN_bus_on is set to 1.

If the CAN bus ever goes Off (i.e., CAN_error_status = 3), CAN_bus_on is reset to 0. CAN_bus_on will stay at 0 until the next time startup_CAN() is called. Because of this, if you leave the CAN Bus auto-restart enabled (see setup_CAN()) you can still use CAN_bus_on to tell whether the bus was ever forced off.

VARIABLE ⇒ **CAN_error_mailbox** *Bus error mailbox ID*

This variable provides the mailbox ID at the time the CAN bus error occurred. A value of -1 indicates “no mailbox”.

VARIABLE ⇒ **CAN_error_status** *Bus error status*

This variable is used to provide information about the number of errors and the current status of the CAN bus. The variable's two bits have the following values:

- bit 0 If non-zero, there have been more than 96 transmit or receive errors.
- bit 1 If non-zero, the CAN bus has been automatically turned off.

This yields the following status values for CAN_error_status:

- 0 = No error.
- 1 = There have been more than 96 transmit or receive errors.
- 3 = The CAN bus is Off (there have been more than 256 errors).

VARIABLE ⇒ **CAN#_length** *Length of last message*

This variable holds the number of data bytes received in the indicated mailbox. For example, CAN4_length holds the number of data bytes received in the CAN4 mailbox.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

BIT-VARIABLE ⇒ **CAN_msg_recd** *Message received flags*

This variable is used to indicate that a message has been received in the specified mailbox. Each of these bits has a predefined bit constant consisting of the block ID plus the word “received”:

`CAN#_RECEIVED`

For example, the message-received bit definition for CAN5 is `CAN5_RECEIVED`.

Note: Flags are set—but not cleared—by the system. It is up to you to clear them.

BIT-VARIABLE ⇒ **CAN_msg_sent** *Message transmitted flags*

This variable is used to indicate that a message has been sent. CAN messages are sent out periodically rather than instantly; a message may be sent later than the time your program specifies the message is to be sent. This delay could be a problem when you need to send a number of messages in sequence; however, using this variable, you can “loop” until the Sent flag for the buffer of interest is set, thus avoiding data overruns.

Each of these bits has a predefined bit constant consisting of the block ID plus the word “SENT”:

`CAN#_SENT`

For example, the message-sent bit definition for CAN5 is `CAN5_SENT`.

Note: Flags are set—but not cleared—by the system. It is up to you to clear them before issuing new Send commands.

BIT-VARIABLE ⇒ **CAN_response_error** *Response timeout flags*

This variable is used to indicate that there was a message response timeout. When you setup a mailbox, you can also specify that you expect a response within a certain time period (see the `setup_mailbox()` function’s reply and timeout parameters). If the response is not received within the specified time period, the bit corresponding to the mailbox is set.

Each of these bits has a predefined bit constant consisting of the block ID plus the word “timeout”:

`CAN#_TIMEOUT`

For example, the timeout bit definition for CAN5 is `CAN5_TIMEOUT`.

Note: Flags are set—but not cleared—by the system. It is up to you to clear them.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

CONSTANT ⇒ **CANRO Block ID**

The CAN Read-Only (RO) block is used to access a special read-only CAN mailbox. This CAN mailbox has a more sophisticated acceptance mask that can be set using the `setup_CANRO_mask()` function; see page 89.

VARIABLE ⇒ **CANRO_ID** *ID of last message received in CANRO*

This variable holds the actual ID received in the CANRO mailbox.

VARIABLE ⇒ **CANRO_length** *Length of last message received in CANRO*

This variable holds the number of data bytes received in the CANRO mailbox.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

21.3 VCL CAN FUNCTIONSFUNCTION ⇒ **CAN_last_error(0)** *Return the last error seen on the CAN bus*

This function returns the last error that occurred on the CAN bus.

Parameters: none.

Returns

- 0 No error.
- 1 Stuff error (more than 5 bits of the same polarity).
- 2 Form error (fixed part of message has wrong format).
- 3 Ack error (transmitted message not acknowledged).
- 4 Bit1 error (tried to send a 1 unsuccessfully).
- 5 Bit0 error (tried to send a 0 unsuccessfully).
- 6 CRC error (bad CRC check).

Reported Errors: none.

FUNCTION ⇒ **CAN_set_cyclic_rate(1)** *Set the period of cyclic servicing*

This function allows you to change the cyclic service period. When cyclic servicing has been started (with a call to the startup_CAN_cyclic() function), the default service period is 20ms.

A value of 0 (or less than 0) causes the system to reset to the default service period of 20ms.

The service period is set in 4ms increments: a value of 2 results in a service period of 8ms, and a value of 20 results in a period of 80ms.

Parameters

Rate Service rate in 4ms increments.

Returns

Rate The new service rate.

Reported Errors: none.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACEFUNCTION ⇒ **disable_mailbox(1)** *Disable a message buffer*

This function allows you to explicitly disable a mailbox. This is necessary when you want to redefine the mailbox using the `setup_mailbox()` function.

Note: Disabling a mailbox while redefining the data pointer (using the `setup_mailbox_data()` function) is not necessary.

Parameters

CAN# Block ID of the mailbox to disable.

Returns: 1, 0.

Reported Errors: BAD_ID.

FUNCTION ⇒ **enable_mailbox(1)** *Enable a message buffer*

This function allows you to explicitly re-enable a mailbox. This will only be necessary when you've explicitly disabled the mailbox using the `disable_mailbox()` function.

Note: The mailbox must have been setup using `setup_mailbox()` and its data pointers defined using `setup_mailbox_data()` before this function is called.

Parameters

CAN# Block ID of the mailbox to enable.

Returns: 1, 0.

Reported Errors: BAD_ID, MO_INACTIVE.

FUNCTION ⇒ **send_mailbox(1)** *Request that a mailbox be sent*

This function forces the mailbox contents to be sent. This is necessary for any mailboxes that have been setup with the `C_EVENT` constant. Note: The mailbox must have been setup and its data pointers defined (`setup_mailbox()` and `setup_mailbox_data()` functions called) before using this function.

Parameters

CAN# Block ID of the mailbox to send.

Returns: 1, 0.

Reported Errors: BAD_ID, MO_INACTIVE, MO_SENDING.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACEFUNCTION ⇒ **setup_CAN(5)** *Setup the CAN system and leave it in an idle state*

This function is used to reset or reconfigure the CAN system.

Parameters

<i>Baud</i>	Baud rate (CAN_125KBAUD, CAN_250KBAUD, or CAN_500KBAUD).
<i>Sync</i>	Sync period (0=off, n=number of 4ms ticks between syncs).
<i>Reserved</i>	(set to 0)
<i>Slave ID</i>	This module's slave ID (set to -1 to ignore the slave ID in this function and use the current slave ID instead).
<i>Restart</i>	CAN bus auto-restart after bus Off (0=yes, !0=no).

Returns: 1, 0.Reported Errors: BAD_BAUD.FUNCTION ⇒ **setup_CAN_resync_width(1)** *Set the bit cell re-synchronization width*

This function allows you to set the maximum number of bit cells over which a re-synchronization can occur. The normal value is three.

Parameters

<i>Width</i>	Number of bit cells over which re-sync is possible (0 to 3).
--------------	--

Returns: 1, 0.Reported Errors: PARAM_RANGE.FUNCTION ⇒ **setup_CAN_sample_delay(1)** *Set the bit cell sample point*

This function allows you to change the bit cell sample point (the ratio between TSeg1 and TSeg2). The normal sample point is slightly delayed from the center of the bit cell. Under certain conditions (e.g., long or very capacitive transmission lines), it may be advisable to move this sampling point back in the bit cell.

The range of values for this function is from 0 to 5. Zero is the normal sample point: Sync=1, TSeg1=11, TSeg2=8. As the value is increased, the sample point is shifted back. At a value of 5 the sample points are: Sync=1, TSeg1=16, TSeg2=3.

Parameters

<i>Delay</i>	How far to delay the sampling. The range is from 0 (normal) to 5 (max).
--------------	---

Returns: 1, 0.Reported Errors: PARAM_RANGE.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACEFUNCTION ⇒ **setup_mailbox(8)** *Setup parameters for a mailbox*

This function sets up the initial parameters for a mailbox. **This function must be called before defining the data for the mailbox** (see `setup_mailbox_data()`) **or trying to use the mailbox.**

Parameters

<i>CAN#</i>	Mailbox block ID (e.g., CAN3).
<i>Message Type</i>	Type of message (e.g., PDO_MOSI) that goes into address bits 7-10.
<i>Master ID</i>	Master ID that goes into address bits 5-6.
<i>Slave ID</i>	Slave ID that goes into address bits 0-4.
<i>Service</i>	When to send this message (C_EVENT, C_CYCLIC, or C_SYNC).
<i>Direction</i>	Data direction (C_RCV or C_XMT).
<i>Timeout</i>	Reply timeout in 4ms increments (e.g., 5=20ms timeout).
<i>Reply</i>	Block ID of reply mailbox (e.g., CAN2).

Returns: 1, 0.Reported Errors: BAD_ID, BAD_MO_ID.FUNCTION ⇒ **setup_mailbox_byte_select(9)** *Select the byte used for mailbox data*

This function allows you to set which byte will be used for each value defined for the mailbox. Run this function after executing `setup_mailbox_data()`.

Parameters

<i>CAN#</i>	Mailbox block ID (e.g., CAN3).
<i>Sel1</i>	Selector for byte 1's value (0-3).
<i>Sel2</i>	” ” ” 2’s ” ”
<i>Sel3</i>	” ” ” 3’s ” ”
<i>Sel4</i>	” ” ” 4’s ” ”
<i>Sel5</i>	” ” ” 5’s ” ”
<i>Sel6</i>	” ” ” 6’s ” ”
<i>Sel7</i>	” ” ” 7’s ” ”
<i>Sel8</i>	” ” ” 8’s ” ”

Returns: 1, 0.Reported Errors: BAD_ID, MO_INACTIVE.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

FUNCTION ⇒ **setup_mailbox_data(10)** *Define message buffer data*

This function is used to define the “data pointers” (i.e., addresses) for a given mailbox. Note: The `setup_mailbox()` function must have been called before defining the data with this function.

The constant `USEHB` is used with this function to specify when a word’s high bytes are to be used; see constant description on page 79.

You may have noticed that it is typically not necessary to prefix address parameters with the address operator (@); this is because the program automatically inserts the operator where appropriate. However, the program cannot do this if the parameter includes a calculation. **You must type the address operator with any parameter that includes a calculation (i.e., +`USEHB`).** For example, `user27+USEHB` will not work properly for the `@Data6` parameter; you must type the “@”: `@user27+USEHB`.

Parameters

<i>CAN#</i>	Mailbox block ID (e.g., CAN4).
<i>Count</i>	The number of bytes actively used by this mailbox.
<i>@Data1</i>	Address of byte 1’s value.
<i>@Data2</i>	” ” ” 2’s ”
<i>@Data3</i>	” ” ” 3’s ”
<i>@Data4</i>	” ” ” 4’s ”
<i>@Data5</i>	” ” ” 5’s ”
<i>@Data6</i>	” ” ” 6’s ”
<i>@Data7</i>	” ” ” 7’s ”
<i>@Data8</i>	” ” ” 8’s ”

Returns: 1, 0.Reported Errors: BAD_ID, BAD_MO_LEN, MO_INACTIVE, PARAM_RO.FUNCTION ⇒ **shutdown_CAN(0)** *Shutdown the CAN system*

This function allows you to turn off the CAN system. You can use this function to stop the system while you reconfigure it. Note: You can redefine mailboxes without using this function as the mailbox is automatically disabled while the changes are taking place.

Parameters: none.Returns: 1.Reported Errors: none.

 If you use `shutdown_CAN()` to shut down CANopen, you must use the function `startup_CAN()` to restart it.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

FUNCTION ⇒ **shutdown_CAN_cyclic(0)** *Stop CAN cyclic messages*

This function allows you to turn off all currently active cyclic messages. Note: You can redefine mailboxes without using this function as the mailboxes are automatically disabled while the changes are taking place.

Parameters: none.

Returns: 1.

Reported Errors: none.

FUNCTION ⇒ **startup_CAN(0)** *Startup the CAN system*

The CAN system does not start automatically. You must use this function to start up CAN services. This allows you to reset the system to different baud and sync rates as well as a chance to setup the mailboxes before the system starts.

Notice that to start cyclic messages, you must use the startup_CAN_cyclic() function (which is independent of the startup_CAN() function).

Parameters: none.

Returns: 1.

Reported Errors: none.

FUNCTION ⇒ **startup_CAN_cyclic(0)** *Startup CAN cyclic messages*

This function is used to explicitly start up the CAN system's cyclic messages. This includes both C_CYCLIC and C_SYNC messages. These messages are not started automatically.

Parameters: none.

Returns: 1.

Reported Errors: none.

21 — VCL CAN

CAN INTERFACE

FUNCTION ⇒ **setup_CANRO_mask(1)** *Install new mask for receive-only mailbox*

CANRO is a receive-only mailbox. You can't use it to transmit data.

CANRO has its own mask register. This mask corresponds on a bit-for-bit basis to its 11-bit identifier field. Each place in the mask that is set to 0 is a “don’t care” bit in the identifier field; each bit in the mask that is set to 1 is a “do care”. When a new message comes in, only those bits set to 1 in the mask register are used to determine if the message should go into CANRO.

This function allows you to setup CANRO as a catch-all buffer, or as a global error message collector. For example, by making the mask equal to 0x0780, CANRO will only be sensitive to the Message Type field (bits 7-10). As shown below, bits 0-4 (slave ID) and 5-6 (master ID) will be ignored.

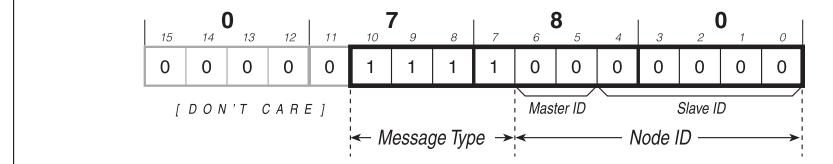
Parameters

Mask New mask.

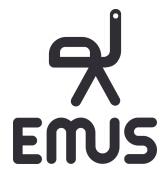
Normal Returns: 1, 0.

Reported Errors: MO_INACTIVE.

Example: CANRO Mask = 0x0780



2 EMUS-BMS-mini-User-Manual



EMUS BMS mini

User Manual v0.8

Contents

1 System structure overview	5
2 Setting up the BMS	6
2.1 Battery cells installation	6
2.2 Connecting temperature sensors	8
2.3 Charger installation	9
2.3.1 Non-CAN based charger	9
2.3.2 CAN based charger	12
2.4 Load installation	13
3 Core BMS functionality	14
3.1 Battery Monitoring	14
3.1.1 Voltage Monitoring	14
3.1.2 Current Measurement	14
3.1.3 Temperature measurement	15
3.2 State of Battery	15
3.2.1 Charge estimation	15
3.2.2 Health estimation	15
3.3 Charging process	15
3.3.1 Using Non-CAN charging device	16
3.3.2 Using CAN charging device	16
3.3.3 Configuration	17
3.4 Battery Protections	17
3.4.1 Cell Over-Voltage Protection	17
3.4.2 Cell Under-Voltage Protection	17
3.4.3 Charge Over-Current Protection	18
3.4.4 Discharge Over-Current Protection	18
3.4.5 External Over-Temperature Protection	18
3.4.6 External Under-Temperature Protection	18
3.4.7 Internal Over-Temperature Protection	18
3.4.8 Configuration	18
3.5 Contactor pre-charge	19
4 Data interfaces	20
4.1 Wireless smartphone connectivity	20
4.2 CAN	20
4.2.1 Installation	22
4.2.2 Configuration	22
5 Remappable GPIO Functions	23
5.1 Description	23
5.2 Configuration	24
6 Analytics	25
6.1 Statistics	25
6.2 Events	27
7 Status Parameters	28
8 Maintenance	30

8.1	Firmware Update	30
8.2	Password protection	30
8.2.1	User types	30
8.2.2	Enabling password protection	31
8.2.3	Logging in	31
8.3	Time and Date	31
9	Software	33
9.1	Mobile application	33
10	Technical information	34
10.1	BMS mini	34
10.1.1	Mechanical specifications	34
10.1.2	Electrical specifications	35
10.1.3	Other specifications	35

List of Abbreviations

BMS	Battery Management System
PWM	Pulse Width Modulation
RPM	Revolutions per minute
LIN	Local Interconnect Network
CAN	Controller Area Network
GPIO	General Purpose Input Output
PC	Personal Computer
AC	Alternating Current
NC	Normally Closed

List of Tables

Table 3.1:	External current sensor operating current range	14
Table 3.2:	External current sensor current update rate	14
Table 4.1:	Maximum bus line lengths, calculated based on the used CAN bit timing setting, considering that a twisted-pair cable with a typical propagation delay of 5 ns/m is used. L_U - maximum length of a single unterminated drop line, ΣL_U - maximum length of all unterminated drop lines together.	21
Table 5.1:	List of standard set input functions	23
Table 5.2:	List of special set input functions	23
Table 5.3:	List of standard set output functions	23
Table 5.4:	List of special set output functions	24
Table 6.1:	List of statistics and their descriptions	25
Table 6.2:	List of events and their descriptions	27
Table 10.1:	Fastening screws	34
Table 10.2:	BMS mini Electric Specifications	35
Table 10.3:	BMS mini Physical Specifications	35

List of Figures

Figure 1.1:	System structure	5
Figure 2.1:	Battery connection diagram	6
Figure 2.2:	Example system 24 V (7 battery cells)	7
Figure 2.3:	Example system 36 V (10 battery cells)	8
Figure 2.4:	External Temperature Sensor	8
Figure 2.5:	External Temperature Sensor installation diagram	9
Figure 2.6:	Uncontrolled Non-CAN charger installation diagram	10
Figure 2.7:	Controlled Non-CAN charger installation diagram	11
Figure 2.8:	10-pin Pin Function connector	11
Figure 2.9:	CAN charger wiring diagram	12
Figure 2.10:	CAN connector	13
Figure 2.11:	Load installation diagram	13
Figure 4.1:	High-speed CAN network specified in ISO-11898-2 standard	20
Figure 5.1:	Pin function connector pinout	23

Figure 5.2: Input and output pin configuration: a) High voltage sensing input, b) Ground sensing input, c) High voltage output	24
Figure 9.1: EMUS BMS mini mobile application	33
Figure 10.1: BMS mini mechanical drawing	34

1 System structure overview

EMUS BMS mini is a centralized battery management system that consists of a main controller and optional components that serve different purposes or amplifies the integrated ones. All of the populated pins and tabs of the main controller are described below:

- pins dedicated to connecting battery cells
- 5 connectors for external temperature sensors
- 9 multi-purpose input/output programmable pins
- CAN Bus
- LIN Bus
- Battery power tabs
- Load/Charger power tab

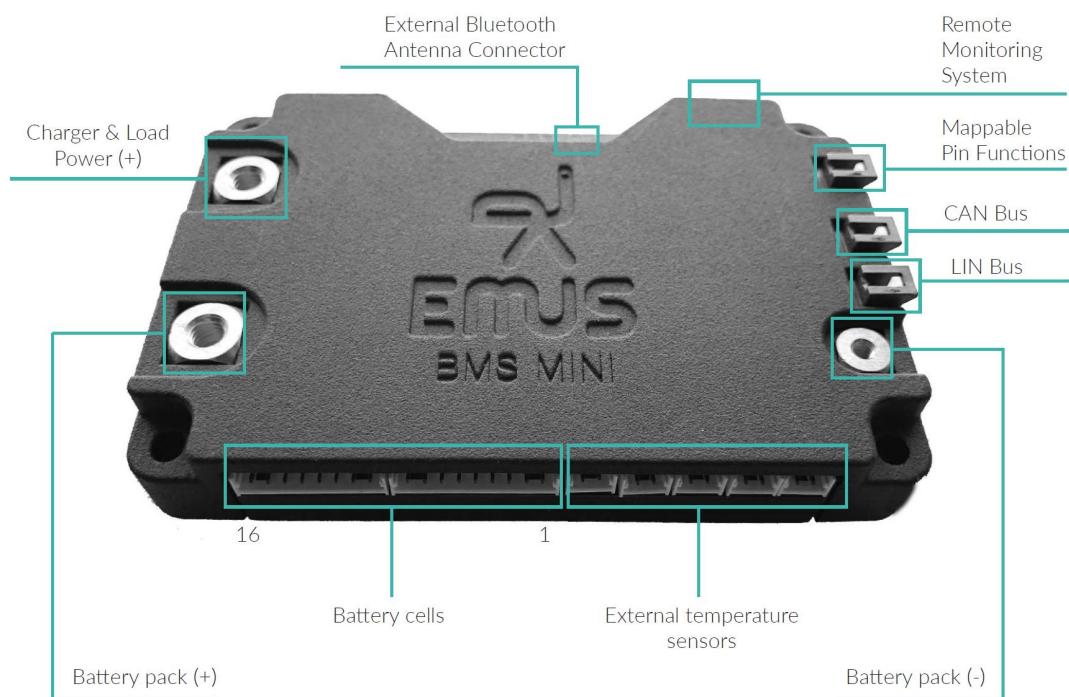


Figure 1.1: System structure

2 Setting up the BMS

2.1 Battery cells installation

There are two dedicated connectors for battery pack's power terminals and two for direct connection with batteries.

In order to safely connect batteries follow these instructions step by step. Also please refer to the wiring diagram in figure 2.1 for detailed overview of described connections.

1. Connect BMS mini "Terminal (-)" with "-" of #1 Battery;
2. Connect BMS mini "Terminal (+)" with "+" of highest battery cell in a string;
3. Connector BAT1 has 9 pins and connects first 8 batteries of a battery pack. Connector BAT2 has 8 pins and connects remaining 8 batteries. Batteries must be connected to connectors from right to left side in a sequence from lowest potential to the highest potential.

Note! When connecting less than 16 battery cells all unused wires **must** be connected to the highest battery cell in a string.

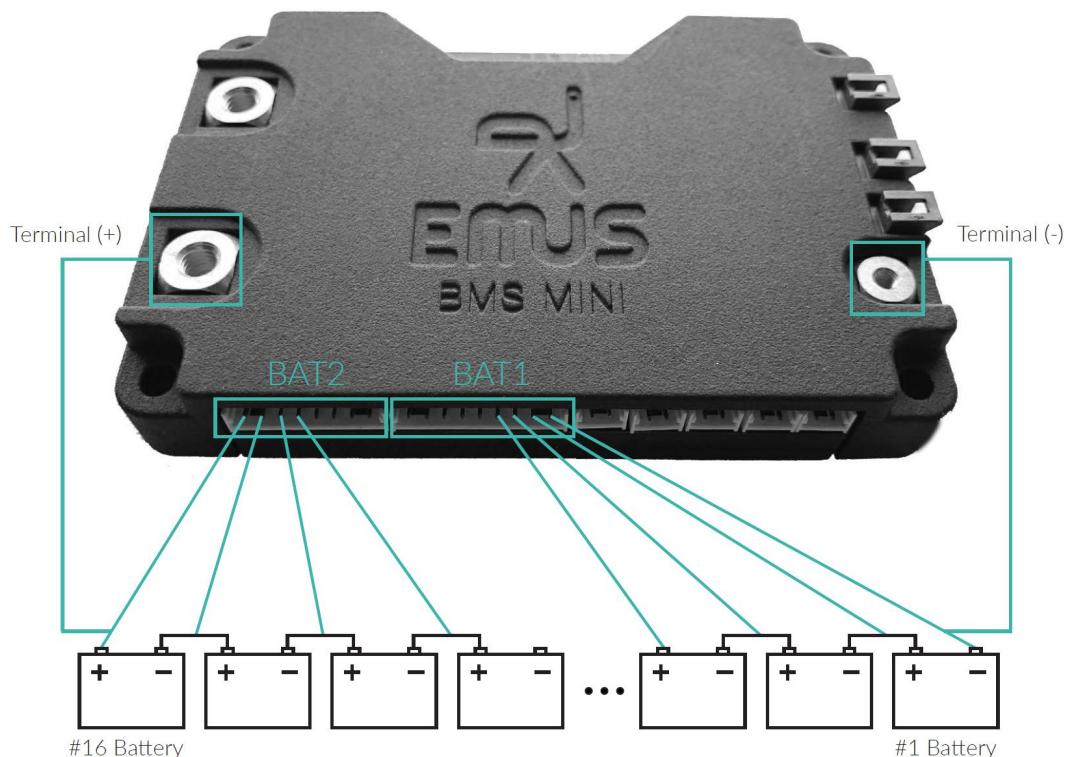


Figure 2.1: Battery connection diagram

Example 24 V system

In this example 7 Lithium Ion (Li-ion) battery cells are used to reach nominal total voltage of 25.9 V. In order to connect 7 battery cells only 8 pins of BAT1 connector is used. Remaining 9th pin and all BAT2 connector pins must be tied to positive potential of #7 Battery. Refer to figure 2.2.

Wiring steps:

1. Connect BMS mini "Terminal (-)" with "-" of #1 Battery;
2. Connect BMS mini "Terminal (+)" with "+" of #7 Battery;
3. Connect wires from BAT1 connector to battery cells in a series. From lowest (#1) to highest (#7) potential.
4. All remaining (unused) wires from BAT1 and BAT 2 connectors must be connected to positive potential of #7 Battery;

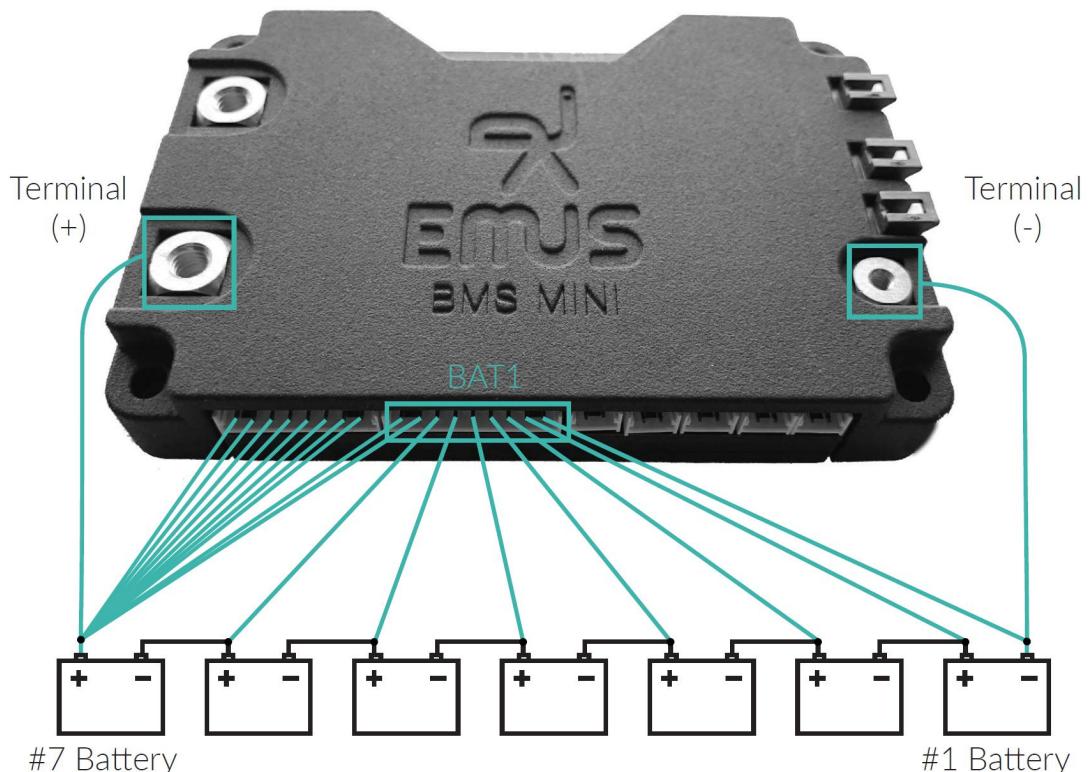


Figure 2.2: Example system 24 V (7 battery cells)

Example 36 V system

In this example 10 Lithium Ion (Li-ion) battery cells are used to reach nominal total voltage of 37.0 V. In order to connect 10 battery cells 9 pins of BAT1 connector and 2 pins of BAT2 connector must be used. Remaining 6 pins of BAT2 connector must be tied to positive potential of #10 Battery. Refer to figure 2.3.

Wiring steps"

1. Connect BMS mini "Terminal (-)" with "-" of #1 Battery;
2. Connect BMS mini "Terminal (+)" with "+" of #10 Battery;

3. Connect wires from BAT1 and BAT2 connectors to battery cells in a series. From lowest (#1) to highest (#10) potential.
4. All remaining (unused) wires from BAT2 connector must be connected to positive potential of #10 Battery;

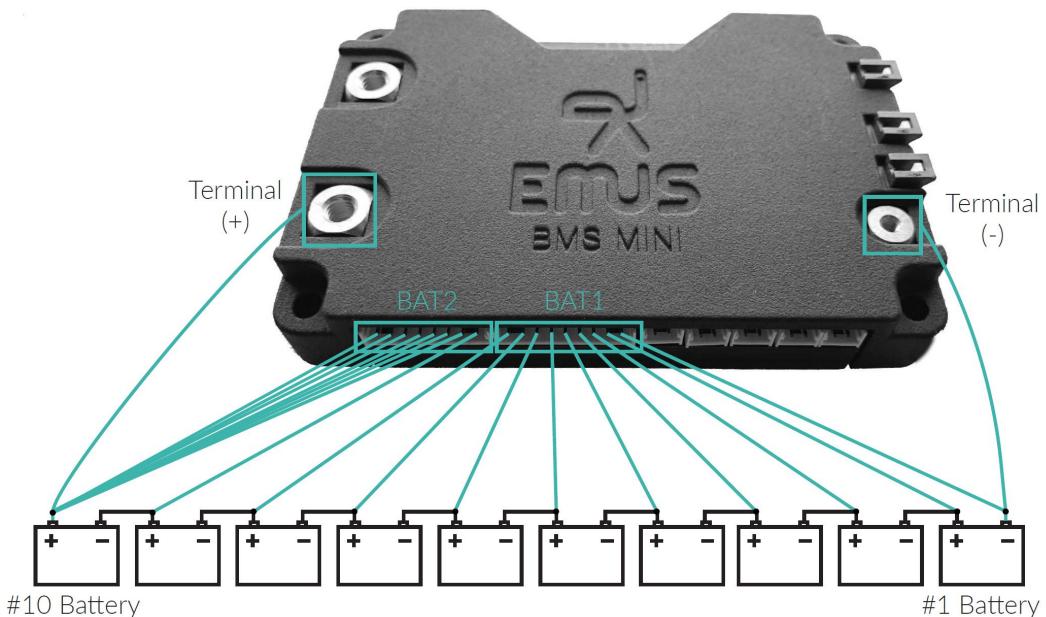


Figure 2.3: Example system 36 V (10 battery cells)

2.2 Connecting temperature sensors

On the bottom of the BMS mini (refer to figure 2.5) there are five 2-pin connectors dedicated to external temperature sensors. External temperature sensor is shown in a Figure 2.4.



Figure 2.4: External Temperature Sensor

Temperature sensors are easy to set-up, because they are designed to support "Plug and Play" functionality. You just simply need to connect provided external temperature sensors to any of these slots and no further configuration is needed. Sensors are hot-swappable meaning installation can be performed while system is powered. Use the same steps when you need to remove or replace these sensors. In Figure 2.5 is it shown that external temperature sensors can be mounted on battery cells or between them.

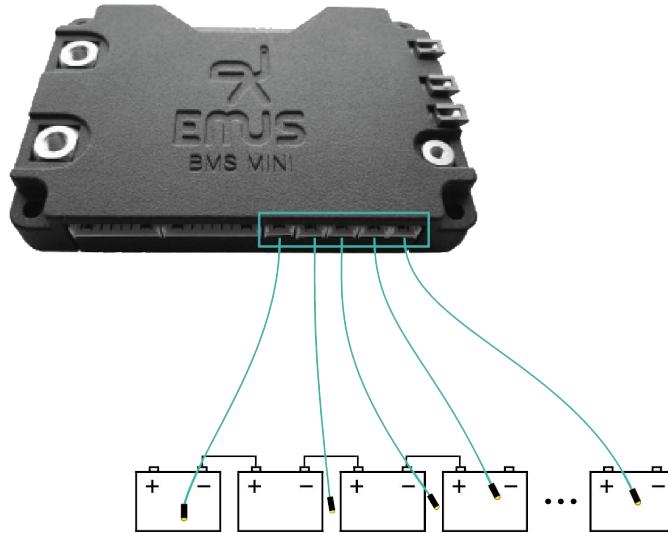


Figure 2.5: External Temperature Sensor installation diagram

2.3 Charger installation

Charging process control is one of the most important tasks that a battery management system must perform to ensure safe lithium battery operation, therefore it is very important to correctly select and connect a charging device in order to allow EMUS BMS mini to control it. The selection of a particular charging device should be done considering various aspects of the application, yet its output parameters are the most important from the battery management system's point of view. The maximum charger's output voltage should be slightly higher than the cell charge voltage specified in the cell specification sheet multiplied by the number of cells connected in series. The maximum charger's output current should not exceed the maximum charging current specified in the same specification sheet. Correct connection of different charging devices supported EMUS BMS mini is described in the following chapters.

2.3.1 Non-CAN based charger

Non-CAN charger can be integrated with EMUS BMS mini in 2 different scenarios: using additional components to control the charger or without control. Main differences of these two scenarios are described below:

1. When using Non-CAN charger without control BMS cannot perform charger switching, also battery pack does not reach full potential of balanced cells.
2. When using Non-CAN charger with additional components for control, BMS can perform charger switching, and total battery cell balance is reached, but with relatively slower balancing process.

Scenario 1 (uncontrolled Non-CAN charger)

In the following figure 2.6 a system using uncontrolled Non-CAN charger is presented. In this scenario Non-CAN charger is directly connected to the battery pack. BMS has no control over charger's output voltage or current. Therefore, when the battery pack is nearly fully charged these events will happen: because this type of charging is uncontrolled, balancing is not efficient and

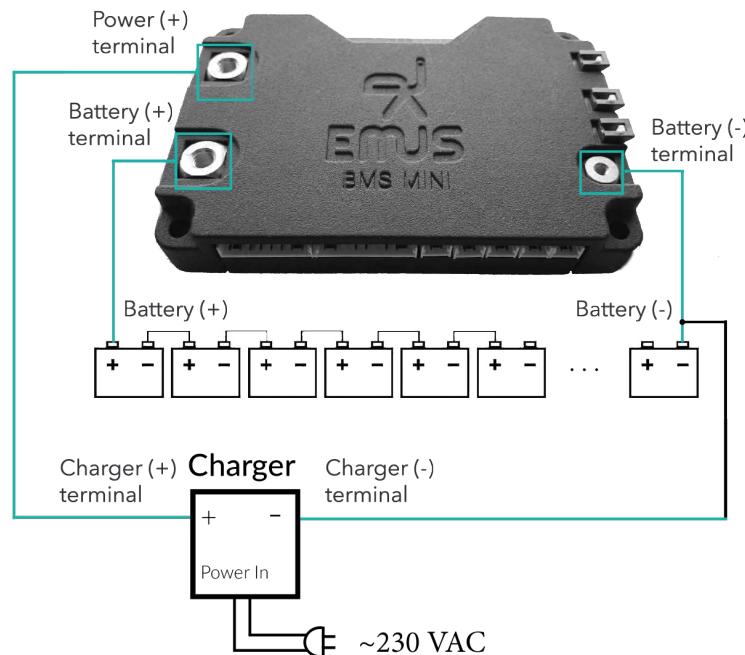


Figure 2.6: Uncontrolled Non-CAN charger installation diagram

eventually one of battery cells will be charged to its maximum voltage and when it tries to rise even more BMS will trigger 'Over-voltage' protection and internal contactor will disconnect a charger, which will finish charging process. For this set-up firstly connect battery to BMS mini: connect "Battery (-)" to "Battery (-) terminal" and "Battery (+)" to "Battery (+) terminal" using power cables. Now charger can be connected: using power cables connect "Charger (-) terminal" to "Battery (-)" and "Charger (+) terminal" to "Power (+) terminal".

Scenario 2 (controlled Non-CAN charger)

In the following figure 2.7 a system using controlled Non-CAN charger is presented. In this scenario Non-CAN charger is directly connected to the battery pack and controlled using low and high power relays. For this set-up firstly connect battery to BMS mini: connect "Battery (-)" to "Battery (-)"

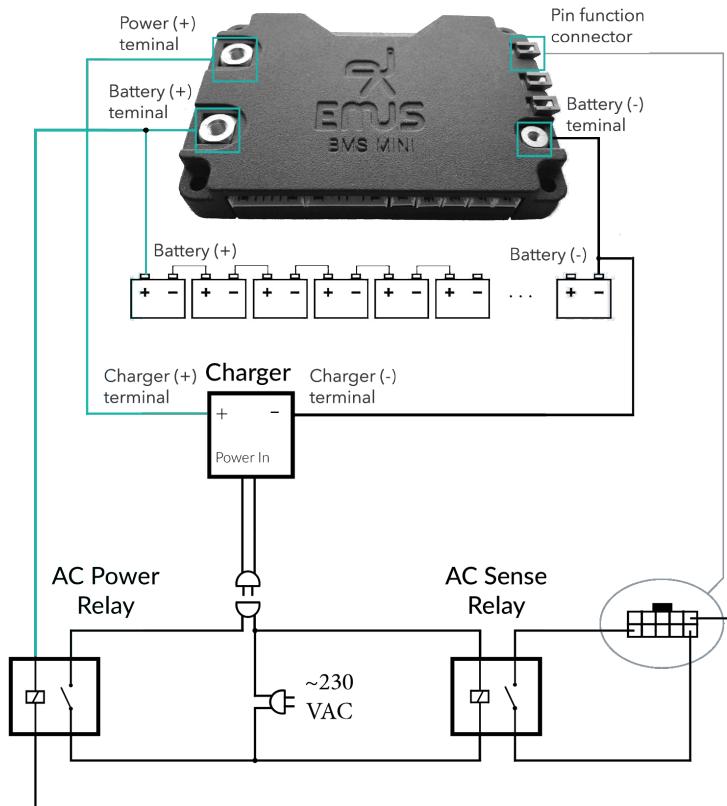


Figure 2.7: Controlled Non-CAN charger installation diagram

terminal" and "Battery (+)" to "Battery (+) terminal" using power cables. Now charger can be connected: using power cables connect "Charger (-) terminal" to "Battery (-)" and "Charger (+) terminal" to "Power (+) terminal". Now we will setup control/indication components. Low power AC Sense Relay of type NC (normally closed) should be connected in series to the AC Mains, which purpose is to signal whenever power is present. Connect one output of this relay to 'I1' pin of pin function connector, which is displayed in figure 2.8. Other output connect to '-' pin of the safe 10-pin connector. Use high power relay to connect Non-CAN charger as shown in figure 2.7. Connect one power relay input to "Battery (+) terminal" and another one to 'O1' pin of pin function connector. Wiring is completed what is left is to enable these "AC Sense" and "Enable Charger"

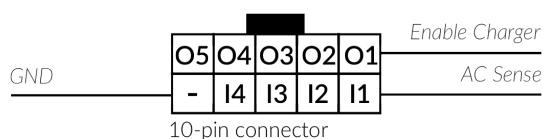


Figure 2.8: 10-pin Pin Function connector

pin functions on a mobile application. Refer to section [9.1](#) for how to download mobile application. Navigate to Configuration → Pin Functions and enable "AC Sense" function for pin "GPI1" and "Enable Charger" for "GPO1". Dimensioning and selection of the electromechanical contactor and other necessary components should be done according to the requirements of the particular system, and is out of the scope of this document.

Note! If voltage of the battery pack is greater than supply voltage of AC Power Relay, additional DC/DC converter should be used.

2.3.2 CAN based charger

Provided wiring connection between BMS mini and CAN Charger in figure [2.9](#) is only for reference, and should be done according to the general rules of correct CAN bus setup that are described in section [4.2](#). CAN charger is directly connected to a battery, but its control is performed over CAN Bus. Wiring diagram is shown in figure [2.9](#). Firstly connect battery to BMS mini: connect "Battery (-)" to "Battery (-) terminal" and "Battery (+)" to "Battery (+) terminal" using power cables. Now charger can be connected: using power cables connect "Charger (-) terminal" to "Battery (-)" and "Charger (+) terminal" to "Power (+) terminal".

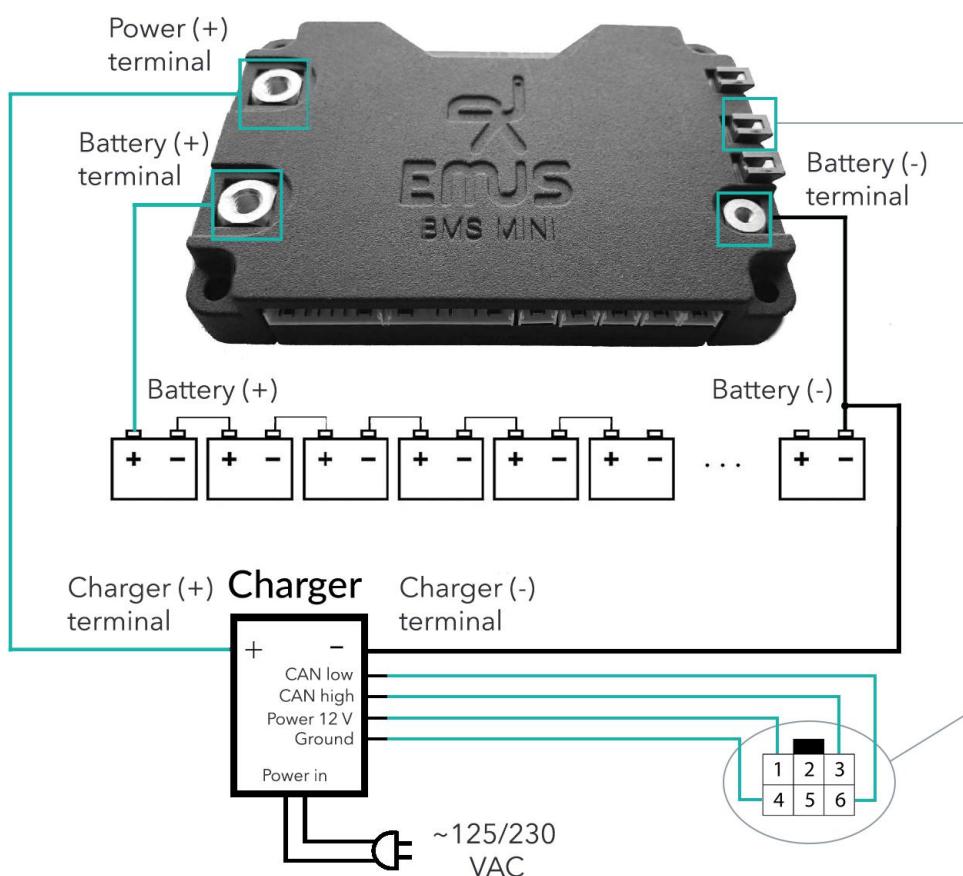


Figure 2.9: CAN charger wiring diagram

What is left is to wire CAN interface according to a CAN connection pinout shown in a figure [2.10](#).

1	2	3
4	5	6

Figure 2.10: CAN connector

1. Power supply (+12 V)
2. 120 Ω terminator jumper
3. CAN high signal
4. Ground (GND)
5. 120 Ω terminator jumper
6. CAN low signal

Connect 1st pin to power supply of 12 volts, 4th pin to ground terminal (0 volts). CAN uses two dedicated wires for communication, which are called CAN high and CAN low. Connect those with your charger CAN Bus interface or with common CAN Bus communication wires. Additionally BMS mini provides integrated CAN Bus terminating resistor. In order to use it just short 2nd and 5th pins together, and 120 Ω terminating resistor would be applied to CAN Bus.

2.4 Load installation

On the left side of EMUS BMS mini (refer to figure 2.11) there are 2 power terminals: one is dedicated to connect battery and another one is for connecting load. Before connecting any device (load) you must power-up the BMS mini itself. Therefore, connect battery pack power cables to BMS mini: "Battery (-)" with "Battery (-) terminal" and "Battery (+)" with "Battery (+) terminal" and BMS should be up and running. **Make sure that device (load) will not draw current immediately connected:** power switch is turned off or in electric vehicle case throttle is released. Firstly connect "Load (-) terminal" to "Battery (-)" and then "Load (+) terminal" to "Power (+) terminal" using power cables.

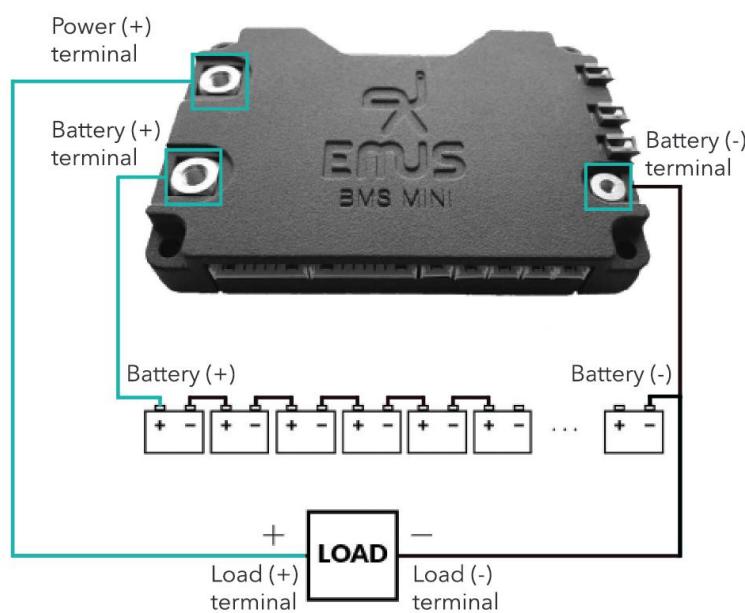


Figure 2.11: Load installation diagram

BMS mini supports "Contactor pre-charge" (refer to section 3.5), meaning BMS internal contactor will gently, without putting stress to internal components connect devices with load capacitance.

3 Core BMS functionality

3.1 Battery Monitoring

3.1.1 Voltage Monitoring

Battery cell voltage can be measured from 1.000 V to 4.500 V. Before final evaluation each battery cell is simultaneously sampled 32 times with a precision of 3 digits after decimal point in order to get the most precise and stable value. These measurements are performed at 32 Hz (31.25 ms) frequency. Settings for "Minimum Cell Voltage" and "Maximum Cell Voltage" parameter values are located in EMUS Mobile Application, Configuration page → Battery tab.

3.1.2 Current Measurement

EMUS BMS mini dual range integrated current sensor is an analog, hall-effect based current measurement device. The hall-effect measurement method also provides an inherent galvanic isolation between sensor and the conducting part.

There are two functionally identical types of the EMUS BMS mini dual range current sensor: internal and external. Internal current sensor works in a range from $-75A$ to $+75A$ and has current update rate of 1 kHz. External current sensor parameters depend on its sub-type. Current measurements have an accuracy of 1 digit after decimal point (e.g. 15.7 A) for all types of current sensors.

Table 3.1: External current sensor operating current range

From, A	To, A
$-200A$	$+200A$
$-800A$	$+800A$

Table 3.2: External current sensor current update rate

Communication type	Update rate, Hz
CAN	100
LIN	10

Either internal or external current sensor module continuously measures the analog signals given by current sensors using a high sample rate analog-to-digital converter peripheral, and periodically stores averaged measurement results for further processing. The averaging is needed in order to mitigate the effects of thermal, quantization and other noises. The most recent results of the measurement process are taken, verified for validity, and used for calculating the momentary battery current value.

Each external Current Sensor is available with CAN or LIN communication interface. Current Sensor based on CAN communication is recommended when power consumption is not an issue and high sampling-broadcasting rate is needed. On the other hand if power consumption is an issue then Current Sensor based on LIN communication is recommended, because it requires significant lower power for operation and communication.

In order to install external current sensor connect it to LIN / CAN Bus connector. If direct connection is not possible, a LIN / CAN Bus splitter should be used in order to interconnect additional bus node.

3.1.3 Temperature measurement

External temperature sensors are able to measure temperatures from -40 °C up to 150 °C. Measurements are performed 2 times a second ($T = 0.5s$). There are also several internal temperature sensors that measure temperature of internal device components. All of them are stationary and cannot be disconnected or altered.

Real time external and internal temperature readings can be found in Status page → Battery tab. Temperature readings are split in to two separate charts. Each chart displays aggregated minimum, maximum and average values of temperature.

3.2 State of Battery

3.2.1 Charge estimation

State of Charge estimation in EMUS BMS mini is mainly based on the coulomb counting technique. The coulomb counting is done in sync with the current update process every newly determined momentary current value is multiplied by the update period, and the result, is accumulated as Battery Charge value (in Ah). This value is later compared to "Capacity" configuration parameter value in order to determinethe SoC expressed in percentage.

3.2.2 Health estimation

TBD

3.3 Charging process

BMS controls charging process and regulates output current of the charging device according to feedback of measured battery parameters. It ensures that the battery is charged safely and the battery cell voltages are correctly balanced after the charging process is finished. Regardless of the charging device type, charging process is divided into six stages:

1. "**Pre-Heating**" stage is entered when the minimum temperature value of all system temperature sensors is lower than the value of "Minimum Charging Temperature" parameter, meaning that the battery is too cold to be safely charged. Therefore during this stage BMS attempts to warm it up by activating "Heater" function which can be enabled using pin functions. This function is indended for switching third-party heating devices on and off.
2. "**Pre-Charging**" stage is entered then the minimum cell voltage is lower then Pre-Charge Threshold" parameter value. This condition is met only when the battery cell is deeply discharged, therefore during this stage the battery is charged with a reduced current in order to avoid heat development inside the battery cells due to their increased internal resistance.
3. "**Charging**" stage is entered if the maximum battery cell voltage is less than "Maximum Cell Voltage" parameter value and no other stage conditions are met. This indicates that no special precautions are needed in order to safely charge the battery, therefore during this stage the battery is charged with the highest possible current. Highest current depend on charging device and Maximum Charging Current" parameter value.

4. "**Balancing**" stage is entered when the maximum cell voltage is more than or equal to the "Maximum Cell Voltage" parameter value. The balancing threshold is by default equal to "Maximum Cell Voltage" parameter value as well. When balancing condition is active BMS starts to divert the charging current for each battery cell through shunt resistors in attempt to prevent the cell voltages from rising further. At the beginning of this stage the charging device is kept on until the maximum cell voltage starts to exceed the "Maximum Cell Voltage" parameter value by more than 10 mV, even though the corresponding battery cell is being balanced. Then the charging device is turned off and the balancing threshold is set to "Minimum Cell Voltage" plus the value of "Voltage Disbalance" parameter (but not higher than "Maximum Cell Voltage" parameter value) in order to dissipate the energy difference between cells as heat. At the end of this phase the difference between minimum and maximum cell voltages is lower than the "Allowed Disbalance" parameter value, then this stage is over, otherwise the charging device is turned on again and this process repeats.
5. "**Finished**" stage is entered whenever the "Balancing Stage" is completed. It indicates that the charging process is complete, therefore during this stage the charging device, regardless if its type, is disconnected from the battery pack by opening the charging contactor.
6. "**Error**" stage is entered if one of the several pre-defined critical conditions are met during the charging process.

Each charging stage persists until its entering condition is valid. The order in which charging stages take place is not strictly defined. Naturally, they follow the order as they are listed above, but it can vary depending on the situation. For safety reasons BMS does not allow to change any configuration parameters during the charging process.

3.3.1 Using Non-CAN charging device

Basic charging devices that do not have any EMUS BMS compatible interface for controlling their output current and voltage (also referred to as Non-CAN charging devices) are controlled by utilizing a special algorithm to turn them on or off using a switching device that is driven by a general purpose output pin mapped with "Charger Enable" pin function. The BMS acknowledges the connection and disconnection of such charging device whenever a corresponding high/low signal is detected on a general purpose input pin mapped with "AC Sense" function;

3.3.2 Using CAN charging device

Charging devices that are equipped with a CAN interface (or simply CAN chargers) are controlled by sending the requested output voltage and current values to them in a CAN message using a protocol that is specific to a particular charger.

Currently EMUS BMS mini officially supports the following CAN chargers:

- Elcon

BMS acknowledges that a CAN charger is connected when it receives a particular CAN message from a charger. Depending on the charger model, the charger transmits this message either by itself (periodically), or as a response to a requested CAN message from BMS. Disconnection is acknowledged if BMS does not receive any CAN message from the charger for more than 15 seconds. Consequently, the "Pin Function: AC Sense" has no meaning when using this type of charging device.

3.3.3 Configuration

All configurations for charging can be made using EMUS mobile application. These configurations are located in Configuration page → Charging tab and consists of "Voltage Settings" and "Current Settings".

Voltage Settings group has the following parameters:

- Balancing voltage threshold — battery cells voltage balancing is enabled on battery cells, which voltage is higher than this threshold and out of "Voltage disbalance" range related to other battery cells.
- Recharging voltage threshold — battery pack charging is reinitiated when "Minimum Cell Voltage" is below this threshold.
- Voltage disbalance — maximum allowed voltage difference between current minimum and maximum battery cell voltages.

Current Settings group has the following parameters:

- Maximum charging current (continuous) — maximum allowed continuous charging current.
- Maximum discharging current (continuous) — maximum allowed continuous discharging current.

3.4 Battery Protections

During charge and discharge EMUS BMS protects the battery cells from an operation beyond certain limits of its parameters: voltage, current, temperature. Description and configuration for each protection is described in the following chapters.

3.4.1 Cell Over-Voltage Protection

Cell Over-voltage protection prevents the battery cells from being overcharged during regenerative process, and is activated if the voltage of at least one of the battery cells is above the threshold set by "Maximum Cell Voltage". When protection is triggered integrated/external contactor disconnects charger from the battery pack to prevent any damage to the battery cells. When voltage of the battery cells, which triggered protection, drops below this voltage threshold parameter, contactor connects charger back and system recovers from the triggered protection.

3.4.2 Cell Under-Voltage Protection

Cell Under-voltage protection prevents the battery from being discharged further if the voltage of at least one of the battery cells is below the threshold set by the "Minimum Cell Voltage" parameter. When protection is triggered integrated/external contactor disconnects load (motor) from the battery pack to prevent deep depletion of the battery cells. When charger is connected and prepared to charge the battery pack, contactor connects load back. System recovers from this protection when voltage of battery cells, which invoked this protection rise above mentioned threshold parameter.

3.4.3 Charge Over-Current Protection

Charge Over-Current protection disconnects charger contactor or disables charger itself if pin function "Charger enable" is activated whenever the measured charge current is above the threshold set by the corresponding "Activation Threshold" parameter value, thus preventing the high currents during regenerative processes from potentially damaging the battery cells.

3.4.4 Discharge Over-Current Protection

Discharge Over-Current protection is activated if the measured discharge current is above the threshold set by the corresponding "Activation Threshold" parameter value, thus preventing the battery from being discharged at a rate that is higher than specified by the battery cell manufacturer.

3.4.5 External Over-Temperature Protection

External Over-Temperature protection prevents the battery from being operated when the temperature measured by one of the external temperature sensors is above "Activation threshold" parameter value, which may indicate an unexpected heat development somewhere in the battery.

3.4.6 External Under-Temperature Protection

External Under-Temperature protection prevents the battery from being operated when the temperature measured by one of the external temperature sensors is below "Activation threshold" parameter value, which indicates that environment is too cold for battery exploitation.

3.4.7 Internal Over-Temperature Protection

Internal Over-Temperature protection prevents the device from being operated under high temperature, which could build-up if heat dissipation is not performed well due to unexpected heat development inside device. Protection is activated when value of measured internal temperature is above "Activation Threshold" parameter value.

3.4.8 Configuration

Settings that regulate the behavior of the protections can be found in the Configuration page → Protections tab and consists of six sets of parameters for each different protection type. Each set contains five of the following parameters:

- Enable/Disable protection;
- Enable deactivation
- Activation Threshold;
- Deactivation Threshold;
- Activation Delay;
- Deactivation Delay.

All thresholds and delays are configured independently for each protection. All protections are enabled by default, but can be disabled individually if necessary."Activation Threshold" and "Deactivation Threshold" parameters, allow to create hysteresis between activation and deactivation values. BMS is forced to tolerate activation condition for as long as corresponding "Activation Delay" parameter value before activating the protection. Likewise, the deactivation condition has

to persist for as long as the corresponding "Deactivation Delay" parameter value for the protection to be deactivated. When Enable deactivation is activated, this protection will not recover even if its recovery conditions are met, therefore protection must be reset manually.

The possible value range for the "Activation Delay" and "Deactivation Delay" parameters is from 0 to 600 s with a step of 1 millisecond.

The possible and recommended value range for the "Activation Threshold" and "Deactivation Threshold" parameters depend on the corresponding protection type:

- For "Cell Under-Voltage" and "Cell Over-Voltage" protections both parameters can have a value from 2.000 to 4.500 V. However recommended values should be set according to discharge and charge cut-off voltage values that are defined in the manufacturer provided specification sheet of the battery cells used in the battery pack;
- For "Discharge Over-Current" and "Charge Over-Current" protections the range of possible values of the "Activation Threshold" parameter is from 0.1 to 800.0 A, depending on the selected EMUS contactor model;
- For "External Over-Temperature" parameter can have a value from 20 to 155 °C. Recommended value is 60 °C.
- For "External Under-Temperature" parameter can have a value from -40 to 10 °C. Recommended value should be set according to minimum operating temperature value that is defined in the manufacturer provided specification sheet of the battery cells.

The optimal values for these parameters, as well as the necessity of each type of protection should be assessed according to the design and requirements of the system in which EMUS BMS is used, or determined experimentally.

3.5 Contactor pre-charge

In a lot of different applications the battery that is managed by EMUS BMS connects to a load that has a substantial input capacitance. In such case, it is often desirable to limit the high in-rush current that occurs when the main contactor is closed in order to reduce stress to the internal components of the load device and prevent the contactor from welding. For that reason, EMUS BMS mini offers a very straightforward contactor pre-charge feature (not to be confused with "Pre-Charging stage" that occurs during the charging process).

This feature works by constantly sampling voltage on contactor from load device side while slowly closing contactor providing small current to pass through. When voltage difference between battery and load device input capacity is less than 10%, contactor is fully closed.

4 Data interfaces

BMS mini uses CANopen protocol for communications through listed interfaces (except LIN). Device has its object dictionary supporting various parameters viewing and configuring. Each interface carries CANopen packets and has access to all available device features. All interfaces can be accessed asynchronously and independently to each other.

4.1 Wireless smartphone connectivity

2.4 GHz integrated wireless interface is designed to connect with smart-phones and PCs supporting the same wireless technology. "EMUS BMS mini" application has to be installed in order to connect BMS mini device used for information display and configuration. Smartphone acts as a CANopen client and communicates through EMUS BMS mini object dictionary. Interface works as serial transmission channel and transfers standard CANopen packets back and forth. Wireless interface also enables features like discovering currently enabled BMS mini devices in range and displays their customizable names and serial number for easier identification. It's worth notice that only one wireless client (e.g., smart-phone) can be connected at the time. BMS mini will not be discoverable until primary device disconnects. However, other interfaces will still be available.

4.2 CAN

The CAN bus has been widely adopted in industrial, automotive, and instrumentation applications due to the inherent strengths of its communication mechanisms, however its reliability will be compromised if it is not set up correctly. CAN-equipped Emus BMS components are designed to be used in high-speed CAN networks, such as the one specified by the ISO 11898-2 standard. This standard defines a single line structure network topology in which the bus lines are terminated at their furthest ends by a single termination resistor, as shown in figure 4.1.

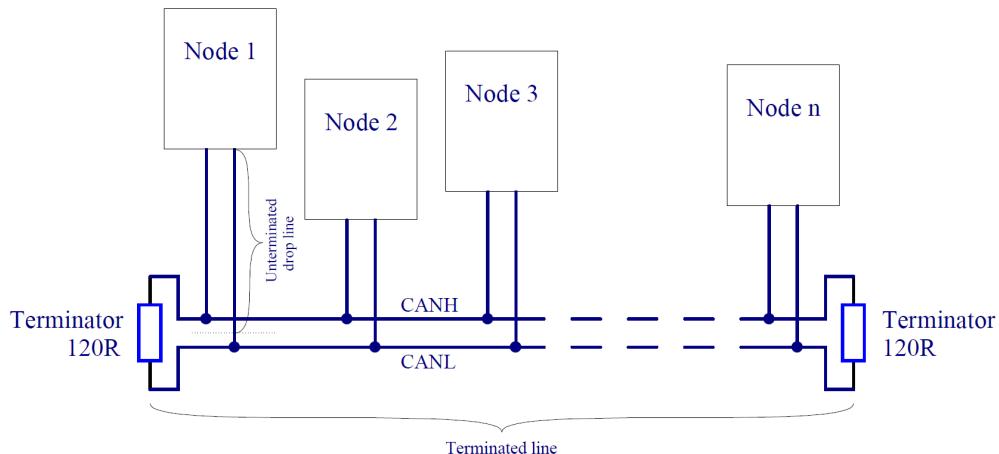


Figure 4.1: High-speed CAN network specified in ISO-11898-2 standard

The maximum total bus length and maximum lengths of a single unterminated drop line and all unterminated drop lines together of a CAN network to which Emus BMS components are connected are presented in the Table 4.1. Maximum total bus length is essentially limited by propagation

delays of the used CAN transceiver and transmission line, and CAN bit timing settings used in CAN-equipped Emus BMS components. In practice however, lengths with which CAN communication is reliable may be lower due to use of low grade cables or a high number of connected nodes, therefore it is recommended to choose the length with the maximum possible reserve when designing the CAN network. It is also important to note that unterminated drop lines contribute to the total bus length and thus limit the maximum length of the terminated line.

Table 4.1: Maximum bus line lengths, calculated based on the used CAN bit timing setting, considering that a twisted-pair cable with a typical propagation delay of 5 ns/m is used. L_U - maximum length of a single unterminated drop line, $\sum L_U$ - maximum length of all unterminated drop lines together.

Baud rate	L_U	$\sum L_U$	Max total bus length
1 Mbit/s	2 m	10 m	20 m
800 kbit/s	3 m	15 m	32 m
500 kbit/s	3 m	15 m	45 m
250 kbit/s	6 m	30 m	120 m
125 kbit/s	12 m	60 m	270 m
50 kbit/s	32 m	160 m	770 m

Ideally the topology of the actual CAN network should be as close as possible to a single line structure, since unterminated drop lines cause signal reflections to occur on the bus, and the longer they are, the more likely it is for the reflections to continue long enough to cause the node receivers to misread the signal levels. In practice however, the network is often designed to slightly deviate from ideal topology for easier installation, yet both the length of a single drop line and the cumulative length of all drop lines on the bus should not exceed certain limits, otherwise the reflections may cause communication errors even though the line is properly terminated. The maximum values of these lengths in Table 4.1 are calculated based on the bit timing settings used in CAN-quipped Emus BMS Components, which were chosen according to the recommendations in CiA (CAN in Automation) 301 standard, and are optimal when nodes from different manufacturers are connected to the same CAN network.

According to high-speed transmission specification in ISO11898-2 standard, both ends of the CAN bus must be terminated in order to minimize reflections and ensure that both lines are correctly returned to a recessive state, because any node on the bus may transmit data. The termination resistors should match the characteristic impedance of the cable, although the recommended value is nominally 120Ω (100Ω minimum and 130Ω maximum). There should not be more than two terminating resistors in the network, regardless of how many nodes are connected, because additional terminations place extra load on the drivers. ISO-11898-2 standard also recommends not integrating a terminating resistor into a node but rather using standalone termination resistors. This concept helps to avoid a loss of a termination resistor if a node containing that resistor is disconnected, and prevents connecting more than two of them to the bus or locating them at other points in the bus rather than at the furthest ends.

Maximum number of nodes in a CAN network is limited by their finite differential input resistance that loads the line and decreases the signal amplitude, therefore it depends on the driving capability of the used CAN transceiver. The manufacturer of the transceivers used in CAN-equipped Emus BMS components specifies that it will drive a minimum load of 45Ω , allowing a maximum of 112 nodes to be connected, given that the differential input resistance of each node on the bus is not less than $20k\Omega$ and 120Ω termination resistor are used.

In order to ensure the robustness and reliability of the CAN network regardless of the conditions in which it will be used, it is recommended to use a shielded twisted pair cable to implement it. Due to space saving reasons the CAN interface is populated only on a single connector in all CAN-

equipped Emus BMS components, therefore they should be connected to the bus either at its ends, or by branching the bus cable somewhere in the middle. When using the latter method, each wire of the branch cable, including the shield, should be connected to corresponding wire of the main bus cable by using a T connector, wire tap splices, or in the worst case, by soldering the wires together and covering them in heat-shrink tube. The shield should be grounded at a single point only, ideally as close as possible the output of the power supply that powers the nodes connected to the CAN network in order to avoid ground loops.

4.2.1 Installation

TBD

4.2.2 Configuration

Current baudrate — 250 kbps

TBD

5 Remappable GPIO Functions

5.1 Description

BMS mini supports remappable pins, which can be mapped with various different functions during configuration. The default function of one pin can be remapped onto another pin. These pins are also further divided into input and output categories. Each pin depending on its category has a set of standard and special mappable functions. Functions that fall in standard set are intended for driving relays, indicators, etc., reading or transmitting various logic signals from/to third-party devices. Functions that fall in special set are intended to control special third-party devices or read their complex signals.

There are 9 remappable pins divided into two groups: inputs (GPI1 ... GPI4) and outputs (GPO0 .. GPO5) refer to figure 5.1 for detailed overview. All functions are unique, so they can only be mapped once, meaning there can only be 1 pin mapped with particular function at a time. Tables 5.1, 5.2, 5.3 and 5.4 contains all currently supported pin functions.

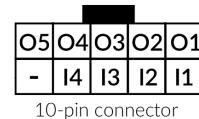


Figure 5.1: Pin function connector pinout

Table 5.1: List of standard set input functions

Pin function	Description
Ignition	Used for reading ignition state. When active BMS enables additional features and/or changes function priorities
AC Sense	Used for sensing when AC Mains is present to supply power for Non-CAN charger
Protection Reset	Used when user wants to clear all occurred protections

Table 5.2: List of special set input functions

Pin function	Description
None	-

Table 5.3: List of standard set output functions

Pin function	Description
Charging indication	Used for indicating charging process
Protection indication	Used as indication when protection occurs

Figure 5.2 shows possible ways how to configure input and output pins. Each input pin function can configure its input to accept voltage higher than 3.3 volts, meaning when high voltage is applied to input it would read high level signal, and when no voltage is supplied it would read low level signal (refer to 5.2 (a)). Input pin function can also be configured in a way that no external voltage would be needed. In this case when input is connected to ground it would read low level signal and when it is left floating input would read high level signal (refer to 5.2 (b)). All output pin functions are configured the same to use 'open-drain' technique. **Note!** $V_{max} \leq 70\text{ V}$.

Table 5.4: List of special set output functions

Pin function	Description
State of Charge indication	Used to generate pulse-width-modulated signal from 0 volts to total voltage of Battery pack. When driving an analog fuel gauge the duty cycle of the generated PWM signal is directly proportional to the estimated battery state of charge

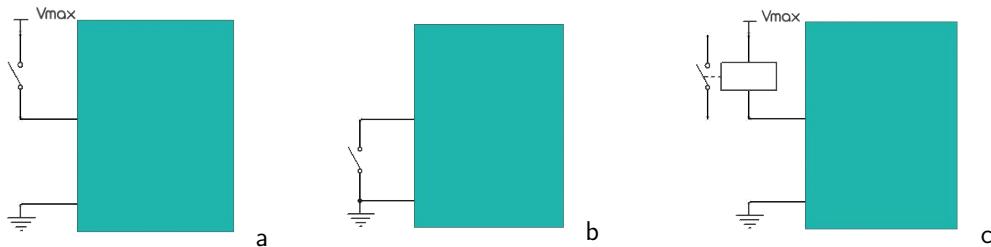


Figure 5.2: Input and output pin configuration: a) High voltage sensing input, b) Ground sensing input, c) High voltage output

5.2 Configuration

Using EMUS BMS mini mobile application each pin can be configured individually and effortless:

- In the main menu locate Configuration page → Pin Functions tab;
- There will be all available input and output pins with programmable functions. Select a pin which function you would like to change.
- In the resulting drop-down window a list of all currently available functions for this pin will be listed. Simply select new function and it will be automatically configured and enabled.
- Each pin function has additional parameters: e.g. functionality inversion, input sensing type... Therefore it can be additionally configured when needed.

Note! Pay attention to input pin function sensing type. If input function is configured with Voltage sensing it means pin is sensing high voltage, and if configured as Ground sensing - pin is sensing ground (0 V). When input pin is configured for ground sensing, and high voltage is applied it will result in damaging the interior components of this input pin.

6 Analytics

6.1 Statistics

For diagnostic purposes, system keeps track of various pre-defined battery and BMS operation statistics and stores them internally. Each statistic, depending on its type, can consist of a corresponding main value, additional value, and a timestamp. A list of all statistics is provided in Table 6.1.

Table 6.1: List of statistics and their descriptions

ID	Statistic	Description
1	Total discharge	The total amount of charge transferred out of the battery in Ah (or kWh if normal range has been overflowed).
2	Total charge	The total amount of charge transferred into the battery in Ah (or kWh if normal range has been overflowed).
3	Total discharge energy*	The total amount of energy transferred out of the battery in Wh (or kWh if normal range has been overflowed).
4	Total charge energy*	The total amount of energy transferred into the battery in Wh (or kWh if normal range has been overflowed).
5	Total discharge time*	The total amount of time when negative (discharge) current was measured in seconds (or hours if normal range has been overflowed).
6	Total charge time*	The total amount of time when positive (charge) current was measured in seconds (or hours if normal range has been overflowed).
8	Max Discharge Current	The highest recorded discharge current value. This statistic also contains the timestamp of when the value was recorded.
9	Max Charge Current	The highest recorded charge current value. This statistic also contains the timestamp of when the value was recorded.
10	Min Cell Voltage	The lowest recorded cell voltage. Additionally contains the cell number and timestamp of when this value was recorded.
11	Max Cell Voltage	The highest recorded cell voltage. Additionally contains the corresponding cell ID and timestamp of when this value was recorded.
12	Max Cell Voltage Difference	The highest recorded difference between cell voltages. Additionally contains the corresponding minimum and maximum cell voltages, ID of the cell with minimum voltage, and timestamp of when these values were recorded.
13	Min Pack Voltage	The lowest recorded battery pack voltage. Additionally contains timestamp of when this value was recorded.
14	Max Pack Voltage	The highest recorded battery pack voltage. Additionally contains timestamp of when this value was recorded.
15	Min external temperature	The lowest recorded external temperature. Additionally contains the corresponding sensor ID and timestamp of when this value was recorded.
16	Max external temperature	The highest recorded external temperature. Additionally contains the corresponding sensor ID and timestamp of when this value was recorded.
17	Max external temperature difference	The highest recorded difference between temperature of sensors. Additionally contains timestamp of when this value was recorded.
18	Under-voltage protection count	The number of times Under-Voltage protection has been activated. Additionally contains the timestamp of the last occurrence.

19	Over-voltage protection count	The number of times Over-Voltage protection has been activated. Additionally contains the timestamp of the last occurrence.
20	Discharge over-current protection count	The number of times Discharge Over-Current protection has been activated. Additionally contains the timestamp of the last occurrence.
21	Charge over-current protection count	The number of times Charge Over-Current protection has been activated. Additionally contains the timestamp of the last occurrence.
22	Cell Over-Temperature protection count	The number of times Over-Temperature protection has been activated. Additionally contains the timestamp of the last occurrence.
25	Pre-heat stage count	The number of time the "Pre-Heating" stage of the charging process has been entered.
26	Pre-charge stage count	The number of time the "Pre-Charging" stage of the charging process has been entered.
27	Charging stage count	The number of time the "Charging" stage of the charging process has been entered.
28	Balancing stage count	The number of time the "Balancing" stage of the charging process has been entered.
29	Charging finished count	The number of time the "Charging Finished" stage of the charging process has been entered.
30	Charging error occurred	The number of time the "Charging Error" stage of the charging process has been entered.
32	Charge restarts count	The number of times the charging process automatically restarted when maximum cell voltage dropped below "Recharge Voltage" parameter value.
33	Over-Temperature protection count	The number of times Over-Temperature protection has been activated. Additionally contains the timestamp of the last occurrence.
34	Min Internal Temperature	The lowest recorded internal temperature. Additionally contains timestamp of when this value was recorded.
35	Max Internal Temperature	The highest recorded internal temperature. Additionally contains timestamp of when this value was recorded.

6.2 Events

During operation, BMS keeps a log of the most recent events internally. It consists of 128 entries, each of which stores an event type identifier and occurrence timestamp. Once all 128 entries are filled, any new event replaces the oldest entry. All event types are described in the Table 6.2.

Table 6.2: List of events and their descriptions

ID	Event	Description
1	Cells voltage critically high	"Cell Over-Voltage" protection has been activated
2	Critical high voltage recovered	"Cell Over-Voltage" protection has been deactivated
3	Cells voltage critically low	"Cell Under-Voltage" protection has been activated
4	Critical low voltage recovered	"Cell Under-Voltage" protection has been deactivated
5	Charge current critically high	"Charge Over-Current" protection has been activated
6	Charge critical high current recovered	"Charge Over-Current" protection has been deactivated
7	Discharge current critically high	"Discharge Over-Current" protection has been activated
8	Discharge critical high current recovered	"Discharge Over-Current" protection has been deactivated
9	External temperature critically high	"External Over-Temperature" protection has been activated
10	External temperature recovered	"External Over-Temperature" protection has been deactivated
11	External temperature critically low	"External Under-Temperature" protection has been activated
12	External temperature recovered	"External Under-Temperature" protection has been deactivated
13	Internal temperature critically high	"Internal Over-Temperature" protection has been activated
14	Internal temperature recovered	"Internal Over-Temperature" protection has been deactivated
15	Internal temperature critically low	"Internal Under-Temperature" protection has been activated
16	Internal temperature recovered	"Internal Under-Temperature" protection has been deactivated
17	User Connected	"User has connected to the BMS"
18	User Disconnected	"User has disconnected from the BMS"
19	Firmware Updated	BMS firmware has been updated
20	Power up	BMS was powered-up
21	Contactor Emergency Cut-off	Contactor cut-off due to incorrect pre-charging conditions
22	Contactor Soft-start timeout	Contactor pre-charging was taken too long time
23	Charging finished	Charging process has been finished
24	Charging started	Charging process has started
25	Charging error	Charging process has stopped due to an error
26	Cells Count Mismatch	"Cells Count Mismatch" protection has been activated
27	Cells Count Mismatch Recovered	"Cells Count Mismatch" protection has been deactivated
28	Forced protection deactivation	All protections have been cleared manually

7 Status Parameters

Main BMS monitoring statuses and states are grouped into 4 groups. Each of the groups are described in the following lists.

Battery group:

- State of Charge — indicates remaining charge in the battery pack. Measured in %.
- Energy Left — remaining energy in the battery pack. Measured in Wh.
- Total Energy — total energy of the battery pack. Measured in Wh.
- Cells voltage — voltage of all available battery cells. Measured in V.
- Min. Cell voltage — minimum battery cell voltage. Displayed in V.
- Max. Cell voltage — maximum battery cell voltage. Displayed in V.
- Average cell voltage — average voltage of all battery cells. Displayed in V.
- Total cell voltage — total voltage of all battery cells. Displayed in V.
- External Temperature — temperature of all available external temperature sensors. Displayed in °C.
- Min. External temperature — minimum temperature of external temperature sensors. Displayed in °C.
- Max. External temperature — maximum temperature of external temperature sensors. Displayed in °C.
- Average external temperature — average temperature of all external temperature sensors. Displayed in °C.
- Internal temperature — internal temperature of device itself. Displayed in °C.

Charging group:

- Charging stage — current battery pack charging stage.
- Charging duration — current duration of charging.
- Last charging error — last error occurred during charging.
- Charging voltage — voltage supplied by charging device. Measured in V.
- Charging current — current supplied by charging device. Measured in A.
- Longest charging duration — longest charging duration of all charging times. Displayed as time format (HH:MM:SS).
- Shortest charging duration — shortest charging duration of all charging times. Displayed as time format (HH:MM:SS).
- Total charging duration — sum of charging duration of all charging times. Displayed as time format (HH:MM:SS).

- Charging cycle count — count of charging times.
- Max. Charging current — Maximum registered charging current supplied by charging device.
- CAN charger connection state — presence of CAN charging device.
- Connected CAN charger model — CAN charging device model.
- CAN charger set voltage — voltage set for CAN charging device. Displayed as V.
- CAN charger set current — current set for CAN charging device. Displayed in A.
- CAN charger error — last CAN charging device charging error.

Protections group consist of: Under-voltage, Over-voltage, Charging over-current, Discharging over-current, Ext. over-temperature, Ext. under-temperature, Int. over-temperature, Int. under-temperature. Each entry shows whether protection is active or not.

8 Maintenance

8.1 Firmware Update

Device supports firmware updating, released by the manufacturer. All process is performed in Android application, allowing user to update to the latest firmware automatically, or manually to the previous firmware version.

All update process is performed over wireless connection. During procedure, BMS device will not be available and whole process could take up to 2 minutes in average. It is recommended to stay close to a device for maximum signal strength and transfer speed. Also, update process is secure. Connection loss or other situations will not brick a device. In case of failure, you will be able to restart the update process.

"Device Firmware Section" and "Latest Firmware Section" contains current and latest firmware versions respectively and also firmware release version.

Application periodically checks for latest device firmware. If a new one is available a [Download](#) button will appear. After pressing it, firmware package will be started to download and stored inside Android device internal memory. When a package is downloaded, you can start update process any time, by clicking a button [Start device update](#). Also, each firmware package has it's release notes. You can view it by clicking "View release notes" button.

Device firmware can only be updated using user with administrative privileges. Follow these steps in order to update to the last available firmware version:

1. In EMUS mobile application navigate to Menu → Update page.
2. Press [Download](#) button and wait until latest firmware file is downloaded.
3. Press [Install](#) button and wait until device firmware is updated.

It is recommended to always use the latest firmware version, but if you have other version of firmware, you can manually update BMS device by following these steps:

1. Click on [Load firmware image](#) button.
2. Browse for a firmware file stored inside Android device memory. File is identified by it's name.
E.g. "EMUS_BMS_mini_v1.6.4.zip".
3. After selecting a file, click on [Start firmware update](#) button and updating process will be started.

8.2 Password protection

This device is equipped with protection from unauthorized access. The request to input password will be prompted during connection to a device. Without authorization application will not be able to access certain information or functions. By default this feature is disabled. The entered password is encrypted with one way hashing algorithm and stored inside device memory. Plain password will not be visible to any user type. In case of lost password, hard reset of device must be performed. For better security, use longer password with special symbols.

8.2.1 User types

The following supported types of users in the system which differ in control access level are described below:

Administrator — has the highest control access level. Administrator is able to view and edit all parameters including other Non-Administrator users. Password protected login for this user is required.

Guest — has the lowest control access level. Guest is only able to view certain parameter, no modifications to system is allowed. Password protection login for this user is optional and is not required.

8.2.2 Enabling password protection

Follow these steps in order to enable password protection:

1. Connect to a device as Administrator.
2. Go to Menu → Profile.
3. In Authorization section mark "Enable authorization" check-box to enable authentication.
4. Type in Administrator's password.
5. Mark "Allow Administrator Auto-Login" check-box in order to remember Administrator's password on each login. Otherwise, it will be requester every time. (optional)
6. Mark "Enable Guest User" check-box to enable Guest user. (optional)
7. Mark "Password protected" check-box to protect Guest user with a password. (optional)
8. Type in Guest User password.

After selecting required authentication configuration, click **Submit** button to apply changes. On next connection, device authentication will behave differently, according to chosen configuration.

8.2.3 Logging in

If password authorization is enabled, device could request Guest's or Administrator's password in order to connect. Follow these steps to authorization connection:

1. Click on selected device to connect.
2. Select which user type will be used. (Guest User is showed only if enabled).
3. Type in a password. (Required if password protection is set).
4. Click **"Login"** button.

8.3 Time and Date

BMS mini system has it's own time and date clock used to track exact occurrences of events and statistic values update. The time is displayed inside application menus or alongside related records. The main time details and configuration can be found in Profile menu -> Time window. This windows consist of these fields:

1. System Time
2. System Uptime
3. Date view
4. Set BMS time

Item 1: displays current date and time that is known to BMS device. If "Time not set" or incorrect time is shown, it's needed to be adjusted by pressing **Set BMS time** button (refer to Item 4).

Item 2: displays uptime counter in seconds, started from device power up or restart. This indicates how long system is stable and correctly running.

Item 3: a setting to choose between 2 types of date display in whole application (mainly in statistics and events):

- Full date - Displays exact date and time of a record (e.g., 2018-10-10 10:00:00).
- Time ago - Displays when record happened counting from current time (e.g., event occurred 2 hours ago). This type of format is more readable and easier to distinguish.

Item 4: a button to set current time to BMS. A correct time will be provided by smartphone's services and sent to a device. After this process, all already occurred records will be set to correct time in the past and their track won't be lost.

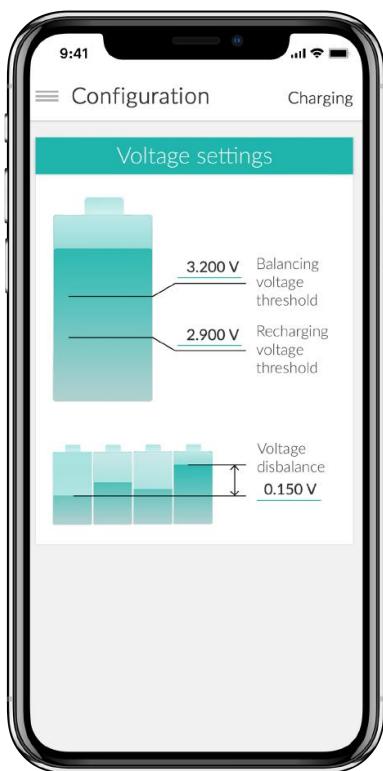
Each time after device is powered on or firmware update it's required to manually set a correct time. In case of software restarts or internal device malfunction, correct time won't be lost.

If device is operating without time and date set it will still track exact occurrences of records but only available information will be seconds passed after device start. Accordingly, date will be displayed in seconds passed format (e.g. 2 hours after start), meaning amount of time passed between device start and record occur.

If device will be powered off without setting a date and time, there may be left some records without correct time track. In this case, these particular events or statistics time will be displayed in yellow colour and "after start" format. Resolving exact date and time of these records will not be possible when setting correct time.

9 Software

9.1 Mobile application



EMUS BMS mini is a freely available application for Android and in near future iOS devices, designed specifically for monitoring the battery status in an electric vehicle or energy storage application. Using this application, any smartphone or tablet can be connected to the device via Smartphone wireless connectivity eliminating the need for a dedicated display. Emus BMS mini application displays the most relevant statuses, such as battery cells voltages, state of charge, estimated remaining distance, power consumption, provides configuration for every parameter, performs firmware updates etc. More detailed diagnostic information can be found in separate menus.

Mobile application can be downloaded directly from Google Store for Android smartphones. We are planning to release an iOS application in the near future.



Figure 9.1: EMUS BMS mini mobile application

10 Technical information

10.1 BMS mini

10.1.1 Mechanical specifications

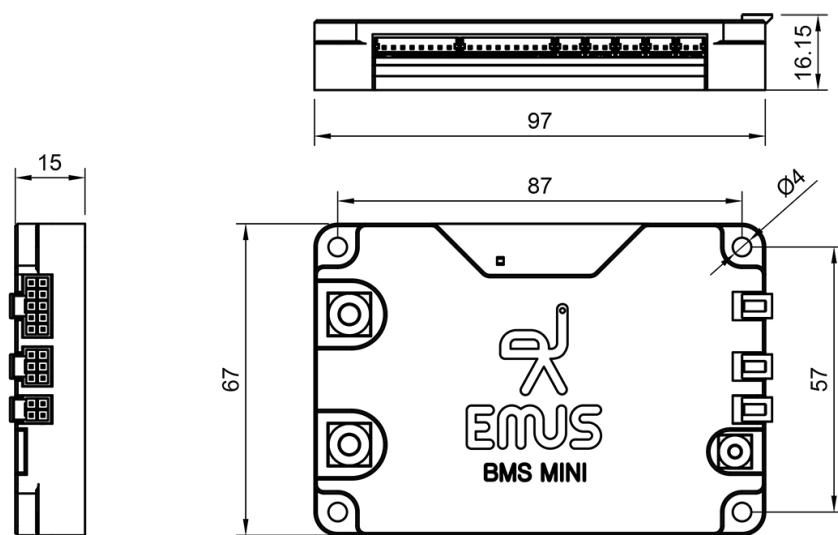


Figure 10.1: BMS mini mechanical drawing

Table 10.1: Fastening screws

Fastening screw location	Screw diameter
Positive potential tabs	M5
Negative potential tab	M3
Mounting holes	M4

10.1.2 Electrical specifications

Table 10.2: BMS mini Electric Specifications

Item	Value
Number of cells	6 - 16
Battery cell voltage	1.000 V ... 4.950 V
Battery pack voltage	12.0 V ... 67.2 V
Operating temperature	-40°C ... +80°C
Supply power (active)	50 mW
Supply power (sleep)	0.5 mW
Balancing current	200 mA
Maximum inner contactor current	75 A

10.1.3 Other specifications

Table 10.3: BMS mini Physical Specifications

Item	Value
Dimensions	97 × 67 × 15 mm
Weight	125 g

Literatur

- [1] *Anschlussplan der Last.* EMUS UAB. URL: https://emusbms.com/wp-content/uploads/2018/10/EMUS-BMS-mini-User-Manual_v0.8.pdf.
- [2] *Anschlussplan der Last.* EMUS UAB. URL: https://emusbms.com/wp-content/uploads/2018/10/EMUS-BMS-mini-User-Manual_v0.8.pdf.
- [3] *Anschlussplan der Temperatursensoren.* EMUS UAB. URL: https://emusbms.com/wp-content/uploads/2018/10/EMUS-BMS-mini-User-Manual_v0.8.pdf.
- [4] *Anschlussplan des Ladegeräts über das BMS.* EMUS UAB. URL: https://emusbms.com/wp-content/uploads/2018/10/EMUS-BMS-mini-User-Manual_v0.8.pdf.
- [5] *Applikation des BMS Mini.* EMUS UAB. URL: https://emusbms.com/wp-content/uploads/2018/10/EMUS-BMS-mini-User-Manual_v0.8.pdf.
- [6] *Batterie Status Anzeige der EMUS EVGUI App.* EMUS UAB. URL: https://play.google.com/store/apps/details?id=eu.elektromotus.emusbms.evgui.blue&hl=de_AT&gl=US.
- [7] *Batterie Status Anzeige der EMUS EVGUI App (Seite 2).* EMUS UAB. URL: https://play.google.com/store/apps/details?id=eu.elektromotus.emusbms.evgui.blue&hl=de_AT&gl=US.
- [8] Karlheinz Blankenbach. *Wärmelehre.* Pforzheim: Hochschule Pforzheim, 2014. URL: http://eitidaten.fh-pforzheim.de/daten/mitarbeiter/blankenbach/vorlesungen/physik_1/Physik_Bla_WAERMELEHRE.pdf.
- [9] *BMS Status Anzeige der EMUS EVGUI App.* EMUS UAB. URL: https://play.google.com/store/apps/details?id=eu.elektromotus.emusbms.evgui.blue&hl=de_AT&gl=US.
- [10] Netscape Communications. “Netscape and Sun announce JavaScript, the open, cross-platform object scripting language for enterprise networks and the internet. 28 industrie-leading companies to endorse JavaScript as a complement to Java for easy online application development”. Englisch. In: *Netscape Company Relations* (). URL: <https://web.archive.org/web/20070916144913/http://wp.netscape.com/newsref/pr/newsrelease67.html>.
- [11] Corelis. *SPI Tutorial.* Englisch. EWA GmbH. URL: https://www.corelis.com/education/tutorials/spi-tutorial/#What_is_SPI.
- [12] Jean-Christophe Crebier. *Vergleich zwischen Aktiven- und Passiven Batterie Balancing.* ION Energy. URL: <https://www.ionenergy.co/resources/blogs/cell-balancing-battery-life/>.
- [13] Inc. Curtis Instruments. *Manual.* Mt. Kisco, NY 10549: Curtis Instruments, Inc., 2017. URL: https://www.maurelma.ch/Produkte/Antriebstechnik/Controller/Curtis/manual_1232E_34E_36E_38E.pdf.
- [14] Inc. Curtis Instruments. *VCL Common Functions.* Mt. Kisco, NY 10509: Curtis Instruments, Inc., 2005. URL: <https://www.curtisinstruments.com/>.
- [15] Inc. Curtis Instruments. *VCL Programmer's Guide.* Mt. Kisco, NY 10509: Curtis Instruments, Inc., 2005. URL: <https://www.curtisinstruments.com/>.
- [16] Inc. Curtis Instruments. *WinVCL User's Guide.* Mt. Kisco, NY 10509: Curtis Instruments, Inc., 2005. URL: <https://www.curtisinstruments.com/>.
- [17] *Detallierete Ansicht der EMUS EVGUI App.* EMUS UAB. URL: https://play.google.com/store/apps/details?id=eu.elektromotus.emusbms.evgui.blue&hl=de_AT&gl=US.
- [18] Robert John Doelling. *Kombination aus Serien- und Parallelschaltung von Batterien.* Greenhouse Media GmbH. 2016. URL:

- <https://www.energie-experten.org/erneuerbare-energien/photovoltaik/stromspeicher/reihenschaltung>.
- [19] Robert John Doelling. *Parallelorschaltung von Batterien*. Greenhouse Media GmbH. 2016.
URL: <https://www.energie-experten.org/erneuerbare-energien/photovoltaik/stromspeicher/reihenschaltung>.
- [20] Robert John Doelling. *Parallelorschaltung von Batterien*. Greenhouse Media GmbH. 2016.
URL: <https://www.energie-experten.org/erneuerbare-energien/photovoltaik/stromspeicher/reihenschaltung>.
- [21] Robert John Doelling. *Reihenschaltung von Batterien*. Greenhouse Media GmbH. 2016.
URL: <https://www.energie-experten.org/erneuerbare-energien/photovoltaik/stromspeicher/reihenschaltung>.
- [22] Robert John Doelling. *Serienschaltung von Batterien*. Greenhouse Media GmbH. 2016.
URL: <https://www.energie-experten.org/erneuerbare-energien/photovoltaik/stromspeicher/reihenschaltung>.
- [23] *Hauptansicht der EMUS EVGUI App*. EMUS UAB. URL: https://play.google.com/store/apps/details?id=eu.elektromotus.emusbms.evgui.blue&hl=de_AT&gl=US.
- [24] DI(FH) Roland Holzer. *Automatisierungstechnik 5*. 5020 Salzburg, 2020.
- [25] Jan Trommelmans. *Das Auto und seine Technik*. 1. Auflage. Teil 1. Stuttgart: Motorbuchverlag, 1992.
- [26] *Die Meisterprüfung im Kfz-Handwerk*. 12. Auflage. Bd. 3. Teil 1. Würzburg: Vogel Buchverlag, 1991.
- [27] Ing. Sigurd Seyr Ing. Günther Rösch Ing. Hansjörg Praxmarer. *Elektroinstallation - Blitzschutz - Lichttechnik*. 1004. Auflage. Wien: Jugend und Volk Westermann, 2016.
- [28] Rolf Fischer. *Elektrische Maschinen*. 17., aktualisierte Auflage. 089 München: Carl Hanser Verlag München, 2017.
- [29] Dave Kuhlman. *A Python Book. Beginning Python, Advanced Python, and Python Exercises*. Englisch. Bd. 1. Auflage. Vereinigte Staaten: Platypus Global Media. Kap. Section 1.1. ISBN: 978-0984221233. URL: https://web.archive.org/web/20120623165941/http://cutter.rexx.com/~dkuhlman/python_book_01.html.
- [30] *Laderegelung*. EMUS UAB. URL: https://emusbms.com/wp-content/uploads/2018/10/EMUS-BMS-mini-User-Manual_v0.8.pdf.
- [31] Frank Malik. *FOC-Antriebssteuerung in Mikrocontrollern meistern*. all-electronics. 2018. URL: <https://www.all-electronics.de/foc-mcu-antriebssteuerung/>.
- [32] *Menü Ansicht der EMUS EVGUI App*. EMUS UAB. URL: https://play.google.com/store/apps/details?id=eu.elektromotus.emusbms.evgui.blue&hl=de_AT&gl=US.
- [33] Firma Merath. *Kühlung von Elektronik – Teil 1: Wärmemanagement mit passiver Kühlung*. merath. 2020. URL: <https://merath.com/waermemanagement-passive-kuehlung>.
- [34] Mindaugas Milašauskas. *EMUS Mini Batteriemanagementsystem*. EMUS UAB. 2019. URL: <https://emusbms.com/product/bms-mini#gallery>.
- [35] Mindaugas Milašauskas. *Funktionen des EMUS BMS Mini*. EMUS UAB. 2019. URL: <https://emusbms.com/product/bms-mini>.
- [36] Mindaugas Milašauskas. *Funktionsweise des Passiven Batterie Balancing*. URL: <https://lionknowledge.com/8-ladung/8-2-balancierung/>.
- [37] Hector D. Perassi. *Feldorientierte Regelung der permanenterregten Synchronmaschine ohne Lagegeber fuer den gesamten Drehzahlbereich bis zum Stillstand*. 2006. URL: https://www.db-thueringen.de/servlets/MCRFileNodeServlet/dbt_derivate_00013770/ilm1-2007000172.pdf.
- [38] Frank Pobell. *Möglichst nahe am absoluten Nullpunkt*. welt der physik. 2008. URL: <https://www.weltderphysik.de/gebiet/materie/analyse-von-materialien/kuehlung/>.
- [39] *Samsung INR21700-50E 4900mAh - 9,8A Eigenschaften*. NKON BV. 2020. URL: <https://eu.nkon.nl/samsung-inr21700-50e.html>.
- [40] Marcel Schmid. *Worauf es beim Battery Balancing von Lithium-Ionen-Akkus ankommt*. Marketing Kommunikation der Schurter AG in Luzern, Schweiz. 2018. URL: <https://www.elektronikpraxis.vogel.de/worauf-es-beim-battery-balancing-von-lithium-ionen-akkus-ankommt-a-682080/>.
- [41] Thomas Schmidt. *BMS – Batteriemanagementsystem*. Glück Engineering GmbH. 2019. URL: <https://www.gluock-engineering.de/produkte/bms/>.

- [42] Jack Shandle. *Feldorientierte Regelung kleiner Gleichstrommotoren verhilft Drohnen zum Aufstieg*. Digi-Key. 2015. URL: <https://www.digikey.de/de/articles/field-oriented-control-of-small-dc-motors-put-drones-on-a-rising-flight-path>.
- [43] Peter Straub. *Aktives Battery Balancing*. 2019. URL: <https://www.all-electronics.de/battery-balancing-verbessert-leistung-und-lebensdauer/>.
- [44] Peter Straub. *Funktionsweise des Akitven Batterie Balancing*. All-electronics. 2019. URL: <https://www.all-electronics.de/battery-balancing-verbessert-leistung-und-lebensdauer/>.
- [45] Peter Straub. *Passives Battery Balancing*. 2019. URL: <https://www.all-electronics.de/battery-balancing-verbessert-leistung-und-lebensdauer/>.
- [46] Temperaturmessung mithilfe des BMS. EMUS UAB. URL: https://emusbms.com/wp-content/uploads/2018/10/EMUS-BMS-mini-User-Manual_v0.8.pdf.
- [47] Autor: Unbekannt. *Allgemeines zu PID Reglern*. 3DIGI. 2009. URL: <http://3digi.wikidot.com/allgemeines-zu-pid-reglern>.
- [48] Autor: Unbekannt. *Bleiakkumulator*. URL: <https://de.wikipedia.org/wiki/Bleiakkumulator>.
- [49] Autor: Unbekannt. *Lithium-Ionen-Akkumulator Allgemeines*. URL: <https://de.wikipedia.org/wiki/Lithium-Ionen-Akkumulator#Allgemeines>.
- [50] Autor: Unbekannt. *Lithium-Ionen-Akkumulator Aufbau*. URL: <https://de.wikipedia.org/wiki/Lithium-Ionen-Akkumulator#Aufbau>.
- [51] Autor: Unbekannt. *Lithium-Ionen-Akkumulator Geschichte*. URL: <https://de.wikipedia.org/wiki/Lithium-Ionen-Akkumulator#Geschichte>.
- [52] Autor: Unbekannt. *Lithium-Ionen-Akkumulator Lagerung und Sicherheitshinweise*. URL: https://www.chemie.de/lexikon/Lithium-Ionen-Akkumulator.html#Lagerung_und_Sicherheitshinweise.
- [53] Autor: Unbekannt. *Lithium-Ionen-Akkumulator Prinzip*. URL: <https://de.wikipedia.org/wiki/Lithium-Ionen-Akkumulator#Prinzip>.
- [54] Autor: Unbekannt. *Nickel-Cadmium-Akkumulator*. URL: <https://de.wikipedia.org/wiki/Nickel-Cadmium-Akkumulator>.
- [55] Autor: Unbekannt. *Nickel-Metallhydrid-Akkumulator*. URL: <https://de.wikipedia.org/wiki/Nickel-Metallhydrid-Akkumulator>.
- [56] Autor: Unbekannt. *Schematischer Aufbau einer Lithium-Ionen-Zelle*. Wikipedia. 2008. URL: [https://commons.wikimedia.org/wiki/File:Li-Ion-Zelle_\(CoO2-Carbon,_Schema\).svg](https://commons.wikimedia.org/wiki/File:Li-Ion-Zelle_(CoO2-Carbon,_Schema).svg).
- [57] Autor: Unbekannt. *Synchronmaschine*. studyflix. URL: <https://studyflix.de/elektrotechnik/synchronmaschine-1428>.
- [58] Wilfried Voss. *Controller Area Network Prototyping with Arduino*. Englisch. Vereinigte Staaten: Copperhill Technologies Corporation, 2014. ISBN: 978-1-938581-17-5. URL: https://books.google.at/books/about/Controller_Area_Network_Protyping_With.html?id=GbJdCAAAQBAJ&printsec=frontcover&source=kp_read_button&redir_esc=y#v=onepage&q&f=false.
- [59] Waste. *Regelungstechnik*. rn-wissen. 2014. URL: <https://rn-wissen.de/wiki/index.php/Regelungstechnik>.
- [60] Johannes Wiesinger. *Die Flüssigkeitskühlung*. kfztech.de. 2019. URL: <https://www.kfztech.de/kfztechnik/motor/kuehlung/wasserkuehlung.htm>.

Abbildungsverzeichnis

1	Sigmatek Logo	V
2	Sigmatek Logo	VI
II.1	Curtis Controller	7
II.2	Ashwoods Motor	8
II.3	Topologiebild Akkupack	8
II.4	Topologiebild des BMS	9
III.1	Solid Edge Logo	18
III.2	Solid Edge Volumenkörper	18
III.3	Solid Edge Bemaßen	18
III.4	Solid Edge Strukturelle Lasten	18
III.5	Solid Edge Vernetzung	18
III.6	Solid Edge Animation	19
III.7	Solid Edge Zeichnungsansichten	19
III.8	Solid Edge Zusammenbau	19
III.9	Grundaufbau einer Lithium-Ionen Zelle [56]	25
III.10	Grundschaltung eines Batteriemanagementsystems[41]	28
III.11	Läufer einer dauerstellerregten Synchronmaschine [28]	31
III.12	Ausgabe eines Sinus/Cosinus-Sensors [13]	32
III.13	Übersicht der häufigsten Bauformen eines Curtis Controllers [13]	33
III.14	Kommutierung mittels Trapezsteuerung [31]	34
III.15	Kommutierung mittels Vektorregelung [31]	34
III.16	Das Blockschaltbild eines allgemeinen Regelkreises [24]	36
III.17	Zusammensetzung des PID-Reglers [59]	38
III.18	Vergleich der verschiedenen Reglertypen [47]	38
III.19	Aufbau einer CAN-Bus Leitung	39
III.20	Aufbau einer SPI-Bus Verbindung	39
IV.1	Seitenplatte Rechts	43
IV.2	Seitenplatte Links Innenansicht	43
IV.3	Wellenersatz	43
IV.4	Getriebeansicht Seitlich	45
IV.5	Getriebeansicht Schräg	45
IV.6	Achse 1/Antriebsachse	46
IV.7	Achse 2	46
IV.8	Achse 3	47
IV.9	Getriebegegenplatte	47
IV.10	Abstandhalter	47
IV.11	Kettenspanner	48
IV.12	ISO 08 B-1	49
IV.13	ISO 10 B-1	50
IV.14	Kettenrad Z=15 B-1 08	51
IV.15	Kettenrad Z=15 B-1 10	51
IV.16	Kettenrad Z=16 B-1 08	51
IV.17	Kettenrad Z=30 B-1 08	51
IV.18	Ducati Kettenrad Z=37 B-1 10	51

IV.19	Kugellager 1	52
IV.20	Kugellager 2	52
IV.21	Getriebeproblem 1	53
IV.22	Getriebeproblem 2	54
IV.23	Akku Vorderseite	55
IV.24	Akku Motorblock	56
IV.25	Akku Mitte	56
IV.26	Befestigung der Seitenplatten	58
IV.27	Befestigung des Schwingarmes	58
IV.28	Explosionsansicht des gesamten Getriebes	59
IV.29	Detailansicht Getriebe	59
V.1	Eigenschaften und Kennwerte einer Lithium Ionen Zelle[39]	62
V.2	Explosionsdarstellung einer Doppelzelle	63
V.3	1. Akkubox	64
V.4	2. Akkubox	64
V.5	3. Akkubox	65
V.6	Serienenschaltung beliebig vieler Zellen[21]	66
V.7	Parallelorschaltung beliebig vieler Zellen[20]	67
V.8	Verschaltung der einzelnen Zellen innerhalb der Akkupacks	68
V.9	Verschaltung der Akkupacks	69
V.10	Mini Batteriemanagementsystem der Firma EMUS[34]	71
V.11	Vergleich zwischen Aktiven- und Passiven-Battery Balancing[12]	74
V.12	Funktionsweise des Passiven Battery-Balancing[36]	75
V.13	Funktionsweise des Aktiven Battery-Balancing[44]	76
V.14	Anschlussplan der Akkupacks an das BMS	78
V.15	Anschlussplan der Temperatursensoren[3]	79
V.16	Anschlussplan der Last an das BMS[2]	80
V.17	Topologie eines High Speed CAN-Netzwerks	81
V.18	Steckerbelegung des CAN-Buses an dem BMS	81
V.19	Hauptansicht der EMUS EVGUI App[23]	82
V.20	Detaillierte Ansicht der EMUS EVGUI App[17]	83
V.21	Menü der EMUS EVGUI App[32]	84
V.22	Battery Status Anzeige der EMUS EVGUI App[6]	85
V.23	BMS Status Anzeige der EMUS EVGUI App (Seite 1)[9]	86
V.24	BMS Status Anzeige der EMUS EVGUI App (Seite 2)[7]	87
V.25	Verschaltung des Ladegeräts über das BMS [4]	89
VI.1	Grundaufbau des Laststromkreises [E.1]	92
VI.2	Ashwoods-Motor Kennlinie	93
VI.3	Grundaufbau des Steuerstromkreises [E.2]	98
VI.4	Digital Input Specifications [13]	99
VI.5	Analog Input Specifications [13]	99
VI.6	Throttle Input Specifications [13]	100
VI.7	Sin/Cos Sensor Input Specifications [13]	100
VI.8	KSI and Coil Return Input Specifications [13]	101
VI.9	Analog Output Specifications [13]	101
VI.10	Digital and PWM Output Specifications [13]	102
VI.11	Power Supply Output Specifications [13]	102
VI.12	Communications Port Specifications [13]	103
VI.13	ECO/Sport-Select Programmierung	112
VI.14	Leonardumformer Versuchsaufbau	113
VI.15	Leonardumformer Spannungsüberhöhung	114
VII.1	Raspberry Pi - Steuereinheit des HCIS	117
VII.2	Grundaufbau des Human-Computer Interaction Systems	117
VII.3	Aufbau des 12V Versorgungssystems	118
VII.4	Aufbau des 5V Versorgungssystems	119
VII.5	Anschlussplan Eingänge	120

VII.6 Anschlussplan der Lenkerschalter	121
VII.7 Anschlussplan der Frontbeleuchtung	122
VII.8 Anschlussplan Relais	122
VII.9 Anschlussplan Relais	123
VII.10 Paneel Maße	124
VII.11 Befestigung des Displays	125
VII.12 Aufbau der Graphischen Benutzeroberfläche	125
VII.13 GUI Komponente - Navigation Menü	126
VII.14 GUI Komponente - Balken Anzeige	127
VII.15 GUI Komponente - Modus Anzeige	127
VII.16 GUI Komponente - Graph	128
VII.17 GUI Fenster - Login Menü	129
VII.18 GUI Fenster - Fahrdaten	129
VII.19 GUI Fenster - Akkudaten	130
VII.20 GUI Fenster - Fahrdaten Diagnose	130
VII.21 GUI Fenster - Fehler Liste	131
VII.22 Slots und Signals Konzept	132
VII.23 Verbindung Frontend zu Backend	133
VII.24 Anschlussplan CAN-Modul	134
A.1 Zeitplan und Arbeitszeiten	142
A.2 Kostenaufstellung und Stückliste	143
C.1 Wellenersatz	146
C.2 Seitenplatte Rechts	147
C.3 Seitenplatte Links	148
C.4 Abstandhalter	149
C.5 Aufbau/Zusatzplatte	150
C.6 Achse 1/Antriebsachsen	151
C.7 Achse 3	152
C.8 Achse 2	153
C.9 Akkubox Motorblock	154
C.10 Akkubox Vorderseite	155
C.11 Akkubox Mitte	156
C.12 Ashwoods Motor	157
C.13 Curtis Controller	158
C.14 Akkubox Mitte	159
E.1 Grundaufbau des Laststromkreises	175
E.2 Grundaufbau des Steuerstromkreises	176

Tabellenverzeichnis

III.1 Auszug IP Schutzarten	17
IV.1 Gewichtstabelle	42
IV.2 Aluminium: AlMg4.5Mn Materialdaten	42
IV.3 Auszug Wertetabelle ISO 08 B-1	49
IV.4 Auszug Wertetabelle ISO 10 B-1	50
VI.1 Speed-Limiter Parameter [13]	107
VI.2 Response Parameter [13]	108
VI.3 Antriebsmodi	109
VI.4 Datenpakete Deklaration	111
VII.1 Berechnung der Leistung des 12V-Systems	118
VII.2 Datenbankstruktur der Benutzer Tabelle	136
VII.3 Datenbankstruktur der Fehler-Datenpaket Tabelle	136
VII.4 Datenbankstruktur der Datenpaket 1 Tabelle	137
VII.5 Datenbankstruktur der Datenpaket 2 Tabelle	137
VII.6 Datenbankstruktur der Datenpaket 3 Tabelle	137

Code Listings

III.1 Hello World Programm in Python	40
III.2 Hello World Programm in JavaScript	40
VII.1Code zum Starten eines Threads	123
VII.2Konfigurieren des CAN Adapters vor Import	135
VII.3Konfigurieren des CAN Adapters in Code	135
VII.4Konfigurieren des CAN Adapters in Code	135
VII.5Konfiguration der Datenbankschnittstelle	138
VII.6SELECT Befehl über MySQL Connector	139
VII.7INSERT Befehl über MySQL Connector	139