Fachbericht

Projekt 6 Cocktailmaschine - Team Schenk & Aebi 25. April 2020

Betreuender Dozent:	Prof. Dr. Schleuniger, Pascal
Team:	Schenk, Kim Aebi, Robin
Studiengang:	Elektro- und Informationstechnik
Semester:	Frühlingssemester 2020

Abstract

In diesem Projekt wurde ein Konzept erstellt, um eine Cocktailmaschine zu bauen. Dies reicht von der Analyse, was für Cocktailmaschinen es bereits gibt, über die Erstellung eines Grob- und eines Detailkonzeptes bis hin zur Evaluation der Komponenten. Der Aufbau wurde so gewählt, dass ein Glas mittels eines Linearantriebes auf einem Schlitten hin- und her gefahren wird und unter dem gewünschten Flüssigkeitsauslass stehen bleibt, wo es dann befüllt wird. Die Bedienung soll über ein Touch-Display geschehen. Die Verarbeitung der Daten wird ein Mikrocontroller übernehmen. Als mechanische Komponente wird pro Zutat eine Pumpe und ein Durchflusssensor verwendet sowie ein einzelner Motor, welcher den Linearantrieb mit dem Schlitten betreibt. Als Motor wurde ein bürstenloser Gleichstrommotor verwendet, da dieser ein sehr gutes Leistungs-/Gewicht-Verhältnis aufweist und in seiner Ansteuerung sehr interessant ist. Ziel des Projekt 5 war es, anhand des Konzeptes die einzelnen Teilsysteme aufzubauen und deren Funktion zu verifizieren und zu dokumentieren. Softwaremässig wurde die Basis für den Mikrocontroller geschrieben. Dies bedeutet, dass die Teilsysteme kontrollierbar sind und im Projekt 6 ausgebaut und zusammengeführt verwendet werden können. Die Software wurde komplett in C geschrieben und ausgiebig dokumentiert. Das Resultat zeigt, dass die Komponenten zusammenpassen und der Cocktailmaschine im Projekt 6 nichts im Weg steht.

Inhaltsverzeichnis

1	Ein	Einleitung					
2	Aus	gangsl	lage	2			
	2.1	Blocks	schaltbild	. 2			
	2.2	Komp	onentenauswahl	. 2			
3	Neu	ıe Hare	dware	3			
	3.1	Wirele	essmodul	. 3			
	3.2	USB-E	В	. 4			
	3.3	RFID		. 6			
	3.4	Beleuc	chtung	. 7			
4	Pri	ntaufba	au	8			
5	Teil	system	ne	8			
	5.1	Speisu	ingen	. 8			
		5.1.1	48V Speisung	. 9			
		5.1.2	12V Speisung	. 9			
		5.1.3	5V Speisung	. 11			
		5.1.4	3.3V Speisung	. 12			
	5.2	Motor		. 14			
		5.2.1	BLDC und H-Brücke	. 14			
		5.2.2	ABN-Encoder	. 14			
		5.2.3	FOC-Treiber	. 15			
		5.2.4	Schaltungsaufbau	. 15			
		5.2.5	Encoder-Input	. 15			
		5.2.6	Analog-Inputs	. 16			
		5.2.7	Motorspannung-Input	. 16			
		5.2.8	Gate-Treiber	. 17			
		5.2.9	Schaltungsaufbau	. 17			
		5.2.10	Shunt-Widerstände $\mathbf{R_{Sense}}$. 18			
		5.2.11	Gate Vorwiderstände $\mathbf{R_{Gate}}$. 18			
		5.2.12	Schutzwiderstände Messeingang $\mathbf{R}_{\mathbf{Protect}}$. 19			
		5.2.13	Bootstrap Kondensatoren $C_{Bootstrap}$. 19			

8 Evaluation

26

	5.3	B Flüssigkeitsbeförderung				
		5.3.1 Pumpen	20			
		5.3.2 Durchflussmessgeräte	20			
	5.4	Benutzerschnittstellen	21			
		5.4.1 Display	21			
		5.4.2 ESP	21			
		5.4.3 USB-B	22			
		5.4.4 RFID	22			
		5.4.5 Beleuchtung	23			
	5.5	Mikrocontroller	24			
6	Inh	etriebnahme	25			
U	6.1		25			
	0.1		²⁵			
		-	²⁵			
			$\frac{25}{25}$			
	6.2		²⁵			
	0.2		$\frac{25}{25}$			
			$\frac{25}{25}$			
			²⁵			
	6.3		25			
	0.5		²⁵			
		•	²⁵			
	6.4					
	0.4		2525			
			25			
			25			
	e r		25 25			
	6.5	Beleuchtung	25			
7	Soft	ware	25			
	7.1	Strukturplan	26			
	7.2	Programmflussdiagramm	26			

IN	HAL'	TSVERZEICHNIS	III
9	Fazi	it	26
	9.1	Zielerreichung	26
	9.2	Kosten	26
10	Sch	lusswort	26

26

11 Ehrlichkeitserklärung

1 Einleitung

Eine gelungene Party auf die Beine zu stellen verlangt einem einiges ab. Vor allem kostet es eine Menge Aufwand und Zeit. Dies gilt besonders, wenn es darum geht mit vielen Freunden zusammen zu feiern. Neben der gelungenen Musikauswahl und den Snacks darf eines auf gar keinen Fall fehlen, die Getränke. Um diese sicherzustellen, gibt es mehrere Möglichkeiten. Einerseits könnte jeder seine eigenen Getränke mitbringen, was jedoch bedeutet, dass es unter Umständen eine riesige Sauerei gibt oder viele Flaschen in der Gegend rumstehen. Anderseits könnte man als Gastgeber selber anbieten Cocktails zu mixen und so den Getränkenachschub zu gewährleisten. Da gibt es jedoch ein grosses Problem. Denn wären wir die Gastgeber, so würden wir nicht den ganzen Abend hinter der Bar stehen wollen, sondern lieber bedenkenlos mitfeiern. Damit genau dies möglich ist haben wir uns in diesem und dem nächsten Projekt (5&6) dazu entschieden eine automatisierte Cocktailmaschine zu entwerfen. Diese soll vollkommen autonom arbeiten und sollte problemlos von jeder beliebigen Person und in fast jedem Zustand bedient werden können.

In den folgenden Kapiteln ist dokumentiert, wie die Cocktailmaschine aussehen soll und aus welchen Teilsystemen diese bestehen wird. Ausserdem werden die einzelnen Teilsysteme genauer unter die Lupe genommen und in einem systemspezifischen Testverfahren evaluiert. Dieses Projekt bietet demnach die Basis des Projekt 6 und soll dieses so gut wie möglich vorbereiten.

- 2 Ausgangslage
- 2.1 Blockschaltbild
- ${\bf 2.2}\quad {\bf Komponentenaus wahl}$

3 Neue Hardware

Im folgenden Kapitel werden die Hardware-Teile beschrieben, welche im Projekt 5 noch nicht erarbeitet wurden. Zuerst werden grundlegende Anforderungen und Inhalte beschrieben, welche zur Auswahl der Bauteile geführt hat.

3.1 Wirelessmodul

Über einen Web-Host soll der User die Möglickeit haben, Getränke auszuwähen und seinem RFID-Chip zuzuordnen, sowie diverse kleinere Einstellungen an der Maschine vorzunemen. Dazu wird ein WiFi-Modul benötigt.

Aufgrund schon bestehender Erfahrungen wurde ein Espressif ESP-Modul ausgewählt. Grundsätzlich standen zwei Modelle zur Auswahl. Das ESP8266 und das ESP32. Für die Cocktailmaschine wurde das ESP32 ausgewählt, da dies einfach Leistungsstärker ist. Die genauen Datenvergleiche sind in Tabelle 3.1 ersichtlich.

MCU	Xtensa Single-core 32-bit L106	Xtensa Dual-Core 32-bit LX6
802.11 b/g/n	HT20	HT40
Bluetooth	No	Bluetooth 4.2 and BLE
Arbeitsfrequenz	80 MHz	160 MHz
SRAM	No	Yes
Flash	No	Yes
GPIO	17	36
SPI/I2C/I2S/UART	2/1/2/2	4/2/2/2
ADC	10-bit	12-bit
Ethernet Interface	No	Yes
Touchsensor	No	Yes
Temperatursensor	No	Yes
Hall-Sensor	No	Yes
Arbeitstemperatur	-40°C to 125°C	-40°C to 125°C
Price	\$ (3\$ - \$6)	\$\$ (\$6 - \$12)

Tabelle 3.1: Vergleich ESP8266 zu ESP32.

Wichtig ist, dass ein ESP ausgewählt wird, welches einen Anschluss für eine abgesetzte Antenne hat, da die Leiterplatte im Gehäuse verbaut wird. Dazu eignet sich der Espressif ESP32-32U. Dieser ist in Abbildung ?? als Wroom dargestellt und in Abbildung 3.2 als Development Kit.



Abbildung 3.1: ESP32-32U Wroom.

3.2 USB-B

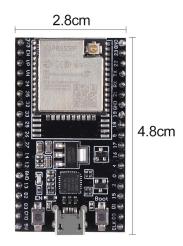


Abbildung 3.2: ESP32-32U DevKit.

3.2 USB-B

Auf der Leiterplatte des PartyMixer's gibt es zwei Komponenten, welche programmiert werden müssen. Der Mikrocontroller und das WiFi-Modul. Beide werden über die UART-Schnittstelle 0 programmiert. Um diese zu programmieren braucht es eine entsprechende Schnittstelle, welche mit einer USB-B-Schnittstelle realisiert wird.

Die USB-B-Schnittstelle benötigt jedoch nur zwei Kommunikationsleitungen (D+ und D-). Deswegen benötigt es einen USB-UART-Converter. Hier wurde auf das Flash-Interface von Arduino zurückgegriffen arduino_cc_arduino_2017, um die Schaltung für den Mikrocontroller zu planen und auf das Flash-Interface des ESP32 espressif_systems_esp32_2016, um die Schaltung für den ESP32 zu planen. Darin ist ersichtlich, dass für den Mikrocontroller und ESP folgende Leitungen nötig sind. Dies wird in Tabelle ?? dargestellt. Die USB-B-seitige Schnittstelle wird an den Computer angeschlossen und muss nicht häher betrachtet werden.

Mikrocontroller				USB-Flash-Device
RX	<==	direkt	===	TX
TX	===	direkt	==>	RX
Reset	<==	Kondensator	===	DTR

Tabelle 3.2: Verbindung zwischen USB und Mikrocontroller.

Auch hier wurde vom Arduino Uno-Board abgekpufert und der selbe Chip verwendet, um die USB-Signale in UART-Signale zu konvertieren. Das vorkommende Bauteil ist der CP2102N.

ESP				USB-Flash-Device
RX	<==	direkt	===	TX
TX	===	direkt	==>	RX
EN	<==	über Transistor	===	DTR
IO_0	<==	über Transistor	===	RTS
IO_13	<==	über Widerstand	===	RTS
IO_15	<==	über Widerstand	===	CTS

Tabelle 3.3: Verbindung zwischen USB und ESP.

3.2 USB-B 5

Da dieser Chip ein TQFP-28-Gehause hat, könnte es auch schwierigkeiten geben beim Löten. Deswegen wird auch ein Breakout-Board (BOB) mitgeplant, damit es eine Ausweichmöglickeit gibt falls die Bauteile zu klein sind. Dabei ist zu achten, dass das BOB genügend Ausgangspins hat, speziell beim ESP32.





Abbildung 3.3: CP2102N-BOB für uC.

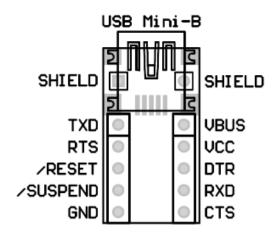


Abbildung 3.4: CP2102N-BOB für ESP.

3.3 RFID 6

3.3 RFID

Eine vorgesehene Funktion der Maschine ist, dass der User ohne Suchen sein Lieblingsgetränk zubereiten lassen kann. Dafür wird auf ein System zurückgegriffen, was öfters für Zutrittskontrollen oder Ähnliches verwendet wird. Nämlich RFID 1 .

Um schnell ein funktionierendes Teilsystem testen zu können, soll ein Breakout-Board verwendet werden. Eine Recherche hat ergeben, dass es nicht allzu viele Produkte gibt. Ein Auswahlkriterium war, dass es es für den Ausgewählten IC eine vorgeschriebene Library gibt, welche sich mit Arduino bewährt hat. Der Chip, welcher diese Anforderungen erfüllt, ist der Mifare MFRC522. Er ist in Abbildung 3.5 abgebidet. Dieses Brakeout-Board kann ausserdem an der Verschalung der Maschine angeschraubt werden. Somit kann er sich an einer Stelle befinden, welche weiter weg von der Hauptsplatine ist.



Abbildung 3.5: MFRC522.

¹Radio Frequency IDentification

3.4 Beleuchtung 7

3.4 Beleuchtung

Damit die Maschine optisch etwas hergibt, wurde entschieden die ganze Maschinerie mit LED-Streifen zu verzieren. Dazu ist einerseits das LED-Band von nöten und die geeignete Ansterung dazu. Für die Cocktailmaschine wurde festgelegt, dass der LED-Streifen die benötigten Wirderstände für die LED's schon aufgeklebt hat und die Ansteuerung folglich direkt über FET's geschehen kann. Der Aufbau ähnelt dann dem in Abbildung 3.6 gezeigten Schaltung. Der Streifen wäre Rot eingerahmt, die LED's und Widerstände befinden sich auf dem Band und die zu sehenden Fähnchen für R, G, B und W führen zum Mikrocontroller. Es können auch mehrere Bänder parallel geschaltet werden, wie auf dem Bild.

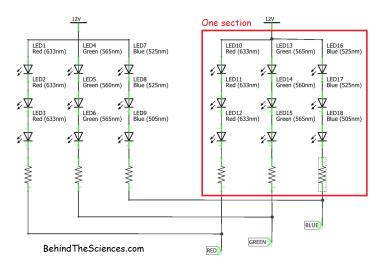


Abbildung 3.6: LED Beispiel.

4 Printaufbau

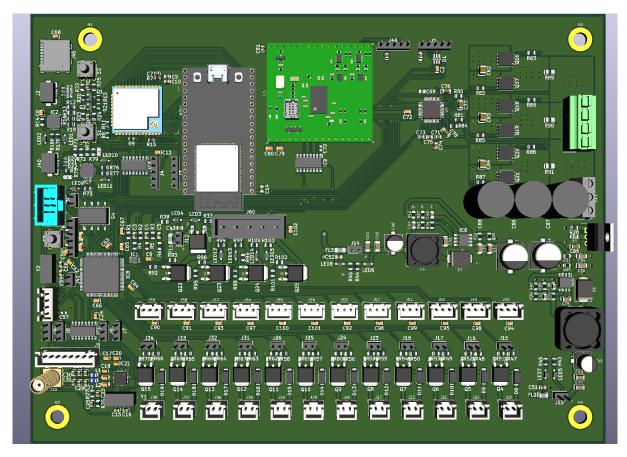


Abbildung 4.1: Print 3D

5 Teilsysteme

Da der Partymixer aus vielen kleineren und grösseren Teilsystemen besteht, werden diese in diesem Kapitel einzeln aufgelistet und im Detail angeschaut. Es wird dabei bei jedem Teilsystem auf drei Punkte eingegangen, die Problemstellung (Was ist der Zweck der Teilschaltung und wesshalb wird sie benötigt?), das Schema und der Funktionsbeschrieb der Schaltung.

5.1 Speisungen

Ohne Speisung funktioniert keine elektronische Schaltung. Sie bildet daher einen essentiellen Bestandteil des Partymixer's. In dem System befinden sich vier verschiedene Speisungen. Die Ausgangsspannung für alle anderen Speisespannungen bildet dabei ein 48V Netzteil. Aus dieser Spannung wird mittels Step-Down Reglern eine 12V und eine 5V Speisung erzeugt. Bei der vierten Spannung handelt es sich um einen einfachen Linearregler, welcher aus den 5V eine 3.3V Speisung realisiert.

5.1.1 48V Speisung

Der Motor wird mit einer Spannung von 48V betrieben. Dies ist zugleich auch die höchste verwendete Speisespannung. Um diese Speisung gewährleisten zu können, wird ein fertiges Netzteil gemäss Fachbericht 5 eingesetzt.

Es wurde im Projekt 5 entschieden, dass die 48V Speisung extern als fertiges Netzteil eingekauft wird. Somit entfällt das Schema für diesen Speisungsteil. EinAnschauungsbild des eingesetzten Netzteils kann in Abbildung 5.1 begutachtet werden.



Abbildung 5.1: Anschauungsbild des 48V Netzteils

Es musste jedoch unbedingt eine Leistungsabschätzung gemacht werden. Auch diese wurde im Projekt 5 durchgeführt. Unter Berücksichtigung der Schaltungsteile welche noch im Projekt 6 ergänzt werden, wurde dieses dann ausgewählt und eingekauft. Die Leistungsabschätzung kann im Fachbericht 5 eingesehen werden.

5.1.2 12V Speisung

Die Pumpen werden mit 12V betrieben, was zur folge hat, dass eine 12V Speisung implementiert werden musste. Dazu wird ein Schaltspannungsregler verwendet. Dieser wandelt mittels Step-Down Prinzip die 48V des Netzteils in eine Konstantspannungsquelle von 12V. Es handelt sich hierbei um einen Regler von Monolithic Power Systems. Genauer gesagt um den MP24943DN-LF. Die Auswahl ist auf dieses Bauteil gefallen, da mit 48V eine relativ hohe Eingangsspannung verarbeitet werden muss. Der MP24943DN-LF kann am Eingang mit Spannungen von 4.5-55V arbeiten und dabei eine Ausgangsspannung von 0.8-45V erzeugen. Dies bei einem maximalen Strom von bis zu 3A. Die Realisierung der 12V Speisung kann in Abbildung 5.2 betrachtet werden.

Schema

Das Schema in Abbildung 5.2 kann in fünf Teile unterteilt werden. Da wäre zuerst der Eingangsfilter, welcher mit C32, C34 & C36 realisiert ist. Dieser Eingangsfilter wird gefolgt von einem Spannungsteiler, welcher den Enable auf aktiv setzt. Der eigentliche Regler wird mittels des IC7, D6 & L3 realisiert. Mittels zweier Spannungsteiler, wird die gewünschte Ausgangsspannung, sowie die Övervoltage-Protectionëingestellt. Vor dem Ausgang der Schaltung ist dann erneut eine Filterstufe implementiert, welche das Ausgangssignal glättet.

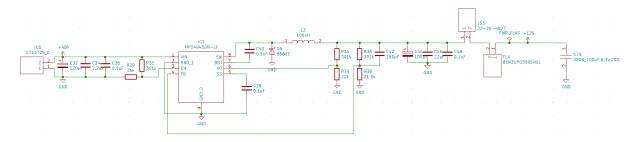


Abbildung 5.2: Schema der 12V Speisung

Funktionsbeschrieb der Schaltung

Um den MP24943DN-LF auf aktiv zu setzen, wird eine minimale Spannung von 1.8V vorausgesetzt. Fällt diese unter 0.4V, so wird dieser auf inaktiv gesetzt. Damit der Spannungsregler immer eingeschaltet ist, wird mittels zweier Widerstände R29 & R31 ein Spannungsteiler realisiert, welcher den Enable (EN) Pin auf 5V und somit auf aktiv setzt. Dieser Spannungsteiler musste implementiert werden, da alle Eingangspins ausser dem V_{in} einen maximale Eingangspegel von 6.5V verkraften können.

Die gewünschte Ausgangsspannung wird mittels Spannungsteiler R38 & R39 eingestellt, welche auf den Feedback Eingang (FB) rückgekoppelt werden. Diese berechnet sich laut Datenblatt gemäss Formel 5.1.

$$R39 = \frac{R38}{\frac{Vout}{0.8} - 1} \tag{5.1}$$

Bei einem Widerstandsverhältnis von R38=301k Ω & R39=21.5k Ω entspricht dies einer Ausgangsspannung von 12V.

Um einer Überspannung vorbeugen zu können, wird am Eingang Voltage-Overshoot (VO) ein Spannungsteiler implementiert. Diese wird am VO-Eingang mit einer Referenzspannung von 0.9V verglichen. Übersteigt die Spannung an VO die Referenzspannung von 0.9V, so wird der Regler ausgeschaltet, bis die Spannung wieder unter 0.9V fällt. Als maximale Ausgangsspannung wurde hierbei eine Spannung von 13V gewählt. Diese Wahl wurde getroffen, da die 12V ausschliesslich für die Ansteuerung der Pumpen verwendet wird und diese eine Spannung von 13V verkraften können ohne Schaden zu nehmen. Der Spannungsteiler wird gemäss Datenblatt mit der Formel 5.2 berechnet.

$$R35 = \frac{R34}{\frac{Vovp}{Vovref} - 1} \tag{5.2}$$

Bei einem Widerstandsverhältnis von R34=301k Ω & R35=22k Ω entspricht dies einer Überspannungsschutzschwelle von 13.21V.

Der Rippel des Spulenstroms lässt sich gemäss Formel 5.3 berechnen. Dieser sollte gemäss Datenblatt ca. 30% des maximalen Ausgangsstroms von 3A betragen.

$$L3 = \frac{Vout * (Vin - Vout)}{Vin * \Delta IL * fosc}$$
(5.3)

Der interne Oszillator läuft dabei bei einer Frequenz von 100kHz. Bei der ausgewählten Spule von $100\mu\mathrm{H}$ erhalten wir ein $\Delta\mathrm{I}_L$ von 0.9A. Ausserdem wird im Datenblatt darauf hingewiesen, dass die gewählte Spule auf mindestens 125% des maximalen Ausgangsstroms von 3A ausgelegt werden soll. Auch der Gleichstromwiederstand der Spule sollte $\leq 200\mathrm{m}\Omega$ sein.

Mit den Kondensatoren C44, C46 & C48 wird die Ausgangsspannung zum Abschluss noch geglättet. Bei den Eingangskondensatoren, sowie den Ausgangskondensatoren sollte es sich um low ESR Typen handeln. Um die restlichen hochfrequenten Störungen herauszufiltern, ist zum Abschluss ein Ferrit implementiert worden.

5.1.3 5V Speisung

Der Mikrocontroller, sowie die Durchflussmessgeräte und das Display werden mit 5V betrieben. Aus diesem Grund wurde eine 5V Speisung implementiert. Dazu wird der selbe Schaltspannungsregler wie bei der 12V Speisung in Kapitel 5.1.2 verwendet. Die Realisierung der 5V Speisung kann in Abbildung 5.3 betrachtet werden.

Schema

Das Schema in Abbildung 5.3 kann wie bei der 12V Speisung gemäss Kapitel 5.1.2in fünf Teile unterteilt werden. Da wäre zuerst der Eingangsfilter, welcher mit C31, C33 & C35 realisiert ist. Dieser Eingangsfilter wird wiederum gefolgt von einem Spannungsteiler, welcher den Enable auf aktiv setzt. Der eigentliche Regler wird auch hier mittels des IC6, D5 & L4 realisiert. Mittels zweier Spannungsteiler, wird die gewünschte Ausgangsspannung, sowie die Övervoltage-Protectionëingestellt. Vor dem Ausgang der Schaltung ist dann erneut eine Filterstufe implementiert, welche das Ausgangssignal glättet.

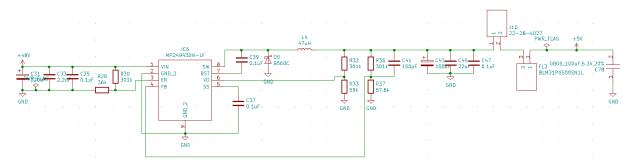


Abbildung 5.3: Schema der 5V Speisung

Funktionsbeschrieb der Schaltung

Auch bei der 5V Speisung wurde mittels R29 & R31 ein Spannungsteiler realisiert, welcher das IC gemäss Kapitel 5.1.2 auf aktiv setzt.

Das Widerstandsverhältnis von R36 & R37, welches die Ausgangsspannung definiert, wurde gemäss Formel 5.1 berechnet. Somit ergeben sich für R36=301k Ω und für R37=57.6k Ω , Was einer Ausgangsspannung von 4.98V entspricht.

Beim Überspannungsschutz musste darauf geachtet werden, dass der Mikrokontroller AtMega2560-16AU nur in einem Spannungsbereich von 4.5V-5.5V betrieben werden darf. Die maximal verträgliche Eingangsspannung liegt laut Datenblatt bei 6V. Somit muss der Überspannungsschutz so gestaltet werden, dass die Schwelle von 6V nicht überschritten werden kann. Um dies erreichen zu können, wurde für R32=301k Ω und R33=53k Ω gewählt. Gemäss Formel 5.2 erhält man so eine Überspannungsschutzschwelle von 6V.

Der interne Oszillator läuft wiederum bei einer Frequenz von 100kHz. Bei der ausgewählten Spule von 47 μ H erhält man mittels Formel 5.3 ein ΔI_L von 0.953A. Auch hier gilt gemäss Datenblatt, dass die gewählte Spule auf mindestens 125% des maximalen Ausgangsstroms von 3A ausgelegt werden soll. Auch der Gleichstromwiederstand der Spule sollte $\leq 200 \text{m}\Omega$ sein.

Mit den Kondensatoren C43, C45 & C47 wird die Ausgangsspannung zum Abschluss auch noch geglättet. Bei den Eingangskondensatoren, sowie den Ausgangskondensatoren sollte es sich um low ESR Typen handeln. Auch hier wurde noch zum Abschluss ein Ferrit implementiert, welcher allfällige hochfrequente Störungen herausfiltern soll.

5.1.4 3.3V Speisung

Um die Treiber der Motorenansteuerung, das Wirelessmodul und die RFID-Schaltung betreiben zu können, wird zusätzlich eine 3,3V Speisung verbaut. Da es sich dabei nicht um enorm Leistungstreibende Elemente handelt, wurde entschieden einen einfachen Linearregler einzusetzen, welcher von der 5V Speisung aus betrieben wird.

Schema

Bei dem Linearregler handelt es scih konkret um den LF33CDT-TRY von STMicroelectronics. Dieser hat eine fixe Ausgangsspannung von 3.3V, bei einem maximalen Strom von 1A. Das dazugehörige Schama kann in Abbildung 5.4 begutachtet werden.

Funktionsbeschrieb der Schaltung

Der Linearregler benötigt keine Spezielle Beschaltung. Er wird lediglich an die 5V Speisung angeschlossen. Am Eingang und am Ausgang ist ein Filterkondensator implementiert.

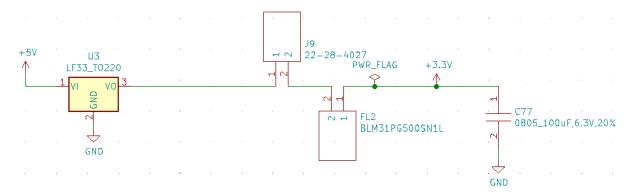


Abbildung 5.4: Schema der 3.3V Speisung

5.2 Motor

5.2.1 BLDC und H-Brücke

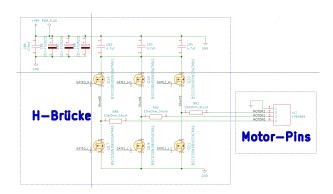
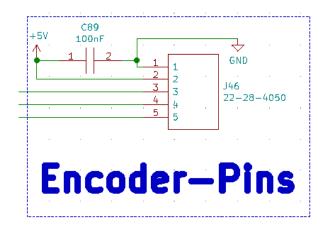


Abbildung 5.5: H-Brücke und Motor-Pins für BLDC

5.2.2 ABN-Encoder



 ${\bf Abbildung~5.6:~Schema~ABN\text{-}Encoder.}$

5.2.3 FOC-Treiber

Wie dem Grobkonzept in ?? entnommen werden kann, wird für die Ansteuerung des BLDC-Motors eine Steuerlogik (Motor Control Unit) benötigt. Dabei Handelt es sich um den TMC4671. Auf diesen und weitere benötigte Komponenten wird im folgenden eingegangen.

Die effiziente Verarbeitung diverser Ansteuerungsbefehle benötigt eine Logik, welche mit der eines BLDC-Motors benötigten Kommuntierung übereinstimmt. Da in diesem Projekt die Gewichtung auf dem Aufbau der Cocktailmaschine liegt, wird eine fertige integrierte Schaltung, welche die Aufgabe der Kommuntierung übernimmt.

5.2.4 Schaltungsaufbau

Die Verarbeitung der Ansterungsbefehle übernimmt der Motorentreiber TMC4671, damit der Mikrocontroller sich seiner eigentliche Aufgabe, nämlich den Herstellungsvorgang des Getränkes kontrollieren, widmen kann. Zudem ergibt sich so eine einfachere Implemetierung des BLDC-Motors, ohne eine Steuerungslogik für einen BLCD zu entwickeln und bietet nützliche Zusatzfunktionen wie z.B Statusabfragen. Im Anhang ?? wurde ein Blockdiagramm in Abbildung ?? und eine Beispielschaltung in Abbildung ?? eingefügt. Das Blockdiagramm zeigt, dass der TMC4671 aus einer FOC-Logik², einer Servo-Logik, einem SPI-Interface und diversen Engines (PWM, ADC, Encoder) besteht.

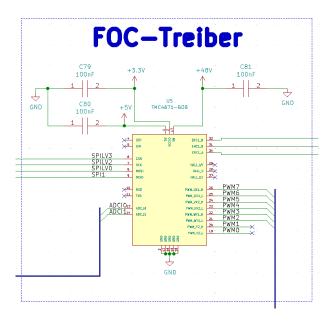


Abbildung 5.7: Schema FOC-Treiber.

5.2.5 Encoder-Input

Vor einem Analogeingang wird das Signal in der Regel mit einem Tiefpass gefiltert, um stochastische Abweichungen zu verhindern. Dafür werden die Widerstände **R700-R702** und die Kondensatoren **C700-C702** verwendet. Die Beschaltung und Dimensionierung wurde aus dem Datenblatt des TMC4671-EVAL-Board entnommen. Die Zeitkonstante des Filters beträgt gemäss Formel 5.4 10ns. Das Schaltungsprinzip ist in Abbildung ?? dargestellt.

$$\tau = R \cdot C = 100\Omega \cdot 100 \cdot 10^{-12} F = 10 \cdot 10^{-9} s = 10ns \tag{5.4}$$

²FOC= Field Oriented Control

Der Motor hat eine Drehzahl von max. 1500rpm, dies entspricht einer maximalen Periodendauer von $666.\overline{6}\mu s$. Das Eingangssignal wird deshalb nicht herausgefiltert.

Die Komponenten **D700-D702** sind Bauteile, welche zwei Shottky-Dioden verbaut haben und sind dazu da, eventuell auftretende Über-/ und Unterspannungen zu verhindern. Abbildung ?? zeigt die Anordnung der internen Dioden an Stelle des verwendeten Bauteils. Jede Diode hat eine Durchlassspannung von 0.3V. Liegt in Abbildung ?? beim Eingangssignal eine Spannung von über 5.3V an, wird die Diode an 5V leitend und verhindert ein weiteres Ansteigen der Eingangsspannung. Das Selbe bei Unterspannung, sobald eine Spannung von -0.3V anliegt, wird die Diode an 0V leitend, und verhindert ein weiteres Absinken der Spannung.

Die Widerstände R703-R708 Stellen Spannungsteiler dar, welche gemäss Datenblatt eine benötigte Spannung von 2.5V bereitstellen.

Der Kondensator C703 ist ein Stützkondensator und dient der Speisung eines Ecoders. Die Versorgungsspannung wird jedoch nicht für den Resolver benötigt.

Der Header **J6** ermöglicht, den Resolver an das PCB anzuschliessen.

Abbildung ?? zeigt das Gesamte Schema mit den Komponenten, welche ein korrektes Einlesen des Resolvers ermöglichen.

5.2.6 Analog-Inputs

Auch hier wird das Eingangssignal mit einem Tiefpass gefiltert. Dafür werden die Widerstände R711 und R713 sowie die Kondensatoren C707 und C709 verwendet. Die Beschaltung und Dimensionierung wurde aus dem Datenblatt des TMC4671-EVAL-Board entnommen. Die Zeitkonstante des Filters beträgt gemäss Formel 5.5 400ns. Das Schaltungsprinzip ist in Abbildung ?? dargestellt. trinamic_drawings_2018

$$\tau = R \cdot C = 4 \cdot 10^{3} \Omega \cdot 100 \cdot 10^{-12} F = 10 \cdot 10^{-9} s = 400 ns$$
 (5.5)

Weiter befindet sich ein zweiter Widerstand in jeder Schaltung

Das letzte Bauteil, welches noch beschrieben werden muss, sind die Dioden D703 und D704. Diese stellen jeweils wieder einen Über- bzw. Unterspannungsschutz dar, um den Messeingang des TMC4671 zu schützen. Das Bauteil ist das selbe wie oben im Encoder-Teil, weshalb hier auf eine tiefere Beschreibung verzichtet wird.

Funktion zweiter Widerstand herausfinden.

5.2.7 Motorspanning-Input

trinamic drawings 2018

5.2.8 Gate-Treiber

Der Motor wird über eine H-Brücke gesteuert. Dies bedingt pro Spule zwei MOSFET's, um diese entsprechend magnetisieren zu können. Um einen MOSFET in einen leitenden Zustand zu bringen, muss das Gate des MOSFET's mit einer elektrischen Ladung gefüllt werden. Während diesem Vorgang hat am Gate ein kapazitives Verhalten, was bedeutet, dass bei jedem Schaltvorgang Ströme fliessen. Damit die Umschaltverluste und daraus folgende Abwärme verhindert werden kann, ist es vorteilhaft die Gates so schnell wie möglich laden und entladen zu können. Da kommt der Gate-Treiber ins Spiel. Dieser ladet und entladet das Gate schnell genug und stellt die dazu benötigte Energie für das Gate zur Verfügung.

5.2.9 Schaltungsaufbau

Damit ein komplizierter Aufbau vermieden werden kann und einige Zusatzfunktionen wie Strommessung, Messverstärkung etc. anbieten zu können, wurde während des Entwicklungsprozesses ein Gate-Treiber von Trinamic ausgewählt, um die obenstehenden Anforderungen zu erfüllen. Das entsprechende Bauteil ist der TMC6200. Das Blockdiagramm und eine Beispielschaltung befinden sich im Anhang Kapitel ?? Abbildung ?? und Abbildung ??. Das Blockdiagramm zeigt, dass der TMC6200 aus einer Treiber-Logik für den Motor, einem SPI-/Pinsettings-Interface, einer Diagnosenlogik, Strommessschaltung und diversen unterstützenden Schaltungen wie Spannungsversogrung besteht.

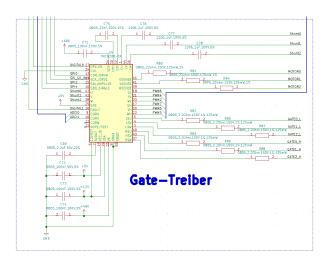


Abbildung 5.8: Schema Gate-Treiber.

5.2.10 Shunt-Widerstände R_{Sense}

Funktion

Die Shunt-Widerstände ermöglichen einen geschlossenen Loop für die Stromsteuerung, so wie es für eine feldorientierte Steuerung (FOC) benötigt wird. Dazu wird solch ein Shunt in Serie mit der Spule des BLDC-Motors geschaltet. Durch den fliessenden Strom liegt eine Spannung über dem Shunt, welche dann vom TMC6200 verstärkt wird und aufbereitet an den Kontroll-Chip TMC4671 ausgegeben wird. Die Verstärkung sowie Offset auf das Signal sind programmierbar.

Dimensionierung

Die Dimensionierung der Widerstände und die darauf folgende Programmierung des TMC6200 sind schon von Trinamic ermittelt worden. Es wird empfohlen, die Widerstände nach dem Maximalstrom des Motors auszuwählen. Im Falle des AKM22h sind dies 5A. Darüber hinaus wird empfohlen, eine Überdimensionierung von 25-50% vorzunehmen. Aus Qualitätsgründen wird jedoch von 10A ausgegangen, was die Zuverlässigkeit und Lebensdauer erhöhen soll, zudem wird so die Verlustleistung des Shunts kleiner gehalten als bei einer Grösse ober-/unterhalb. Eine von Trinamic erstellte Tabelle (siehe Anhang ?? Tabelle ??) ergibt folgende Grösse für die Shunt-Widerstände: trinamic tmc6200 datasheet 2013

Wert

 $R_{Sense} = 10m\Omega$ Verstärkungsfaktor = 10x

5.2.11 Gate Vorwiderstände R_{Gate}

Funktion

Da das Gate ein kapazitives Verhalten zeigt, ist der Strom, welcher zu Beginn ins Gate fliesst, sehr hoch. Der Gate-Vorwiderstand begrenzt diesen, um das Gate und den Pin des TMC6200 vor Überströmen zu schützen.

Dimensionierung

Die Dimensionierung der Gate-Widerständen sollte grundsätzlich an die MOSFET Gate-Drain- Ladung (Miller charge) angelehnt werden, um an angemessene Anstiegszeiten während des Schaltens zu erreichen. Auch in diesem Falle wurden von Trinamic schon einige Parameter ermittelt und im Anhang ?? in Tabelle ?? dargestellt. Die Gate-Ladung des ausgewählten MOSFET's beträgt 61nC. Mit dem programmierbaren Register DRV_STRENGTH wird der Strom ins Gate angepasst. trinamic tmc6200 datasheet 2013

Wert

 $egin{array}{lll} R_{Gate} & = & R_{Gate} \leq 2.5\Omega \ DRV & STRENGTH & = & 1 \ bis \ 3 \end{array}$

5.2.12 Schutzwiderstände Messeingang R_{Protect}

Funktion Wird von einem High-Zustand in einen Low-Zustand gewechselt, kann

aufgrund von Induktivitäten der Shunts oder deren Verbindungen die Spannung unterschiessen. Der Schutzwiderstand schützt den Messein-

gang des TMC6200 vor diesem Effekt.

Dimensionierung Die Dimensionierung dieses Widerstands wird im Daten-

blatt mit einem Widerstandswert zwischen 10Ω und 22Ω

 $angegeben.trinamic_tmc6200_datasheet_2013$

Wert $R_P = 10\Omega \text{ bis } 22\Omega$

5.2.13 Bootstrap Kondensatoren $C_{Bootstrap}$

Funktion Die Bootstrap-Kondensator werden benutzt, wenn eine Änderung des

Potentials innert kurzer Zeit benötigt wird.

Dimensionierung Die Dimensionierung dieses Widerstands wird im Datenblatt mit ei-

nem Kapazitätswert zwischen 470nF und 1µF angegeben, bei einer Nennspannung von 16V oder 25V. Weiter gilt gemäss Datenblatt, dass bei MOSFET's mit einem $Q_G \geq 40nC$ die Gatekapazität 1µF sein soll. Da die Kapazität 61nF beträgt, ist dies der

 $Fall.trinamic_tmc6200_data sheet_2013$

Wert $C_{Bootstrap} = 1 \mu F (25V)$

- ${\bf 5.3}\quad {\bf Fl\"{u}ssigkeitsbef\"{o}rderung}$
- 5.3.1 Pumpen
- ${\bf 5.3.2}\quad {\bf Durchflussmessger\"{a}te}$

5.4 Benutzerschnittstellen

5.4.1 Display

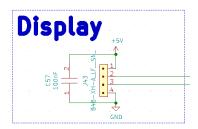


Abbildung 5.9: Schema Display.

5.4.2 ESP

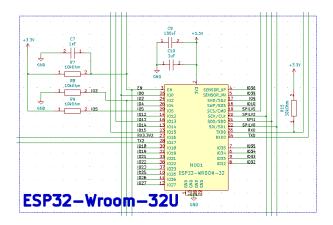


Abbildung 5.10: Schema ESP32-Wroom-32U.

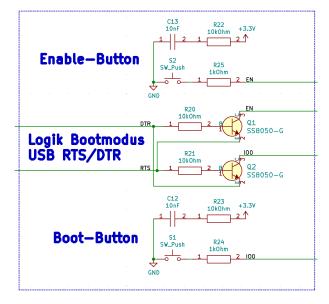


Abbildung 5.11: Schema ESP32-Wroom-32U.

5.4.3 USB-B

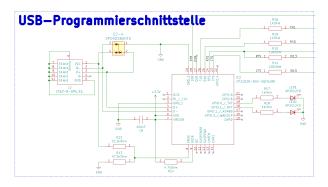


Abbildung 5.12: Schema USB-B.

5.4.4 RFID

Ein Bestandteil der Cocktailmaschine ist, mittles einem persönlichen kontaktlosen Chip oder Badge das Lieblingsgetränk auswählen zu können. Dazu wird auf die RFID 3 -Technologie gesetzt. Sie ermöglicht es mittels RFID-Tags oder auch mit NFC 4 des Handys Daten zwischen Tag und Maschine auszutauschen. So kann der User identifiziert werden.

Damit die Datenübertragung stattfinden kann, wird an der Antenne ein Wechselfeld angelegt, welches im Folgenden Energiesignal genannt wird. Dieses induziert beim Empfänger eine Spannung, welche als Energieversorgung dient. Der Sender moduliert ein Datensignal über das Energiesignal. Die Informationen werden im Tag demoduliert und verwertet. Bei den Befehlen für den Tag geht es hauptsächlich um Lese- und Schreibmethoden. Bei einer Lesemethode des RFID wird ein Teil des Speichers abgefragt, bei Schreibmethoden wird der Speicher beschrieben.

Schaltungsaufbau

Bild 5.13 zeigt den Schaltungsaufbau des RFID-Moduls. Darin ersichtlich sind folgende Teilbereiche:

- MFRC522 RFID IC
- Antenne
- Anpassnetzwerk f
 ür Antenne
- Kommunikaitonsschnittstellen

Funktionsbeschrieb der Schaltung

Der IC steuert den Ablauf, damit die Datenübertragung stattfinden kann. Er verbindet die Antenne mit dem System und wandelt die Informationen brauchbar von einer Seite auf die andere. Das Anpassnetzwerk sollte die gleiche Impedanz haben wie die Antenne. Wie die Bauteile dimensionert werden, kann in einer Anleitung nachgelsen werden. Sie dazu Anleitung: nxp_bv_2010_antenna_2010.

³Radio-Frequency Identification

⁴Nead-Field-Communication

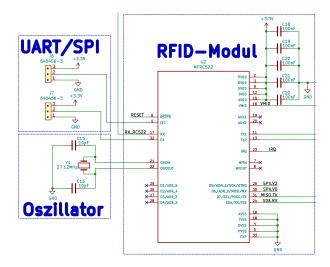


Abbildung 5.13: Schema des RFID Sender/Empfänger

Die Anschlüsse sind so gestaltet, dass falls eine einens gelayoutete Antenne verwendet wird, die Kommunikation zwischen UART und SPI gewählt werden kann. UART lässt sich einfacher in die Software einbinden, so die bisherige Erfahrung.

Für unser System wurde ein Breakout-Board verwendet. In erster Linie damit keine Zeit gebraucht wird, sich mit einem Antennendesign auseinandersetzen zu müssen. Aber auch, weil der IC in ein TQFP28-Gehäuse gepackt ist, und schwierigkeiten bereiten könnte beim Löten.

5.4.5 Beleuchtung

Damit die Maschine ein richtiger Hingucker wird, müssen die Blicke auf sie gezogen werden. Dazu eignet sich ein LED-Band hervorragend, am besten wenn es noch verschiedenfarbig ist. Dazu wird eine geeignete Ansteuerung benötigt. Es wird davon ausgegangen, dass das LED-Band die benötigten Widerstände schon eingebaut hat und die Anschlüsse somit direkt an die FET's gehangen werden können.

Schaltungsaugbau

Abbildung 5.14 zeigt den Schaltungsaufbar der LED-Steuerung. Damit die LED's angesteuert werden können, braucht es ein Bauteil, welches mit einer 5V-Ansteuerung 12V schalten können. Dazu wird ein MOSFET verwendet. Über die Widerstände an den Gates wird der Strom zum Schutz des Gates begrenzt. Die Leitungen führen direkt auf den Klemmblock für die LED-Streifen. Parallel dazu wurden noch für jede Lichtfarbe ein Kontroll-LED installiert, welche es ermöglicht auch ohne LED-Band etwas zu programmieren.

Funktionsbeschrieb der Schaltung

Licht sind bekanntlich elektromagnetische Wellen im sichtbaren Wellenlängen-Bereich. Dabei gibt es drei oder vier Hauptfarben, Rot, Grün, Blau und je nach dem Weiss. Zwar kann Weiss auch aus einer Kombination aller drei Farben erstellt werden, kommt aber besser mit einer separaten Diode. Das resultierende Licht des Bandes ist eine Überlagerung der Wellenlängen.

5.5 Mikrocontroller 24

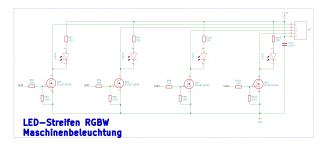


Abbildung 5.14: Schema der LED-Ansteuerung

Diese Überlagerung kann vom Mikrocontroller über den Duty-Cycle eines PWM-Signals gesteuert werden. So lassen sich mit dem Licht praktisch aus den Grundfarben praktisch alle Farben mischen.

5.5 Mikrocontroller

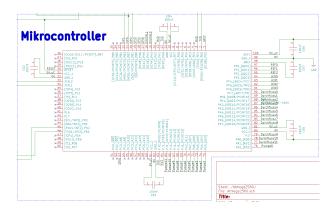


Abbildung 5.15: Schema Mikrocontroller

6 Inbetriebnahme

- 6.1 Speisungen
- **6.1.1 12V** Speisung
- 6.1.2 5V Speisung
- **6.1.3 3.3V** Speisung
- 6.2 Motor
- 6.2.1 BLDC und H-Brücke
- 6.2.2 ABN-Encoder
- 6.2.3 Treiber
- 6.3 Flüssigkeitsbeförderung
- 6.3.1 Pumpen
- 6.3.2 Durchflussmessgeräte
- 6.4 Benutzerschnittstellen
- 6.4.1 Touch-Display
- 6.4.2 ESP

Problem

 ${\bf Schaltung saufbau}$

Funktionsbescrieb der Schaltung

- 6.4.3 USB-C
- 6.4.4 RFID
- 6.5 Beleuchtung
- 7 Software

7.1 Strukturplan 26

- 7.1 Strukturplan
- 7.2 Programmflussdiagramm
- 8 Evaluation
- 9 Fazit
- 9.1 Zielerreichung
- 9.2 Kosten
- 10 Schlusswort

11 Ehrlichkeitserklärung

Mit der Unterschrift bestätigt der Unterzeichnende Projektleiter, dass die vorliegende Projektdokumentation selbstständig im Team und ohne Verwendung anderer, als der angegebenen Hilfsmittel verfasst wurde, sämtliche verwendeten Quellen erwähnt und die gängigen Zitierregeln eingehalten wurden. Eine Überprüfung der Arbeit auf Plagiate mithilfe elektronischer Hilfsmittel darf vorgenommen werden.

Unterschrift:	Ort, Datum:	