# Kapitel 1

# Einleitung

### 1.1 Motivation

Die Eindämmung des Klimawandels durch eine Verringerung der Treibhausgasemissionen und die vermehrte Nutzung erneuerbarer Energien sind sowohl in der Politik als auch in der Wissenschaft aktuelle Themen. Im Pariser Abkommen aus dem Jahr 2015 wurde von fast 190 Staaten ein Zielwert für die Klimaerwärmung von 1,5 °C zur vorindustriellen Zeit festgelegt. Erfolgen soll dies durch ein möglichst schnelles Erreichen des weltweiten Scheitelpunkts der Emissionen mit einer anschließenden raschen Emissionssenkung. [1, 2]

Stand 2019 ist der Scheitelpunkt der Emissionen noch nicht erreicht. Nach Oliver und Peters [3] konnte die Zunahme von jährlichen 2,6 % zwischen dem Jahr 2000 und 2010 auf 1,1 % (Stand 2019) reduziert werden. Wichtigste Komponente der Treibhausgasemissionen stellt Kohlenstoffdioxid  $CO_2$  dar. In Bild 1.1 wird die Entwicklung der globalen  $CO_2$ -Emissionen abgebildet. Außerdem werden die im Jahr 2019 dokumentierten Emissionen einzelnen Sektoren zugeteilt. Nach Schleussner [2] ist das Ziel des Pariser Abkommens ohne sinkende  $CO_2$ -Emissionen schwierig bis gar nicht realisierbar. Ausgehend von immer noch zunehmenden Emissionen und der Studie nach [2], sind immer noch zusätzliche Maßnahmen erforderlich.

Unter Betrachtung der Verteilung der CO<sub>2</sub>-Emissionen wird deutlich, dass die Energiewende nicht nur eine Stromwende sein darf. Eine Verschränkung der verschiedenen Sektoren ist ein Ansatz, welcher immer größer an Bedeutung gewinnt. Diese Sektorkopplung wird nach Ausfelder [4] in mehrere Entwicklungsbereiche unterteilt.



Bild 1.1: Darstellung der Entwicklung der globalen  $CO_2$ -Emissionen von den Jahren 1990 bis 2019 sowie Anteile der  $CO_2$ -Quellen im Jahr 2019: Die  $CO_2$ -Emissionen steigen über den ganzen Zeitraum an. Die Steigung ab 2010 ist aber geringer als davor. Die 38 Gt  $CO_2$  im Jahr 2019 kommen zu 35, 8 % aus der Energie- und Wärmeerzeugung, zu 16, 7 % aus der Industrie, zu 15, 9 % aus dem Straßentransport, zu 8, 7 % aus dem Bausektor, zu 7, 9 % aus inländischer Kraftstoffverbrennung, zu 3, 6 % aus internationalem Transport (Luft und Wasser), zu 4, 1 % aus Zementwerken und zu 7 % aus sonstigen Quellen. Nach [3].

Der erste betrifft eine direkte Elektrifizierung unter Nutzung elektrischen Stroms zur Wärmeerzeugung und in Fahrzeugantrieben. Ein weiterer Entwicklungsbereich beschreibt die Umwandlung von elektrischem Strom in Wasserstoff  $H_2$  sowie dessen Nutzung in allen Sektoren. Die Umwandlung des erzeugten  $H_2$  in synthetische Gase sowie Brenn- und Kraftstoffe wird als weiterer großer Bereich genannt. Man spricht dabei von strombasierten Kraftstoffen, deren gesamter Erzeugungsvorgang unter Power to liquid bekannt ist. Als letzten Entwicklungsbereich wird eine verstärkte Energiegewinnung aus Biomasse sowie Solar- und Geothermie empfohlen. [4, 5]

Die Forschungsinitiative Energiewende im Verkehr (EiV) des Bundesministeriums für Wirtschaft und Energie (BMWI) beschäftigt sich mit der Nutzung strombasierter Kraftstoffe. Es werden über 100 Forschungsgruppen gefördert, welche sich mit alternativen Treibstoffen für große Transportvolumina und Entfernungen auseinandersetzen. Ergebnisse der Forschungsgruppen sollen die Kopplung des Strom- und Verkehrssektors vorantreiben und ein Sinken der Treibhausgasemissionen ermöglichen. Über die Begleitforschung Energiewende im Verkehr (BeniVer) des deutschen Zentrums für Luft- und Raumfahrt (DLR) werden die einzelnen Verbundvorhaben miteinander vernetzt. Der Fokus liegt dabei auf der Betrachtung von technischen, ökonomischen, ökologischen und gesellschaftlichen Auswirkungen. Für den Vergleich der einzelnen Verfahren der Kraftstofferzeugung wird eine standardisierte Methodik zur Bestimmung der Herstellungskosten herangezogen. [6]

Der in der EiV befindliche Projektverbund PlasmaFuel, welcher unter anderem aus dem Institut für Photovoltaik (IPV) der Universität Stuttgart besteht, beschäftigt sich mit der plasmainduzierten Herstellung von Kraftstoff für die Schifffahrt. In einem Power to liquid-Verfahren wird unter Nutzung von Strom aus erneuerbaren Energien eine plasmainduzierte CO<sub>2</sub>-Spaltung mit der Krafstofferzeugung über die Fischer Tropsch Synthese verknüpft. [6]

Die Erzeugung von strombasierendem Schiffsdiesel ist aus mehreren Gründen ein wichtiger Entwicklungsbereich. Zum einen ist eine Elektrifizierung in der Schifffahrt nicht realisierbar. Gründe dafür sind hohe Kosten sowie zu hohe Massen der Batterieeinheiten basierend auf geringer Energiedichten, was in nicht schwimmfähigen Schiffen resultiert. Zum anderen setzt herkömmlicher Schiffstreibstoff bei der Verbrennung Schwefelemissionen frei. Um diese Emissionen zu verringern, werden von der Schifffahrtindustrie Weiterentwicklungen von Abgasreinigungssystemen sowie der Einsatz alternativer Kraftstoffe angestrebt. [7, 8]

Der jährliche Bedarf an Schiffstreibstoff liegt nach [7] über 400 Millionen Tonnen. Die Schifffahrt spielt in der Wirtschaft eine maßgebliche Rolle. Der Schiffsverkehr deckt mit einer Flotte von über 50000 Handelsschiffen einen geschätzten Anteil von 80 % des globalen Handels ab [9]. Der Seeweg stellt beim internationalen Handel, aus Emissionssicht, die effizienteste Transportart für große Ladungsmengen über weite Distanzen dar. Die spezfischen CO<sub>2</sub>-Emissionen liegen bei 8  $\frac{g}{tkm}$ , während der Transport über die Bahn bei 35  $\frac{g}{tkm}$ , über Lastkraftwagen bei 110  $\frac{g}{tkm}$  und über Flugzeuge 665  $\frac{g}{tkm}$  beträgt. [8]

### 1.2 Ziel der Arbeit

In dieser Arbeit soll, im Rahmen von BeniVer und PlasmaFuel, die plasmainduzierte Herstellung von Kraftstoff in einem Power to Liquid - Prozess modelliert und techno-ökonomisch bewertet werden. Zielprodukt stellt schadstofffreier Schiffstreibstoff dar. Über Literaturrecherchen sollen Grundlagen zur Fischer Tropsch Synthese sowie zu den Bestandteilen einer Power to liquid-Prozesskette erarbeitet werden. Außerdem wird eine Einarbeitung in die techno-ökonomische Analyse von Prozessen angestrebt. Für die Kostenschätzungen sind Kostendaten üblicher Anlagenkomponenten aus der Literatur heranzuziehen. Für neue Komponenten durch Integration der plasmainduzierten  $CO_2$ -Spaltung sind erste Annäherungen der Kosten zu treffen. Nach abgeschlossener Modellierung sollen über Parametervariationen für verschiedene Szenarien Konfigurationen zur Kostenminimierung festgelegt und auf Abhängigkeiten hingewiesen werden. Im finalen Kapitel sind die aus den einzelnen Untersuchungen gewonnenen Erkenntnisse zusammenzufassen. Außerdem soll über eine Schlussfolgerung das Potential des Prozesses eingeschätzt und Vorschläge zu möglichen Verbesserungen aufgezeigt werden.

## Kapitel 2

# Grundlagen

Dieses Kapitel beinhaltet Grundlagen der Kraftstofferzeugung über die Fischer-Tropsch Synthese sowie einen Einblick in X to liquid Prozesse. Zusätzlich werden Power to liquid spezifische Technologien der Elektrolyse und CO<sub>2</sub>-Spaltung erläutert. Nach kurzem Einblick in die Charakteristik von Schiffstreibstoff wird der Begriff Plasma erklärt. Schließlich werden Aspekte der techno-ökonomischen Analyse aufgezeigt.

## 2.1 Kraftstofferzeugung über die Fischer-Tropsch Synthese

Die Fischer-Tropsch Synthese (FTS) wurde in den 1920 Jahren von Franz Fischer und Hans Tropsch am Kaiser-Wilhelm-Institut in Mühlheim für die Kohleverflüssigung entwickelt. Bei der FTS wird Synthesegas, bestehend aus Wasserstoff (H<sub>2</sub>) und Kohlenstoffmonoxid (CO), in Kohlenwasserstoffe und Wasser (H<sub>2</sub>O) umgewandelt. Diese Reaktion wird über die Grundgleichung

$$2 H_2(g) + CO(g) \rightleftharpoons [-CH_2-] + H_2O(g) | \Delta H^0 = \mp 165 \frac{\text{kJ}}{\text{mol}}$$
(2.1)

beschrieben. Dabei steht [-CH<sub>2</sub>-] für alle entstehenden Kohlenwasserstoffe, welche in eine gasförmige Fraktion (C<sub>1</sub>-C<sub>4</sub>), Benzin (C<sub>5</sub>-C<sub>11</sub>), Diesel (C<sub>9</sub>-C<sub>22</sub>) und Wachse (C<sub>20+</sub>) unterteilt werden. [5, 10]

#### 2.1.1 Chemische Reaktionen der Fischer-Tropsch Synthese

Bei Betrachtung der ablaufenden Reaktion der FTS wird zwischen der Bildung von Alkoholen durch

$$n CO + 2n H_2 \rightleftharpoons C_n H_{2n+1} OH + (n-1) H_2 O, \qquad (2.2)$$

der Bildung von Alkenen durch

$$n CO + 2n H_2 \rightleftharpoons C_n H_{2n} + n H_2 O \tag{2.3}$$

und der Bildung von Alkanen bzw. Paraffinen (langkettige n-Alkane) durch

$$n CO + (2n+1) H_2 \rightleftharpoons C_n H_{2n+2} + n H_2 O \tag{2.4}$$

unterschieden. Der Parameter n in (2.2), (2.3) und (2.4) gibt die Anzahl der Kohlenstoffatome an, welche an der Reaktion teilnehmen. Ausgehend von einer Adsorption des Synthesegases am Katalysator kommt es zunächst zur Bildung von Zwischenprodukten. Im darauf folgenden Schritt der Kettenpolymerisation werden diese zu langkettigen Verbindungen zusammengeschlossen und schließlich über eine Desorption in Form der Produkte ausgegeben. Entstehen bei der FT-Synthese vermehrt längere Ketten, so laufen mehr der genannten Reaktionen ((2.2),(2.3),(2.4)) mit hoher Kohlenstoffatom-Anzahl n ab. Wie viele kurzkettige und wie viele langkettige Kohlenwasserstoffe entstehen hängt vom Kettenwachstum  $k_1$  und der Desorption  $k_2$ ab. In Bild 2.1 werden  $k_1$  und  $k_2$  qualitativ dargestellt. [5]



**Bild 2.1:** Qualitative Darstellung von  $k_1$  und  $k_2$  bei der FTS: Kettenwachstum  $k_1$ unter Aufnahme eines Ausgangsstoffs  $C_1$  in vertikaler Richtung. Desorption  $k_2$  von Kohlenwasserstoffen  $C_n$  in Form von Abzweigungen. Drei Abzweigungen, eine mit  $R - C_{n-1}$ , eine mit  $R - C_n$  und eine mit  $R - C_{n+1}$ . Nach [5]. Unter  $k_1$  wird Kohlenwasserstoff  $C_{n-1}$  durch einen Ausgangsstoff  $C_1$  zu  $C_n$  erweitert und über  $k_2$  ausgetrieben. Der Ausgangsstoff  $C_1$  kann sowohl als reiner Kohlenstoff C, als auch in Verbindung mit Wasserstoff (H<sub>2</sub>) oder Sauerstoff (O<sub>2</sub>) oder in Form von Kohlenmonoxid (CO) vorhanden sein. Reiner Kohlenstoff C bindet sich durch eine Hydrierung mit H<sub>2</sub> und kann leicht polymerisiert werden. Enthält der Ausgangsstoff H<sub>2</sub> oder O<sub>2</sub>, so läuft  $k_1$  unter Abspaltung von H<sub>2</sub>O-Molekülen ab. Handelt es sich beim Ausgangsstoff um CO, so bildet sich mit dem Katalysatormaterial R eine R - C-Verbindung. Die Kettenwachstumswahrscheinlichkeit

$$\alpha = \frac{k_1}{k_1 + k_2} \tag{2.5}$$

beschreibt die Häufigkeit von  $k_1$  und stellt eine wichtige Größe bei der FTS dar. [5]

#### 2.1.2 Produktzusammensetzung bei der FTS

#### Anderson-Schulz-Flory-Verteilung

Die Abhängigkeit der Produktzusammensetzung von der Kettenwachstumswahrscheinlichkeit  $\alpha$  kann vereinfacht durch die Anderson-Schulz-Flory (ASF)- Verteilung dargestellt werden. In Bild 2.2 werden die Selektivitäten

$$S_{C_n} = \frac{\dot{n}_{C_n}}{\sum_{n=1}^{\infty} \dot{n}_{C_n}}$$
(2.6)

der bei der FTS gebildeten Kohlenwasserstoff-Untergruppen anhand der ASF-Verteilung über  $\alpha$  aufgetragen [10]. Die gasförmige Fraktion (C<sub>1</sub>-C<sub>4</sub>) wird in der Abbildung sowohl summiert als auch in Form von gestrichelten Kurven in Methan (CH<sub>4</sub>) und die restlichen Gase unterteilt. CH<sub>4</sub> kann dabei für  $\alpha = 0$  eine Selektivität von 100 % annehmen. Untergruppe C<sub>2</sub>-C<sub>4</sub> erreicht bei  $\alpha = 0, 45$  ihren Maximalwert, C<sub>5</sub>-C<sub>11</sub> bei  $\alpha = 0, 75$ , C<sub>9</sub>-C<sub>22</sub> bei  $\alpha \approx 0, 9$  und C<sub>20+</sub> erreicht bei  $\alpha = 1$  eine Selektivität von 100 %. Ausgehend von  $\alpha$  sind die mathematischen Beschreibungen der einzelnen Stoffmengenanteile  $x_n$  durch

$$x_n(\alpha) = (1 - \alpha) \cdot \alpha^{n-1} \tag{2.7}$$

und der Massenanteile  $w_n$  durch

$$w_n(\alpha) = (1 - \alpha)^2 \cdot \alpha^{n-1} \cdot n \tag{2.8}$$

definiert. Die Stoffmengenanteile  $x_n$  und Massenanteile  $w_n$  sind für verschiedene  $\alpha$ in Bild 2.3 aufgezeigt. [5, 11, 12]



**Bild 2.2:** ASF-Verteilung: Die C-Atom-Selektivität  $S_n$  ist über der Kettenwachstumswahrscheinlichkeit  $\alpha$  aufgetragen. Kurve für C<sub>1</sub>-C<sub>4</sub> (zusätzlich unterteilt in CH<sub>4</sub> und C<sub>2</sub>-C<sub>4</sub>) beginnen bei 1 und sinken mit zunehmender Steigung bei höheren  $\alpha$ . Die C<sub>5</sub>-C<sub>11</sub>-Kurve besitzt mit Hochpunkt bei  $\alpha \approx 0,75$ , C<sub>9</sub>-C<sub>22</sub> bei  $\alpha \approx 0,85$ . C<sub>20+</sub> steigt exponentiell ab  $\alpha > 0,7$ . Nach [5, 10].



**Bild 2.3:** Stoffmengenanteile  $x_n$  (2.7) und Massenanteile  $w_n$  (2.8) der verschiedenen Kohlenwasserstoffe bei  $\alpha = 0,75$ ,  $\alpha = 0,85$ ,  $\alpha = 0,9$  und  $\alpha = 0,95$ : Exponentiell sinkende Verläufe für  $x_n$ . Auftretende Hochpunkte in  $w_n$ -Verläufen mit anschließenden exponentiellen Abnahmen. Abflachung aller Kurven bei höheren Werten von  $\alpha$ .

Der Graph von  $x_n$  weist exponentiell sinkende Funktionen auf. Verläufe von  $w_n$ hingegen zeigen auftretende Maxima zwischen n = 3 ( $\alpha = 0, 7$ ) und n = 14 ( $\alpha = 0, 95$ ). Mit steigendem n verhält sich  $w_n$  wie  $x_n$  exponentiell abnehmend. Höhere Werte von  $\alpha$  bewirken bei  $x_n$  sowie bei  $w_n$  eine Abflachung der Kurve mit der Folge von größeren Anteilen an langkettigen Kohlenwasserstoffen.

#### Beeinflussung von $\alpha$

Die durch  $\alpha$  gesteuerte Produktzusammensetzung wird durch die Wahl verschiedener Verfahren festgelegt. Diese zeichnen sich durch verschiedene Temperaturen, Katalysator-Materialien sowie Reaktortypen (Anhang A.1 Bild A.1) aus. Der Katalysator befindet sich in Form von Festkörper-Granulat im Reaktor, dessen Basis besteht aus Übergangs-metallen wie Eisen, Cobalt, Nickel und Ruthenium. Allgemein führt eine Temperaturerhöhung und eine Drucksenkung zu einer gesteigerten Bildung von langkettigen Kohlenwasserstoffen. Industriell wird zwischen der Hochtemperatur-FTS und der Niedertemperatur-FTS unterschieden.[10, 13]

Hochtemperatur Fischer-Tropsch Synthese (HTFTS, engl. high temperature fischer tropsch synthesis): Die HTFTS läuft bei Temperaturen von  $\vartheta = 300 - 350$  °C ab und erzielt aus  $\alpha = 0, 7$  bis 0,75 resultierende Produktzusammensetzungen, siehe Bild 2.2 und Bild 2.3. Verwendet wird ein Eisenkatalysator und ein Wirbelschichtreaktor mit stationärer oder zirkulierender Wirbelschicht. Beim Wirbelschichtreaktor strömt das Synthesegas auf der unteren Seite des Reaktors ein. Dabei nimmt es in ihm befindliche Katalysator-Körner auf, welche nach abgeschlossenen Reaktionen durch eine mechanische Trennung wieder von den Produkten abgetrennt werden. Bei der HTFTS liegen aufgrund der hohen Temperaturen nur gasförmige Produkte und Edukte sowie der Festkörper-Katalysator vor. Das entstehende Produkt kann nach [11] als ein Gemisch aus ~ 60% Alkenen, ~ 20% Paraffinen, ~ 15% Oxygenaten und ~ 5% Aromaten betrachtet werden. Außerdem geht aus dem  $\alpha$ -Wert hervor, dass es sich um eine hochselektive Erzeugung von kurzkettigen Kohlenwasserstoffen handelt. Zielprodukte der HTFTS sind Chemikalien oder Kraftstoffe aus der Benzin-Fraktion.[5, 10, 11, 13]

Niedertemperatur Fischer-Tropsch Synthese (LTFTS, engl. low temperature fischer tropsch synthesis): Die LTFTS wird bei Temperaturen von  $\vartheta = 200 - 250 \,^{\circ}\text{C}$  betrieben und liefert eine aus  $\alpha = 0,85$  bis 0,95 resultierende Produktzusammensetzung. Der Katalysator besteht üblicherweise aus Eisen oder Kobalt und es wer-

den Festbett- oder Blasensäulenreaktoren verwendet. In Festbettreaktoren strömt das Synthesegas durch vertikal angeordnete mit Katalysatoren gefüllte Rohrbündel. Eine Kühlung geschieht durch Dampferzeugung bei einer stattfindenden Wasserumströmung. Blasensäulenreaktoren verwenden suspendierte Katalysatorpartikel. Unter Verwendung eines Kobalt-Katalysators bei einer LTFTS werden hauptsächlich Alkane bzw. Paraffine synthetisiert. Bei der Produktzusammensetzung kann von ~ 90% n-Alkanen (n-Paraffine) und ~ 10% Oxygenaten ausgegangen werden. Bei niedrigen Temperaturen kann alternativ zum Eisen- oder Kobaltkatalysator auch Nickel oder Ruthenium verwendet werden. Nickel-Katalysatoren werden für eine erhöhte Methan-Selektivität verwendet und Ruthenium für erhöhte Selektivitäten von langkettigen Kohlenwasserstoffen. [5, 10, 11, 13, 14]

#### Wasserstoff-Kohlenstoffmonoxid-Verhältnis

Eine weitere Kenngröße bei der FTS stellt das Verhältnis

$$r_{FTS,H_2/CO} = \frac{\dot{n}_{FTS,ein,H_2}}{\dot{n}_{FTS,ein,CO}}$$
(2.9)

zwischen Wasserstoff H<sub>2</sub> und Kohlenstoffmonoxid CO am Eintritt des Reaktors dar. Durch die Variation dieser Größe wird sowohl die Produktzusammensetzung als auch die Menge von nicht umgesetzten Stoffen verändert. Bei Betrachtung der Reaktionsgleichungen lässt sich dieser durch die Fälle  $\alpha = 0$  und  $\alpha = 1$  einschränken. Im Fall  $\alpha = 0$  handelt es sich um eine reine Methanerzeugung (siehe Bild 2.2), bei welcher durch die chemische Reaktion

$$CO + 3H_2 \rightleftharpoons CH_4 + H_2O$$
 (2.10)

der obere Grenzwert  $r_{FTS,H_2/CO} = 3$  festgelegt wird. Bei  $\alpha = 1$  wird angenommen, dass die Ränder der CH-Ketten vernachlässigt werden, wodurch bei Verwendung der Reaktionsgleichung

$$CO + 2H_2 \rightleftharpoons [-CH_2 -] + H_2O \tag{2.11}$$

der untere Grenzwert  $r_{FTS,H_2/CO} = 2$  entsteht. In Untersuchungen der FTS werden auch abweichende Werte für  $r_{FTS,H_2/CO}$  verwendet. Beispielsweise führt  $r_{FTS,H_2/CO} < 2$  zu einer  $\alpha$ -Erhöhung sowie zu einer verringerten Dampferzeugung [15].

#### Abweichungen von der ASF-Verteilung

In der Realität entspricht die Produktverteilung der FTS nicht exakt der ASF-Verteilung. Die Selektivität  $S_{C_1}$  von Methan weist die größte Abweichung auf und