

University of Applied Sciences

FACHBEREICH
INGENIEUR- UND
NATURWISSENSCHAFTEN

# Protokoll Reaktionstechnik

# 

Gruppe I (BCUT4)

### Teilnehmer:

Roman-Luca Zank Willy Messerschmidt

Protokollführer: Roman-Luca Zank & Willy Messerschmidt

Datum der Versuchsdurchführung: 15.05.2020

**Abgabedatum:** 19.05.2020

Merseburg den 19. Mai 2020

# Inhaltsverzeichnis

1	Ziell	beschreibung	2
	1.1	Kinetik	2
	1.2	Verweilzeit	2
	1.3	Umsatzgrad	2
2	Dur	chführung	2
	2.1	Durchführung zum Versuch Kinetik	2
	2.2		
	2.3	T 1 4::1	
3	Aus	wertung	3
	3.1	Berechnung eines kontinuierlichen Reaktors	8
4	Fazi	t	8
		erbetrachtung gryerzeichnis9	8

# 1 Zielbeschreibung

#### 1.1 Kinetik

Die kinetischen Parameter einer Verseifungsreaktion sollen aus der MessgröSSe Leitfähigkeit bestimmt werden. Die Betrachteten GröSSen sind Reaktionsordnung, StoSSfaktor und Aktivierungsenergie.

#### 1.2 Verweilzeit

Ziel dieses Versuches ist die Beschreibung einer realen Reaktorkaskade. Aus experimentellen Daten sollen die Kenngrößen Bodensteinzahl und Kesselzahl des Verweilzeitverhaltens abgeleitet werden.

### 1.3 Umsatzgrad

Der Umsatzgrad der Verseifungsreaktion, welche auch in den vorausgegangenen Versuchen Betrachtet wurde, wird in diesem Versuch an einer realen Anlage unter identischen Prozessbedingungen wie auch zuvor ermittelt.

# 2 Durchführung

### 2.1 Durchführung zum Versuch Kinetik

Der Verwendete Reaktor wies ein Volumen von 1L auf. Das Reaktionsgemisch wurde mit einem Ankerrührer bei einer Drehzahl von  $100 \, \frac{1}{\text{min}}$  homogenisiert. Ein Thermostat sorgte für konstante Temperaturen. Der Versuch wurde drei mal wiederholt. Dabei lagen die Temperaturen bei  $23,5\,^{\circ}\text{C}$ ,  $30,2\,^{\circ}\text{C}$  und  $37,0\,^{\circ}\text{C}$ .

Es wurde die hydrolytische Spaltung des Essigsäureethylesters in alkalischem Millieu untersucht.

Einer Vorlage aus 1 L 0,05 molarer Natriumhydroxidlösung wurde zum Zeitpunkt Null jeweils 0,05 Mol reiner Essigsäureethylether zugegeben.

Die Leitfähigkeitsmessung erfolgte automatisch alle 5 Sekunden durch das INOLAB-IDS MULTI9430 in Verbindung mit einer entsprechenden Sonde automatisch für annähernd 15 Minuten.

### 2.2 Durchführung zum Versuch Verweilzeit

Anstelle des einfachen Rührkessels wurde hier eine Rührkesselkaskade aus drei Rührkesseln eingesetzt. Jeder Kessel verfügte über einen eigenen Rührer. Es wurde Deionisiertes Wasser und eine eingefärbte, schwache Salzlösung verwendet. Im ersten Teilversuch wurde durch die Zugabe einer geringen Menge Salzlösung eine Impulsmarkierung erzeugt. Der Volumenstrom an deionisiertem Wasser belief sich auf 8  $\frac{L}{h}$ .

Im zweiten Teil fand eine Verdrängung des deionisierten Wassers durch das leicht Salzbeladene Wasser statt. Der Salzwasservolumenstrom betrug in diesem Fall 10  $\frac{L}{h}$  Messstellen für die Leitfähigkeit befanden sich hinter jedem Kessel.

Die Leitfähigkeitswerte wurden automatisch alle fünf Sekunden über den Computer erfasst. Zur Dosierung des Wassers wurde über Schlauchpumpen verwirklicht.

### 2.3 Durchführung zum Versuch Umsatzgrad

In Vorbereitung auf den Versuch zum Umsatzgrad wurden je 6 L 0,1 molare Natriumhydroxid- und Essigsäureethylesterlösung angemischt. Die Anlage mit der Rührkesselkaskade wurde entleert. Es wurde der gleiche Gesamtvolumenstrom wie im zweiten Teil des Versuches zur Verweilzeit, von 10  $\frac{L}{h}$  eingestellt. Dieser setzte sich aus 5  $\frac{L}{h}$  Natriumhydroxidlösung und 5  $\frac{L}{h}$  Essigsäuereethylesterlösung zusammen. Die Leitfähigkeitswerte wurden nach jedem der drei Kessel automatisch alle fünf Sekunden aufgenommen.

# 3 Auswertung

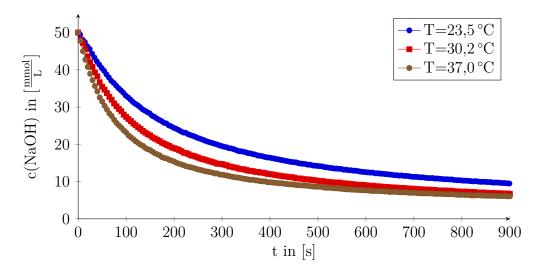


Abb. 1: Konzentration von NaOH über der Zeit

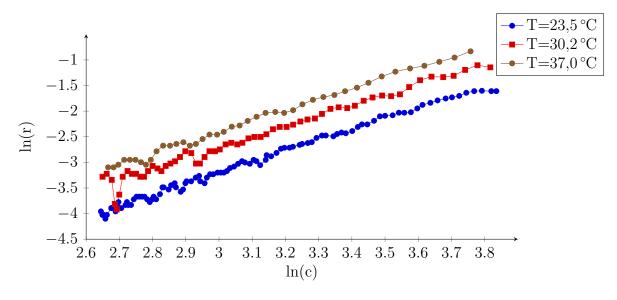


Abb. 2: Konzentration über der Zeit

Abb. 2 Regressionsgeraden

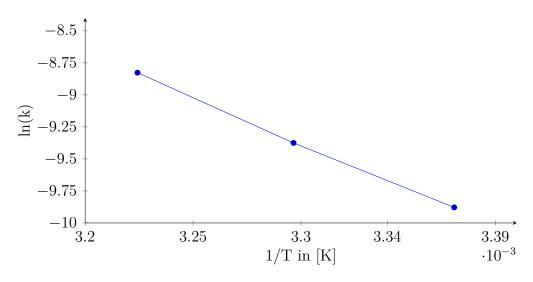


Abb. 3: Arrhenius-Diagramm

Abb. 3 Regressionsgerade

Tab. 1: Kinetische Kennwerte

Temperatur in °C	StoSSfaktor k in	Reaktionsordnung n in	$\ln \mathbf{k}$	$\frac{1}{\mathbf{T}}$ in K
23,5	$5{,}13\cdot10^{-5}$	2,21	-9,88	$3,37 \cdot 10^{-3}$
30,2	$8,48 \cdot 10^{-5}$	2,19	-9,38	$3,30 \cdot 10^{-3}$
37,0	$1,47 \cdot 10^{-4}$	2,14	-8,83	$3,22 \cdot 10^{-3}$

#### Berechnungen

Tab. 2: Kinetische Konstanten

$k_0$	$E_A$ in $\frac{kJ}{mol}$
$1,6 \cdot 10^{6}$	59,6

### Berechnungen

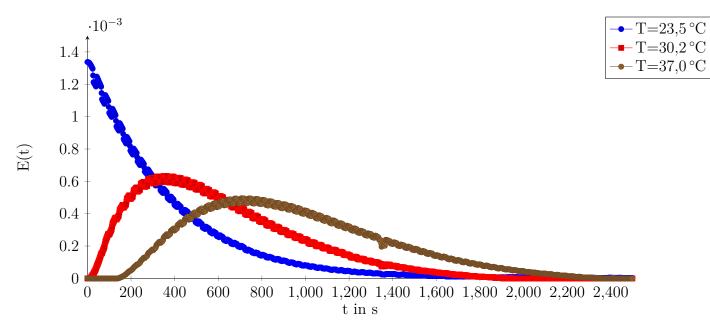


Abb. 4: E(t) Impulsmarkierung

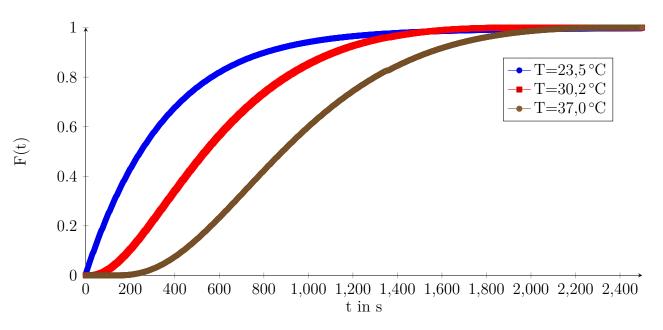


Abb. 5: F(t) Impulsmarkierung

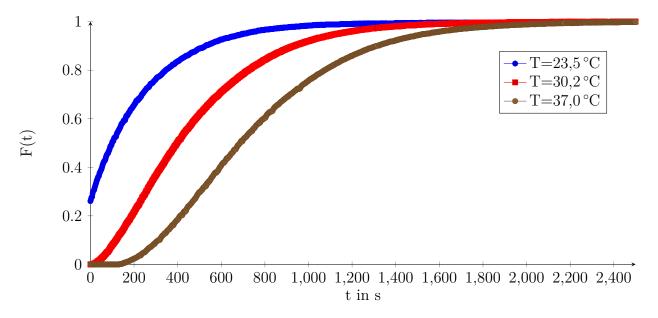


Abb. 6: F(t) Verdrängung

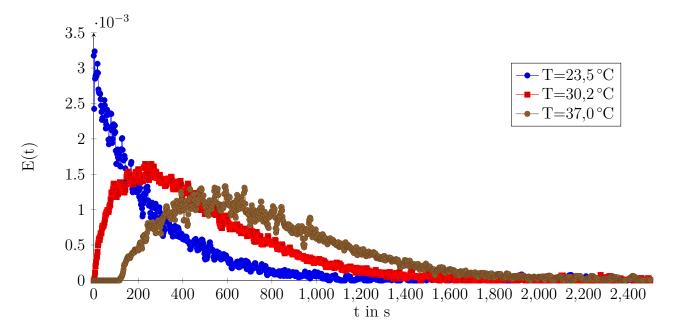


Abb. 7: E(t) Verdrängung

Tab. 3: Berechnete Werte aus den Verweilzeiten der Impulsmarkierung

	RK1	RK1+RK2	RK1+RK2+RK3
VWZ in min	$\approx 6$	$\approx 10$	$\approx 16$
Varianz in	134 459	128 017	177 191
Normierte Varianz in	1,05	0,35	0,20
Bodensteinzahl	$1,9 \cdot 10^{-2}$	4,5	8,9
Kesselzahl	1,5	3,3	5,5

Tab. 4: Berechnete Werte aus den Verweilzeiten der Verdrängungs

			0 0
	RK1	RK1+RK2	RK1+RK2+RK3
VWZ in min	$\approx 6$	≈ 16	$\approx 25$
Varianz in	75 059	372 779	1165252
Normierte Varianz in	0,48	0,41	0,50
Bodensteinzahl	2,7	3,5	2,6
Kesselzahl	2,5	2,8	2,4

Berechnungen + (Mittelwerte?)

Tab. 5: experimentell bestimmte Umsatzgrade

	RK1	RK1+RK2	RK1+RK2+RK3	Mittelwert
X in %	$\approx 49$	$\approx 66$	$\approx 73$	$\approx 63$

Tab. 6: analytische Umsatzgrade aus den kinetischen Kennwerten

	$T=23,5^{\circ}\mathrm{C}$	$T{=}30,2^{\circ}C$	$T=37,0^{\circ}C$
X in %	$\approx 64$	$\approx 72$	$\approx 77$

Tab. 7: Ideale Umsatzgrade aus E(t) und  $X_{\text{analytisch}}$ 

	RK1	RK1+RK2	RK1+RK2+RK3
X in % bei T= 23,5 °C	$\approx 50$	≈ 57	≈ 62
X in $\%$ bei T= 30,2 °C	$\approx 71$	$\approx 75$	≈ 78
X in % bei $T=37.0^{\circ}C$	≈ 80	≈ 82	≈ 84

Berechnungen + Graphen

### 3.1 Berechnung eines kontinuierlichen Reaktors

- 100 000 <sup>t</sup>/<sub>a</sub> Natriumacetat
- Reaktionstemperatur 32 °C
- Umsatzgrad X = 80%

## 4 Fazit

Welche Aussagen lässt der Versuch zu ca 1/4 Seite

# 5 Fehlerbetrachtung

Bei der Herstellung der Natronlauge für den Versuchsteil Kinetik ging etwas Lösung verloren. Dies wurde dadurch ersichtlich, dass beim befüllen von drei MaSSkolben zu je 11, ein MaSSkolben nicht gänzlich gefüllt werden konnte. Der Verlust wird auf maximal 5 mL geschätzt. Die resultierende Abweichung beträgt damit 0,5% und kann gegenüber anderen zufälligen Fehlern vernachlässigt werden.

Im Versuchsteil Umsatzgrad wurde der Verlauf dadurch gestört, dass eine Schlauchpumpe Luft zog. Die Reaktionslösung setzte sich damit ab einem schwer zu bestimmenden Zeitpunkt nicht mehr äquimolar zusammen. Die Endleitfähigkeit konnte daher nicht aus dem Produktgemisch ermittelt werde. Anstatt dieser wurde für die Berechnungen die mittlere Endleitfähigkeit aus dem Versuchsteil Kinetik noch einmal verwendet.

Der Essigsäureethylether besitzt einen Flammpunkt von  $-4\,^{\circ}$ C und ist damit als leicht flüchtig einzustufen. Während der Umsetzung im offenen Rührkessel, insbesondere bei Temperaturen bis knapp  $40\,^{\circ}$ C, könnte ein geringer Anteil verdampft sein. Da die zugegebene Menge auf  $\frac{1}{100}$ mL genau abgemessen wurde, könnte sich dieser Einfluss auf die Reaktion ausgewirkt haben.

Allgemein sind Mess- und Ableseungenauigkeiten in vernachlässigbarer GröSSenordnung anzunehmen.

# Literatur