Versuche über den Einfluß der sogenannten "Isoölsäure" auf den Vorgang der Fetthärtung vom Standpunkt der Phasenlehre

Von

WILHELM KOCZY und FRANZ GRIENGL

(Aus dem Institut für theoretische und physikalische Chemie der Universität in Graz)

(Mit 29 Textfiguren)

(Vorgelegt in der Sitzung am 27. November 1930)

Die Fetthydrierung, die Wasserstoffanlagerung an ungesättigte Bestandteile der Fette durch Katalysatoren, kann entweder so durchgeführt werden, daß keine Verseifung eintritt, wie z. B. bei den Speisefetten, oder unter gleichzeitiger Verseifung, und führt in letzterem Falle zu einem Gemisch von Fettsäuren.

Die Fetthärtung wird natürlich nicht bis zur quantitativen Umwandlung der ungesättigten Säuren in gesättigte durchgeführt, sondern nur teilweise je nach der Verwendungsart bis zu einem verschiedenen Grade.

Außer der Anlagerung von Wasserstoff an die ungesättigten Fettsäuren erfolgt im Verlauf des Fetthärtungsprozesses einerseits noch eine Anlagerung von Wasser z. B. an die Ölsäure, anderseits kann sich diese in andere Isomere, z. B. die Elaidinsäure und besonders in "Isoölsäure", umlagern.

Diese Stoffe haben höhere Schmelzpunkte als die reine Ölsäure und wirken so an der Härtung mit. Die in halb gehärteten Fetten auftretende Isoölsäure wird bei vollständiger Härtung natürlich in Stearinsäure übergeführt und kommt in natürlichen Fetten überhaupt nicht oder nur in ganz geringfügigen Mengen vor.

Diese aus gehärteten Fetten bzw. auch durch Synthese gewonnene Isoölsäure ist aber keinesfalls ein einheitliches Produkt, sondern ein Gemenge verschiedener isomerer Ölsäuren und Oxystearinsäuren.

Während nun mehr oder weniger exakt die Zustandsdiagramme der Hauptbestandteile der wichtigsten Fette und Öle, von Tripalmitin, Tristearin und Triolein bzw. der entsprechenden drei Säuren, in binärer und ternärer Kombination bekannt sind, ist dies bezüglich der isomeren "Isoölsäure" nicht der Fall. Es liegt nun scheinbar seitens der Praxis ein gewisses Interesse vor, die entsprechenden Zustandsdiagramme zu kennen bzw. im besonderen den Verlauf der Fetthärtung durch Aufnahme entsprechender polynärer Zustandsdiagramme phasentheoretisch verfolgen zu können unter besonderer Berücksichtigung des Einflusses der beim Fetthärtungsprozeß sich bildenden Isoölsäure. Denn die Portsmouth - Virginia - Cotton - Oil - Refining Corporation wandte sich an Prof. Dr. KREMANN mit dem Vorschlage, diese Fragen im Grazer Physikalisch-chemischen Institute einer Untersuchung zu unterziehen. Prof. Dr. KREMANN hat uns nun veranlaßt, die einschlägigen Arbeiten durchzuführen, und wir möchten ihm an dieser Stelle für seine Unterstützung während unserer Arbeit herzlichst danken.

Das uns seitens der Portsmouth-Cotton-Oil-Refining Corporation zur Verfügung gestellte unverseifte, nicht hydrogenisierte amerikanische Baumwollsamenöl (A) hatte im Durchschnitt folgende Zusammensetzung bzw. charakteristische Daten:

Gesättigte Säuren (%): 23·3	Ungesättigte Säuren (%):
Palmitinsäure 20.9	Ölsäure
Stearinsäure 1.81	Linolsäure 42.82
Arachinsäure 0.1	
Myristinsäure 0·49	
Säurezahl 0·1, Jodzahl 108·2, Versei	tungszahl 195.0, Unverseifbares (%) 0.9,

Spezifisches Gewicht 0.923.

Das hydrogenisierte Öl(B)zeigt nach Angaben der amerikanischen Firma folgende Charakteristika und Zusammensetzung:

Ungesättigte Säuren:	Gesättigte Säuren:
Ölsäure	Stearinsäure
Linolsäure 7.9 %	Palmitinsäure
Isoölsäure 12.9 %	
Freie Fettsäuren 0.08 Jodzahl 6	8 40 Spezifisches Gewicht 0 835

Man sieht, daß es sich hier um eine Hydrierung ohne gleichzeitige Verseifung handelt, da die Säurezahl gleich blieb und die Härtung vornehmlich durch die Umwandlung von Linolsäure in Ölsäure und zum Teil in Isoölsäure erfolgt sein soll. Relativ wenig ist der Gehalt an Stearinsäure angestiegen und der Gehalt an Palmitinsäure ist naturgemäß konstant geblieben. Die zur Verseifung als Säuren benannten Stoffe sind in Wirklichkeit natürlich Ester. Wir haben durch Aufnahme eines pseudobinären Systems mit dem von der amerikanischen Firma zur Verfügung gestellten, nichthydrogenisierten Baumwollsamenöl einerseits, dem hydrogenisierten Produkt anderseits versucht, eine "Betriebskurve" zu realisieren. Denn ein solches pseudobinäres System wird im Verlaufe des Hydrierungsprozesses durchlaufen und gestattet, aus dem Schmelzpunkt der hydrierten Charge den Grad der Hydrierung abzuleiten.

Es wäre nun von Interesse gewesen, ungefähr das gleiche pseudobinäre Modellsystem aufzubauen mit Komponenten, die annähernd aus den gleichen Stoffen synthetisch zusammengesetzt sind wie das hydrierte und das nichthydrierte Fett.

Die Schwierigkeiten aber, die sich der Darstellung der Isoölsäure entgegenstellen, sind noch erheblich größere und kaum zu überwinden, wenn man die bei der Fetthärtung sich bildenden Tri-Ester der "Isoölsäure" darstellen und untersuchen wollte.

Wir haben daher darauf verzichtet, ein pseudobinäres Modellsystem des unhydrierten und hydrierten Baumwollsamenöls aus den entsprechenden Estern aufzubauen, sondern uns damit begnügt, ein Modellsystem für den Fall zu bearbeiten, daß das Baumwollsamenöl zuerst verseift und entglyzerinisiert und dann erst hydriert wird, also das Modellsystem der Hydrierung eines Fettsäuregemisches, wie es ungefähr der Zusammensetzung des verseiften Baumwollsamenöls entsprechen würde.

1. Die Charakteristik und Darstellung der sogenannten "Isoölsäure".

Die von Saytzeff zuerst dargestellte und benannte Isoölsäure vom Schmelzpunkt 44—45° kann nach ihm entweder aus Oxystearinsäure¹ oder aus Jodstearinsäure² gewonnen werden. Da die Ausbeute nach diesen Verfahren eine sehr schlechte ist, haben wir die Isoölsäure vornehmlich nach dem von Rudolf Benedikt veröffentlichten³ Max v. Schmidt^{schen} Verfahren dargestellt.

Die so gewonnene Isoölsäure zeigte, was für unsere wei-

¹ J. prakt. Chem. 35, 1887, S. 369.

² J. prakt. Chem. 37, 1888, S. 269.

³ Monatsh. Chem. 11, 1890, S. 71, bzw. Sitzb. Ak. Wiss. Wien (IIb) 99, 1890, S. 71.

teren Ausführungen von Wichtigkeit ist, praktisch den gleichen Schmelzpunkt wie die von Savtzeff dargestellte Isoölsäure. Beide Isoölsäuren sind aber keinesfalls reine einheitliche Stoffe, sondern Gemenge, u. zw. die Savtzeffsche Isoölsäure nach Armand und Posternak⁴ ein Gemenge von Isomeren der Ölsäure, während das Schmidt^{sche} Verfahren nach Angaben von Benedikt durch Reinigung über das Natron- und Zinksalz bis 70% reine Isoölsäure vom Schmelzpunkt 42° und Stearolakton liefert. Auch JEGOROW⁵ hat eine Isoölsäure vom Schmelzpunkt 42° dargestellt.

In der neuesten Zeit hat F. H. BAUER⁶, der sich mit der Umlagerung und Umwandlung der Ölsäure befaßte, festgestellt, daß die nach dem Schmidt^{schen} Verfahren dargestellte Isoölsäure ein Gemenge von 10, 11-Isoölsäure, Stearolakton und Oxystearinsäure vom Schmelzpunkt 42^o darstellt.

Wir sehen also, daß die nach diesen Verfahren dargestellten, als "Isoölsäure" bezeichneten Gemenge artenähnlich zusammengesetzt sind. Etwas anders aber scheint die von Moore⁷ dargestellte Isoölsäure vom Schmelzpunkt 34-36° zusammengesetzt zu sein, die ein Gemenge von Elaidinsäure mit fester 11, 12-Ölsäure und fester 10, 11-Ölsäure sein soll. Auch von Ponzio⁸ und LE SUEUR⁹ wurden in dem Gemenge gewöhnliche 9, 10-Elaidinsäure, gewöhnliche Ölsäure, 8, 9-Elaidinsäure neben Oxystearinsäure festgestellt, ohne daß die prozentuelle Zusammensetzung dieser Komponenten ermittelt werden konnte.

Der bekannte Fettfachmann D. J. P. TREUB¹⁰ in Gouda, Holland, hatte die Güte uns mitzuteilen, daß auch er sich vergeblich bemüht hatte, Isoölsäure darzustellen, indem das mit schlechter Ausbeute gewonnene Endprodukt sicher ein Gemenge von Hydroxystearinsäuren und einer oder mehrerer Isolsäuren darstellt.

Nach einer weiteren brieflichen Mitteilung von Prof. BOESE-KEN ¹⁰ in Delft besteht die sogenannte Isoölsäure in Wirklichkeit nicht als reine Säure. Man erhält durch Hydrierung der α -Eleostearinsäure

¹⁰ Wir möchten an dieser Stelle Herrn D. J. P. TREUB und Prof. BOESEKEN für ihre freundlichen brieflichen Mitteilungen bestens danken.

⁴ Compt. rend. 150, 1910, S. 1525.

⁵ J. prakt. Chem. 86, S. 539.

⁶ Chem. Ztg. 51, 1930, S. 490.

⁷ Journ. Indian Chem. Soc. 38, 1919, S. 320.

⁸ Gazz. chim. 34, II., 1903, S. 77.

⁹ Journ. chem. Soc. 85, 1904, S. 1708.

$\mathrm{CH}_3(\mathrm{CH}_2)_3$. CH : CH . CH : CH . CH : CH(CH_2)_7 . COOH

bis zur Aufnahme von vier Wasserstoffatomen der Hauptsache nach eine 11, 12-Ölsäure vom Schmelzpunkt 38°, die Herr BERTRAM, der sie zum erstenmal aus Rinderfett erhalten hatte, Naccensäure genannt hat.

Da nun beim Hydrieren der Fette, wie schon oben erwähnt, neben der Wasserstoffanlagerung und einer geringeren Wasseranlagerung an 'ungesättigte Fettsäuren sicher auch eine Umlagerung der Ölsäure in ein *Gemenge* höher schmelzender Isomeren statthat und nicht etwa Umlagerung in *eine* ganz bestimmte Elaidinsäure bzw. die oben erwähnte Naccensäure, schien es uns für das behandelte Problem ausreichend, ja richtiger, mit einem Gemenge von isomeren Ölsäuren zu operieren. Am idealsten wäre es hier, jenes Gemenge zu wählen, wie es bei der Fetthärtung entsteht. Ein solches aber aus der Reaktionsmasse der Hydrierung zu isolieren, schien nach den genannten Literaturangaben, sowie der Ansicht TREUB[§] sehr ungünstig.

Wir wählten daher als Komponente für unsere weiteren Versuche hauptsächlich ein Gemenge isomerer Fettsäuren, wie es der nach dem Schmidt^{Schen} Verfahren gewonnenen Isoölsäure entspricht, und überzeugten uns mit Stichproben, daß die gleichen Versuchsergebnisse mit der nach Saytzerf aus Jodstearinsäure gewonnenen Isoölsäure erhalten werden.

Zur Darstellung nach dem Max von Schmidt^{Schen} Verfahren wurden 100 g Ölsäure mit 10 g Chlorzink auf 185° so lange erhitzt, bis ein herausgenommener Tropfen der Flüssigkeit mit verdünnter Salzsäure gekocht und, unter fließendem Wasser abgekühlt, erstarrt. Das Gemisch wurde dann noch heiß auf verdünnte Salzsäure gegossen und mittels Wasserdampfes so lange gekocht bzw. dieser Vorgang so lange wiederholt, bis eine herausgenommene Probe der Flüssigkeit nach dem Neutralisieren mit Ammoniak durch Schwefelammon nicht mehr getrübt wurde.

Das Produkt wurde unter vermindertem Druck von 60 bis 80 mm destilliert und die kristallisierte Fraktion von 270—285° (letztere Temperatur darf nicht überschritten werden!) durch Aufstreichen auf Tonplatten von dem flüssigen Anteil befreit. Nur dann, wenn die feste Masse wiederholt aus Äther umkristallisiert, stets nur die erste Ausscheidung verwendet und diese über das Natron- und Zinksalz und durch neuerliches Umkristallisieren aus Alkohol und Äther gereinigt wurde, erhielten wir eine grobkristallinische feste Masse vom Schmelzpunkt 45° , u. zw. ist die Ausbeute größer und das Produkt reiner, wenn man stets nicht zu große Mengen, höchstens 200 g Ölsäure, verwendet.

Zur Isoölsäuredarstellung nach SAYTZEFF wurden 48 g Jodstearinsäure in alkoholische Ätzkalilösung (28-8 g KOH, 96 gAlkohol von 99%) gegossen, das Gemisch 24 Stunden stehen gelassen, dann einige Stunden am Wasserbad gekocht, der Alkohol abdestilliert und die restierende Kaliseife durch heiße verdünnte Schwefelsäure zerlegt. Beim Umkristallisieren der abgeschiedenen Säure, welche schon bei gewöhnlicher Temperatur fest wird, aus Äther unter Anwendung einer Kalziumchlorideiskältemischung, Reinigung des abgeschiedenen Niederschlages über das Natron- und Zinksalz, wurde nach mehrmaligem Umkristallisieren aus Äther eine feste Säure vom Schmelzpunkt 45° mit einer relativ geringen Ausbeute von 3% erhalten.

2. Die pseudobinären Zustandsdiagramme von "Isoölsäure Schmidt" mit einer Reihe anderer Fettsäuren.

Die im Titel genannten Zustandsdiagramme sind als "pseudobinäre" bezeichnet, weil die eine Komponente nach unseren früheren Darlegungen selbst ein Gemisch ist, wenn auch ihrerseits konstanter Zusammensetzung.

Theoretisch sollte bekanntlich im Gleichgewichtszustande der Schmelz- und Erstarrungspunkt einheitlicher Substanzen zusammenfallen und es sollte bei der Abkühlung einer Schmelze und bei dem Erhitzen des erstarrten Stoffes die identische Gleichgewichtstemperatur flüssig-fest auf den sogenannten Zeitabkühlungskurven als horizontales Stück sich kennzeichnen. Infolge Unterkühlungserscheinungen beobachtet man jedoch einerseits bei der Abkühlung infolge Überschreitungserscheinungen tiefere Erstarrungstemperaturen, anderseits bei der Erhitzung, wenn auch eine tatsächliche Überschreitung der Schmelztemperatur bislang nicht nachgewiesen wurde, aus Gründen mangelnder Wärmeleitfähigkeit einen Verlauf der Zeit-Erhitzungskurven, der zu höheren beobachteten Schmelztemperaturen führt, als der idealen Gleichgewichtstemperatur fest-flüssig entspricht. Man unterscheidet also bei bestimmten einheitlichen Stoffen, besonders z. B. bei Fettsäuren und Fettsäureestern, sowohl auf Grund von Zeitabkühlungskurven als bei der Schmelz- und Erstarrungspunktbestimmung im Röhrchen statt einer Gleichgewichtstemperatur

fest-flüssig einen höheren Schmelz- und einen tiefer liegenden Erstarrungspunkt.

Auch bei Zwei- und Mehrstoffmischungen werden wir Unterschiede zwischen vollständigem Schmelzen und beginnender Erstarrung einerseits bzw. beginnendem Schmelzen und vollständigem Erstarren anderseits, welche Wertepaare untereinander theoretisch ja zusammenfallen sollten, beobachten, u. zw. wird man mittels der Erhitzungsmethoden grundsätzlich das erstere Punktepaar, den Schmelzpunkt — wenn auch meist nach etwas höherer Temperatur verschoben — mit den Erstarrungsmethoden das zweite Punktepaar den Erstarrungspunkt — das letztere Punktepaar bei Unterkühlung bis zu mehr oder minder tieferen Temperaturen verschoben — bestimmen.

Diese "Schmelzpunkte", vollständigem Schmelzen entsprechend, wurden durch Klarwerden größerer Mengen der Schmelze im Erstarrungspunktgefäß und nach BENSEMANN als die Temperatur des Fließens eines erstarrten Fetttröpfchens in einem kugelig aufgeblasenen Kapillarröhrchen bestimmt und erhielten wir nach beiden Methoden identische Werte. Die Erstarrungspunkte, vollständigem Erstarren entsprechend, wurden aus dem Haltepunkt bzw. Maximum der Temperatur nach Unterkühlung auf Zeitabkühlungskurven ermittelt, da auf diesen die Beginnpunkte der Kristallisation nicht zum Ausdruck kamen.

Sowohl die reinen Substanzen, als die binären oder polynären Gemische, deren prozentuelle Zusammensetzung so gewählt wurde, daß das Gesamtgewicht immer konstant blieb, wurden vorerst in einem kleinen Reagenzglas unter Rühren zu klarer Schmelze gebracht und dann bis zum nächsten Tag stehen gelassen, weil die Fette nach dem Umschmelzen nicht sofort wieder ihre reproduzierbaren Schmelz- bzw. Erstarrungspunkte zeigen.

In jenen bei Fetten sehr häufig vorkommenden Fällen, wo z. B. infolge langsamer Kristallisationsgeschwindigkeit weder die primäre noch die sekundäre eutektische Kristallisation auf Zeitabkühlungskurven zu erkennen ist, muß man den Beginnpunkt des Schmelzens aus der "Erweichung" und den Beginnpunkt des Erstarrens aus dem Auftreten von Trübung der Schmelze durch Kristalle ableiten, beides Methoden, die stark von der Subjektivität des Beobachters abhängige Werte geben. In den Zustandsdiagrammen, die die Abhängigkeit von den oben definierten Schmelz- und Erstarrungspunkten von der Konzentration graphisch darstellen, kommen also je zwei Kurven in Frage, eine höheren Temperaturen entsprechende, die "Schmelzlinie", und die tieferen Temperaturen entsprechende, die "Erstarrungslinie". Für die Zeitabkühlungskurven wurde im Hinblick auf die Kostspieligkeit des Materials je 1 g reiner Substanz bzw. des Gemisches verwendet, nachdem Versuche an Mischungen von hydriertem und nichthydriertem Baumwollsamenöl, über die wir im folgenden noch berichten wollen, gezeigt hatten, daß man grundsätzlich die gleichen Temperaturwerte erhält, ob man mit je 5g oder je 1g Substanz arbeitet.

In den Tabellen 1-4 sind die Versuchsergebnisse mit den pseudobinären Systemen der Isoölsäure "Schmidt" bzw. "Saytzeff" vom identischen Schmelzpunkt 45° einerseits, Palmitinsäure, Stearinsäure, Ölsäure und Linolsäure anderseits, wiedergegeben und in den Figuren 1-4 in bekannter Weise graphisch dargestellt.

Die Werte mit der Isoölsäure "Schmidt" sind mit "•", die mit der Isoölsäure Saytzeff mit "+" eingetragen. Vergleichsweise haben wir auch noch die Systeme von Ölsäure mit Palmitin-, Stearin- und Linolsäure, bzw. von Linolsäure mit Palmitin- und Stearinsäure untersucht. Die diesbezüglichen Daten sind in den folgenden Tabellen 5—9 wiedergegeben und in Fig. 5—9 zur graphischen Darstellung gebracht.

Die verwendete Palmitin-, Stearin-, Öl- und Linolsäure waren reinste Präparate von KAHLBAUM. Die Linolsäure erwies sich aber nicht als ganz rein, da sie eine Jodzahl ergab, die ihrerseits geringer war als der theoretische Wert von 181·22. Bei der Ölsäure wurde der Schmelzpunkt bei 14°, der Erstarrungspunkt bei 9° gefunden, in voller Übereinstimmung mit den Angaben von CARLINFANTI und LEVI-MALVANO¹¹ sowie nach den International Critical Tables, während die ältere Literatur¹² den Erstarrungspunkt mit 4° angibt.

Bei Betrachtung des gesamten in den Figuren 1—9 dargestellten Versuchsmaterials sieht man, daß die oben definierten Schmelz- und Erstarrungslinien im allgemeinen symbath und auch nur mit geringen Temperaturdifferenzen von 1—5° verlaufen. Größere Temperaturunterschiede und Abweichungen treten nur in

¹¹ Gazz. chim. ital. 39, II. 1909, S. 353.

¹³ R. BENEDIKT, Analyse der Fette und Wachsarten, 3. Auflage, Verlag Springer, 1897.

den Systemen bzw. Mischungen auf, die an der tiefer schmelzenden Fettsäure, Ölsäure bzw. Linolsäure reicher sind.

Unsere Linolsäure war nicht zum vollkommenen Erstarren zu bringen. Bei der Abkühlung belegen sich bei — 8° die Wände des Proberöhrchens mit einer vollkommen festen Schicht, während die im Innern des Röhrchens befindliche Substanz noch dicksalbig ist. Durch rasches und kurzes Anwärmen dieser Schicht erhielten wir bei — 12 bis — 15° eine gleichmäßige schmalzartige Konsistenz der ganzen Probe und nahmen daher die Temperatur von — 15° als den Erstarrungspunkt an. Die so zum Erstarren gebrachte Säure schmilzt dann erst bei 12° C.

Tabel	lle	1.
TUDO	u o	

Gewichts% Isoölsäure Schmidt	Gewichts% Isoölsäure Saytzeff	Gewichts% Palmitinsäure	Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeitabkühlungs- kurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhrchen erhaltener Schmelzpunkte
0	0	100	61.0	62.0
10		90	59.0	60.5
	20	80	57.5	59.0
30	_	70	$55 \cdot 0$	57.5
40	_	60	53.0	55.5
	50	50	50.0	53.0
60	_	40	46.5	49.5
70	_	30	41.5	45.0
	80	20	37.0	41.5
82.5		17.5	36.0	39.5
	90	10	$37 \cdot 5$	41.5
100		0	40.0	$45 \cdot 0$
	100	0	40.0	45.0

System Isoölsäure-Palmitinsäure.



Tabelle 2.

Sy	stem	Isoölsäure-Stearinsäure	
•		**	

Gewichts % Isoölsäure	Gewichts % Isoölsäure	Gewichts % Stearinsäure	Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeitabkühlungs-	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhrchen erhaltenen
Schmidt	Saytzeff		kurven	Schmelzpunkte
0	0	100	66.0	68.0
10	_	90	64 5	66.2
	20	80	62.5	64.5
30		70	60.5	63.0
	40	60	59.0	61.0
50		50	57.0	59.5
60		40	55.0	57.0
	70	30	51.0	53.2
80		20	45.0	49 0
	85	15	41.5	45.5
90		10	38.0	$42 \cdot 5$
95		5	39.5	43.5
100		0	40.0	45.0



Tabelle 3.

Gewichts % Isoölsäure Schmidt	Gewichts % Isoölsäure Saytzeff	Gewichts % Ölsäure	Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeitabkühlungs- kurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhrchen erhaltenen Schmelzpunkte
0	0	100	$9 \cdot 0$	14.0
10		90	15.0	$20 \ 0$
20		80	20.0	$25 \cdot 5$
_	30	70	$25 \cdot 0$	30.0
_	40	60	29.0	33 5
50	_	50	$31 \cdot 0$	36.0
	60	40	33.0	37.5
70		30	34.5	39.0
	80	20	36.0	41.0
90	_	10	37.8	$42 \cdot 5$
100		0	40.0	45.0



Tabelle 4.

\mathbf{S}	v	s	t	e	m	I	s	0	ö	1	s i	٦I	ı	r	e٠	- I		i.	n	0	1	\mathbf{s}	ä	u	r	e	•
--------------	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	-----	----	---	---	----	-----	--	----	---	---	---	--------------	---	---	---	---	---

Gewichts % Isoölsäure Schmidt	Gewichts % Isoölsäure Saytzeff	Gewichts % Linolsäure	Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeitabkühlungs- kurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhrchen erhaltenen Schmelzpunkte
0	0	100	-15.0	12.0
10	-	90	5.0	18.0
	20	80	15.5	24.0
-	30	70	$22 \cdot 5$	28.0
40	60	60	26.0	$31^{-}5$
	50	50	$29 \ 0$	34.0
60		40	31.5	36.0
	70	30	$33^{+}5$	38 0
80	_	20	$35 \cdot 5$	40.0
90		10	38.0	42.5
100		0	40 0	$45 \cdot 0$



Tabelle 5.

${ m S}$ y	' S	t	e	m	Ö	1	\mathbf{s}	ä	u	r	e	-	Ρ	a	1	m	i	ŧ	i	n	\mathbf{s}	ä	u	r	e	•
------------	-----	---	---	---	---	---	--------------	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	--------------	---	---	---	---	---

Gewichts% Ölsäure	Gewichts% Palmitinsäure	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte
0	100	$61 \cdot 0$	$62 \cdot 0$
10	90	$59 \cdot 5$	60.5
20	80	55.5	$59 \cdot 0$
30	70	$55 \cdot 0$	$57 \cdot 0$
40	60	$52 \cdot 5$	54.5
50	50	$49 \cdot 0$	$52 \cdot 0$
60	40	$45 \cdot 0$	$48 \cdot 0$
70	30	$40 \cdot 0$	$43 \cdot 0$
80	20	$34 \cdot 0$	36.5
90	10	$24 \cdot 5$	$23 \cdot 0$
100	0	$9 \cdot 0$	14.0



Tabelle 6.



Gewichts% Ölsäure	Gewichts% Stearinsäure	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte
0 .	100	66.0	68.0
10	90	$64 \cdot 5$	$67 \cdot 0$
20	80	62.5	66.0
30	70	60.5	$64 \cdot 0$
40	60	$58 \cdot 0$	61.7
50	50	$55 \cdot 2$	58.5
60	40	51.5	$55 \cdot 0$
70	30	47.0	$51 \cdot 0$
80	20	40.5	45.0
90	10	30.5	36.0
100	0	9.0	14.0

265



Tabelle 7.

S	y s	st.	e	m	0	I	\mathbf{s}	ä	u	r	е	-	L	i	n	0	I	\mathbf{s}	ä	u	r	e,	
---	-----	-----	---	---	---	---	--------------	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	--------------	---	---	---	----	--

...

Gewichts% Ölsäure	Gewichts% Linolsäure	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte
	100	-16.0	12.0
10	90	-12.0	12.0
20	80	- 9.0	12.0
30	70	- 6.0	12.1
40	60	- 3.0	$12 \cdot 2$
50	50	0.0	12.5
60	40	3.0	12.7
70	30	$5 \cdot 0$	12.7
80	20	$7 \cdot 0$	13.0
90	10	9.0	$13 \cdot 5$
100	·	9.0	14.0



Fig. 7.

Tabelle 8.

Gewichts% Linolsäure	Gewichts% Palmitinsäure	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte
0	100	61.0	$62 \cdot 0$
10	90	$59 \cdot 5$	61.0
20	80	$58 \cdot 2$	60.0
30	70	$55 \cdot 8$	$58 \cdot 0$
40	60	$53 \cdot 2$	55.5
50	50	$50 \cdot 2$	$53 \cdot 0$
60	40	$46 \cdot 6$	$49 \cdot 0$
70	30	41.5	$45 \cdot 0$
80	20	35.3	39.5
90	10	24.2	30.3
95	5	14.0	$23 \cdot 5$
100	0	-15.0	$12 \cdot 0$

System Linolsäure-Palmitinsäure.



m 1 1	11	
'l'abo	IIA	- u
1.400	1177	•

Gewichts% Linolsäure	Gewichts% Stearinsäure	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr chen erhaltenen Schmelz punkte		
· 0	100	66.0	68.0		
10	90	64.5	66.5		
20	80	$62 \cdot 7$	65.0		
30	70	60.5	63.0		
40	60	$58 \cdot 2$	60.5		
50	50	$55 \cdot 0$	58.0		

Gewichts% Linolsäure	Gewichts% Stearinsäure	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte		
60	40	$52 \cdot 0$	$55 \cdot 0$		
70	30	47.0	50.5		
80	20	$41 \cdot 0$	$45 \cdot 0$		
90	10	30.0	$36 \cdot 0$		
95	5	16.5	26.5		
100	0	15.0	12.0		



Die von uns beobachteten Temperaturpunkte für die übrigen Säuren stimmen mit den Literaturwerten überein. Was das Verhalten der einzelnen Systeme bezüglich der Temperaturbestimmung anbelangt, so konnten in den Systemen: Isoölsäure-Palmitinsäure, Isoölsäure-Stearinsäure und Isoölsäure-Ölsäure sowohl die Erstarrungs- als auch die Schmelzpunkte auf Grund der Haltepunkte bei der Abkühlung bzw. des Eintretens klarer Schmelze genau und stets reproduzierbar bestimmt werden.

Das gleiche war auch bei den beiden Systemen: Ölsäure-Palmitinsäure und Ölsäure-Stearinsäure der Fall, nur mußte im Hinblick auf die relativ geringe Lösungsgeschwindigkeit der beiden höher schmelzenden Fettsäuren bei der Bestimmung des Schmelzpunktes die Temperatur des Außenbades besonders langsam und vorsichtig gesteigert werden.

Geschieht dies nicht, bleiben bei der wahren Schmelztemperatur kleinere Kristalle der Palmitin- bzw. Stearinsäure ungelöst in der Schmelze zurück und man beobachtet eine höhere Lösungstemperatur. Die Systeme von Ölsäure mit Palmitin- und Stearinsäure wurden schon von CARLINFANTI und LEVI MALVANO¹³ untersucht, deren Werte in den Figuren 5 und 6 durch punktiert gestrichelte Kurven gekennzeichnet sind. Im System Ölsäure-Palmitinsäure fällt die Erstarrungskurve mit der von CARLINFANTI und LEVI MALVANO gegebenen praktisch völlig zusammen. Im System Ölsäure-Stearinsäure ist das nur in den stearinsäureärmeren Mischungen der Fall; in den stearinsäurereicheren Mischungen fallen unsere Erstarrungspunkte um 1—2° tiefer.

In dem System Isoölsäure-Linolsäure weisen die Zeitabkühlungskurven bis zu den Gemischen von 20% Isoölsäure und 80% Linolsäure noch deutliche Haltepunkte auf. Beim Gemisch 10% Isoölsäure und 90% Linolsäure mußte wie bei reiner Linolsäure der Beginn der Annahme der schmalzartigen Konsistenz als Erstarrungspunkt genommen werden. Als Schmelzpunkt wurde bei allen diesen Gemischen die Temperatur des klaren Schmelzens angenommen.

Ganz das gleiche wurde bei den Systemen von Linolsäure-Palmitinsäure, Stearinsäure und Ölsäure beobachtet. Sobald der Linolsäuregehalt 90% bzw. 80% erreicht, beobachtet man auf den Zeitabkühlungskurven keine Haltepunkte mehr und man muß wieder zu der für reine Linolsäure bzw. für an Linolsäure reichere Gemische mit Isoölsäure nötigen und oben erwähnten, gefühlsmäßigen Bestimmung von Erstarrungspunkten schreiten.

In den Systemen Isoölsäure-Palmitinsäure und Isoölsäure-Stearinsäure liegt auf der Seite der Isoölsäure bei etwa 17.5% bzw. 10% Palmitin- bzw. Stearinsäure ein Temperaturminimum vor, das eutektischen Charakter hat. In allen übrigen Systemen verläuft die Schmelzlinie bzw. Erstarrungslinie der höher schmelzenden Komponenten, Palmitinsäure bzw. Stearinsäure, stetig zum Schmelz- bzw. Erstarrungspunkt der tiefer schmelzenden Komponente (Ölsäure, Linolsäure), mit dem eine allfällige eutektische Kristallisation des Gemisches zusammenfällt.

Diesen Verlauf beobachtet man bezüglich der Erstarrungspunkte auch beim System Ölsäure-Linolsäure, doch verläuft die Schmelzlinie in diesem System vor allem wegen der scheinbar relativ hohen Lage des Schmelzpunktes der Linolsäure gegenüber deren Erstarrungspunkt nahezu horizontal, wie Fig. 7 es zeigt.

¹³ Gazz. chim. ital. 39, II. 1909, S. 353.

Im Hinblick auf die eingangs erwähnte Tatsache, daß beim Fetthärtungsprozeß auch eine Umlagerung von Ölsäure in isomere Ölsäure, sowie Oxystearinsäure bzw. ihr Lakton erfolgt, deren Gemisch wir als "Isoölsäure" bezeichnet haben und die höher schmilzt, erscheint der Vergleich der Zustandsdiagramme von Ölsäure mit Palmitinsäure und Stearinsäure einerseits mit denen von Isoölsäure, Palmitinsäure und Stearinsäure anderseits interessant.

Trotz des Unterschiedes der Erstarrungspunkte der Ölsäure und Isoölsäure um rund 30° ist der Verlauf in den Erstarrungsbzw. Schmelzlinien der stearinsäurereichsten und palmitinsäurereichsten Mischungen praktisch gleich, ob man Öl- oder Isoölsäuremischungen dieser beiden Säuren verwendet. Mit steigendem Gehalt an Isoölsäure verlaufen die Schmelz- bzw. Erstarrungslinien wohl etwas höher als bei gleichem Gehalt an Ölsäure, doch überschreitet der Unterschied selbst bei einem Gehalt von 75% Ölsäure bzw. Isoölsäure im System mit Palmitinsäure 2° bzw. 1°, im System mit Stearinsäure 3° bzw. 1·5° nicht. Erst bei Gehalten über 80% von Ölsäure bzw. Isoölsäure wird, wie beim Vergleich des Verlaufes der betreffenden Zustandsdiagramme in Fig. 1 mit 5 bzw. 2 mit 6 ersichtlich ist, der Unterschied erheblicher.

Wir können daraus also folgenden Schluß ziehen: Der Übergang von Ölsäure zur Isoölsäure wirkt wohl grundsätzlich fetthärtend, wie im besonderen aus dem Zustandsdiagramm Isoölsäure-Ölsäure hervorgeht, indem bei vollständigem Übergang der Ölsäure in Isoölsäure eine Steigerung von Schmelz- und Erstarrungspunkt um ca. 30° erfolgt. Doch macht sich dieser Einfluß bei von Haus aus an palmitinsäure- bzw. stearinsäurereichen Fettsäuregemisches je nach ihrer Menge praktisch gar nicht oder nur in geringem Maße bemerkbar. Der fetthärtende Einfluß der Ölsäureumlagerung in Isoölsäure tritt nur in palmitin- bzw. stearinsäurearmen Mischungen etwa unter 20% in erheblichem Maße hervor.

Dieses aus dem binären Zustandsdiagramm ersichtliche Verhalten macht sich auch in den pseudoternären Systemen, die Modelle des Fetthärtungsprozesses von Säuregemischen darstellen, bemerkbar.

3. Das Zustandsdiagramm Hydriertes Fett (B) - Nichthydriertes Fett (A).

Nach der oben Seite 254 gegebenen Analyse erfolgt, wie erwähnt, die Hydrierung des Baumwollsamenöls ohne gleichzeitige Verseifung, und die Härtung soll vornehmlich durch die Umwandlung von Estern der Linol- in solche der Ölsäure und dieser zum Teil in solche der Isoölsäure stattgefunden haben. Relativ wenig ist der Gehalt an Stearinsäure angestiegen, wobei der an Palmitinsäure naturgemäß konstant geblieben ist.

Wir haben nun ein Zustandsdiagramm mit den beiden oben als A und B bezeichneten Komponenten aufgenommen. Die Versuchsergebnisse mit diesem System sind in Tabelle 10 wiedergegeben und in Fig. 10 zur graphischen Darstellung gebracht. Die Methodik des Versuchsverfahrens war die gleiche wie bei den im vorangegangenen Abschnitt abgehandelten Systemen und es erscheinen daher die Schmelz- bzw. Erstarrungspunkte als Fixpunkte angegeben.

Als Besonderheit dieses Systems mit technischen Komponenten beobachtet man, daß beim Schmelzpunkt, dem ziemlich deutlich erkennbaren Verschwinden der festen Phase, noch Tropfen einer zweiten flüssigen Phase auftreten, sowohl bei den beiden Komponenten A und B als ihren Gemischen, die einige Grade über dem oberwähnten Schmelzpunkt zum Verschwinden gebracht werden können.

Damit erhält man eine Reihe höchstgelegener Fixpunkte, die in der folgenden Tabelle in der jeweils vierten Zahlenreihe wiedergegeben und in der Figur 10 durch einen gestrichelten Kurvenzug verbunden sind 14. Diese Tröpfchen sind entweder als solche einer wässerigen Phase anzusprechen, deren Anwesenheit in dem technischen Produkt nicht verwunderlich erscheint, oder als eine Schmelze der verschwindenden Kristalle, die sich mit relativ geringer Geschwindigkeit in deren Hauptanteil als zweiter Phase lösen. Das Auftreten solcher Ungleichgewichtserscheinungen wird unter anderem dadurch wahrscheinlich gemacht, daß wir beim Zusammenschmelzen zweier oder mehrerer Komponenten, die Fettsäuren sind, auch öfters zunächst das Auftreten zweier Schichten beobachteten, die erst beim Rühren und bei höherer Temperatur verschwanden, ohne dann beim Wiederabkühlen aufzutreten, ein Zeichen, daß das Phänomen einer Ungleichgewichtserscheinung entspricht.

Unsere Komponente B, das hydrierte feste Baumwollsamen-

¹⁴ Mit ihnen fallen die Endpunkte des Schmelzens im Röhrchen zusammen, weil sich hier das Verschwinden kleiner Tröpfchen und Kristalle im Gegensatz zur makroskopischen Methode nicht differenzieren läßt.

öl, schmilzt bei $36\cdot8^{\circ}$ C; bei einer Temperatur von $39\cdot0^{\circ}$ trat auch das Verschwinden der zweiten flüssigen Phase (Tröpfchen) auf; im Schmelzpunktsröhrchen trat der Beginn des Schmelzens bei $36\cdot5^{\circ}$, das Ende bei $38\cdot8^{\circ}$ ein. Auf der Zeitabkühlungskurve trat ein Haltepunkt bei $26\cdot0^{\circ}$ C auf, worauf die Temperatur stetig weiter bis zur Außentemperatur sank. Beim Haltepunkt zeigte das Fett eine fadenziehende Konsistenz und konnte trotz Anwendung von Kältemischungen nicht zum vollkommenen Erstarren gebracht werden.

Das nicht hydrierte (flüssige) Baumwollsamenöl, unsere Komponente A, ist eine gelbliche, ölige Flüssigkeit, die ebenso wie das hydrierte (feste) Fett nicht vollkommen erstarrt.

Die Zeitabkühlungskurve wies keine Haltepunkte auf. Auf 0° C abgekühlt, bildet sich eine gallertartige *Masse*, die bei — 8° C anfing, schmalzartigen Charakter anzunehmen und erst zwischen — 12 bis — 15° C an Konsistenzfähigkeit zunahm.

System Nichthydrogenisier drogenisiertes B	rtes E aumw	Baum ollsa	wolls	samen öl (B)	öl (A)	- H y-
Versuchs-Nr.	1	2		3	4	5
Gewichts % der Komponente B	100	90)	80	70	60
Gewichts % der Komponente A	0	10)	20	30	40
Temp. d. Verschwindens der						
2. fl. Phase	$39 \cdot 0$	38.	0	$37 \cdot 5$	36.5	$35 \cdot 0$
Temp. vollständ. Schmelzens						
im Beckmanngefäß	$36 \cdot 8$	$35 \cdot$	5	$34 \cdot 5$	$32 \cdot 0$	30.0
Temperatur des Beginnes)	36.5	$36 \cdot$	3	$34 \cdot 0$	$32 \cdot 0$	30.5
und des Endes des Schmel-}						
zens im Röhrchen	$38 \cdot 8$	38 ·	0	$37 \cdot 2$	$36 \cdot 4$	35.0
Mittelwert der Erstarrung aus						
Haltepunkten bzw.durchAuf-						
treten der ersten Kristalle	$26 \cdot 0$	$25 \cdot$	5	$24 \cdot 0$	$23 \cdot 0$	21.5
Versuchs-Nr 6	7	8	9	10	11	
Gewichts % der Komponente B 50	40	30	20	10	0	
Gewichts % der Komponente A 50	60	70	80	90	100	
Temp. d. Verschwindens der						
2. fl. Phase	$29 \cdot 0$	$24 \cdot 5$	19 ·0	$12 \cdot 0$	$5 \cdot 0$	
Temp. vollständ. Schmelzens						
im Beckmanngefäß 26.5	$22 \cdot 5$	17.5	$12 \cdot 0$	$7 \cdot 0$	0.0	
Temperatur des Beginnes 26.4	22.5	17.0	11.7	6.5	-1.0	
und des Endes des Schmel-}						
zens im Röhrchen	$28 \cdot 8$	$24 \cdot 4$	19.0	11.7	4 ·8	
Mittelwert der Erstarrung aus						
Haltepunkten bzw.durchAuf-						
treten der ersten Kristalle 19.0	15.5	10.0	$5 \cdot 0$	-2.0	— 8 bis	15-

Tabelle 10.

Wir haben den Punkt von -8° C als Erstarrungspunkt angenommen. Die Gemische 1 bis 5 (siehe Tabelle 10) sind bei gewöhnlicher Temperatur schmalzartig, 6 fadenziehend, 7 bis 9 dickflüssig, 10 flüssig. Bei den Proben 1 bis 7 konnten aus den Zeitabkühlungskurven die Erstarrungspunkte abgelesen werden. Bei den übrigen Gemischen verlief diese Kurve ganz regelmäßig, ohne irgendwelche Diskontinuitäten aufzuweisen. In diesen Fällen wurde als Erstarrungspunkt jene Temperatur genommen, bei der das Gemisch schmalzartige Konsistenz angenommen hat.



Die Untersuchung dieses Systems diente uns im Hinblick auf die großen Massen der uns zur Verfügung stehenden Komponenten A und B als Schulungsbeispiel in der Methodik der nicht allzu leicht durchführbaren und subjektiven Beobachtungseinflüssen stark unterworfenen Ermittlung der Fixpunkte in sämtlichen übrigen Diagrammen vorliegender Arbeit sowie zur Ermittlung der dazu nötigen, geringst möglichen Menge Versuchssubstanz.

Wir haben uns überzeugt, daß man von der zuerst verwendeten Menge der reinen Substanzen bzw. Gemenge von 5 g bis auf 1 g herabgehen kann, ohne daß eine Verminderung der Genauigkeit der Messung eintrat. Sowohl bei Verwendung von 5 g als 1 gerhält man praktisch die identischen, in Tabelle 10 verzeichneten und in Fig. 10 graphisch dargestellten Werte.

Die in Fig. 10 dargestellten Kurven haben eine bestimmte praktische Bedeutung, sie stellen die Kurve des Reaktionsverlaufes beim Prozeß der Hydrierung dar.

Auf Grund solcher Kurven könnte man durch Bestimmung der entsprechenden Fixpunkte nach der von uns angewandten Methode in jeder Zeitphase des Hydrierungsprozesses den Grad des Umsatzes feststellen. Es wäre nun von Interesse, künstlich aus den reinen Teilkomponenten die beiden zu dem Diagramm verwendeten Komponenten A und B aufzubauen und mit diesen künstlichen Fetten den Verlauf des pseudobinären Zustandsdiagramms in Fig. 10 zu prüfen.

Da die Schwierigkeit der Gewinnung genügender Mengen eines vergleichbaren "Triisooleins" noch erheblicher ist als die Darstellung von "Isoölsäure", haben wir darauf verzichtet und haben nur nach Modellen eines Fetthärtungsprozesses gesucht, unter der Annahme, daß a priori verseifte, also nur aus Fettsäuren bestehende Gemische hydriert würden.

4. Die Verfolgung der Hydrierung von Fettsäuregemischen mittels der Phasenlehre.

Würden wir die Annahme machen, daß das verseifte Fett reiner Ölsäure entspricht und diese nur zu Stearinsäure hydriert würde, würde das Diagramm der Fig. 6 dem Reaktionsverlauf einer solchen Hydrierung entsprechen.

Wäre das verseifte Fett reine Linolsäure, so würde bei ihrer Hydrierung zu Ölsäure das Diagramm 7, bei ihrer direkten — was natürlich ganz unwahrscheinlich ist — Hydrierung zu Stearinsäure das Diagramm 9 der Reaktionsbahn entsprechen.

In Wirklichkeit würde aber die Reaktionsbahn der Hydrierung eines verseiften linolsäurehaltigen Fettes, wie es etwa dem verseiften Baumwollsamenöl entspricht, innerhalb des ternären Systems Stearinsäure-Linolsäure-Ölsäure verlaufen, falls nicht die Umlagerung zur Isoölsäure statthätte, und wir zunächst den gleichzeitigen Palmitinsäuregehalt unberücksichtigt lassen.

Bei Berücksichtigung von Isoölsäurebildung verläuft in einem solchen Falle die Reaktionsbahn in einem quaternären System: Linolsäure-Ölsäure-Isoölsäure-Stearinsäure. Wir haben daher zunächst die Schmelz- bzw. Erstarrungsflächen bei den ternären Systemen Linolsäure-Ölsäure-Stearinsäure und Linolsäure-Isoölsäure (SCHMDT) - Stearinsäure untersucht. Dies geschah durch Aufnahme von entsprechenden Temperaturkonzentrationsschnitten durch die bezüglichen ternären Raummodelle, in denen das Verhältnis und von Stearinsäure konstant zusammengesetzten Mischungen von Linolsäure und Ölsäure bzw. Isoölsäure wechselte, also von Zustandsdiagrammen der pseudobinären Systeme mit Stearinsäure als einer, Gemischen von Ölsäure bzw. Isoölsäure und Linolsäure in den Verhältnissen 20:80, 40:60, 60:40, 80:20 als zweiter Komponente, die in den folgenden Tabellen 11-18 wiedergegeben und in den Figuren 11-18 zur graphischen Darstellung erscheinen.

Mit Hilfe dieser acht Figuren, die im Sinne obiger Ausführungen jeweils eine Schmelz- und Erstarrungslinie enthalten, kann man unter Einbeziehung der entsprechenden binären Grenzsysteme die Konzentrationen gleicher Erstarrungs- bzw. Schmelztemperatur in Intervallen von 2 zu 2 Grad ableiten, in bekannter Weise im GIBB^{SCHEN} Konzentrationsdreieck eintragen, zu Isothermen verbinden und erhält so die in den Figuren 19—22 dargestellten Projektionen der räumlichen Schmelz- bzw. Erstarrungsflächen in den beiden oben genannten ternären Systemen.

Tabelle 11.

System Stearinsäure (80% Ölsäure + 20% Linolsäure). Mittelwert der durch Gewichts% Mittelwert der Erstar-Klärung bzw. im Röhr-chen erhaltenen Schmelz-Gewichts% (80% Ölsäure + 20% Linolsäure) rungspunkte aus Zeitab-Stearinsäure kühlungskurven punkte 1000 66.0 68.090 10 65.0 67.52080 63.566.0 $\mathbf{70}$ 30 61.5 64.560 4058.562.0505055.0 $59 \cdot 0$ 60 4051.0 $55 \cdot 0$ 30 70 46.550.52080 40.045.010 90 30.036.5595 20.530.0 0 100 $7 \cdot 0$ 14.0



274

Tabelle 12.

System Stearinsäure (60% Ölsäure + 40% Linolsäure).

Gewichts% Stearinsäure	Gewichts% (60% Ölsäure + 40% Linolsäure)	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte
100	0	66.0	68.0
90	10	64.0	66.0
80	20	62.0	64.5
70	30	60.0	$62 \cdot 5$
60	40	57.5	60.0
50	50	$54 \cdot 2$	57.5
40	60	50.7	54.5
30	70	46.7	50.5
20	80	$40 \cdot 2$	45.0
10	90	28.5	36.7
5	95	17.0	28.5
0	100	3.0	19.7





System Stearinsäure (40% Ölsäure + 60% Linolsäure).

Gewichts% Stearinsäure	Gewichts% (40% Ölsäure + 60% Linolsäure)	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr chen erhaltenen Schmelz punkte		
100	0	66.0	68.0		
90	10	$64 \cdot 0$	66.0		
80	20	$62 \cdot 0$	64.0		
70	30	60.0	62.0		
60	40	$57 \cdot 0$	60.0		
50	50	$54 \cdot 5$	57:5		
40	60	$51 \cdot 0$	54.5		

Gewichts% Stearinsäure	Gewichts% (40% Ölsäure + 60% Linolsäure	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte		
30	70	46.5	50.3		
20	80	40-5	45.0		
15	85	$37 \cdot 0$	$41 \cdot 0$		
10	90	31.0	$36 \cdot 5$		
5	95	21.5	$29 \cdot 5$		
0	100	- 3.0	12.5		



Tabelle 14.

System Stearinsäure (20% Ölsäure + 80% Linolsäure).

Gewichts% StearinsLure	Gewichts% (20% Ölsäure + 80% Linolsäure)	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte
100	0	66.0	68.0
90	10	$64 \cdot 5$	66.0
80	20	$62 \cdot 5$	64.5
70	30	60.0	$62 \cdot 5$
60	40	57.5	60.0
50	50	54.5	57.5
40	60	51.5	$54 \cdot 0$
30	70	47.2	50.5
20	80	41.5	$45 \cdot 0$
10	90	30.5	36.5
5	95	19.0	$29 \cdot 5$
0	100	- 8.0	12.0



Tabelle 15.

System Stearinsäure (80% Isoölsäure + 20% Linolsäure).

Gewichts% Stearinsäure	Gewichts% (80% Isoölsäure + 20% Linol- säure)	Mittelwert der Erstar- rungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhr- chen erhaltenen Schmelz- punkte
100	0	$66 \cdot 0$	68.0
90	10	64.7	67.0
80	20	63 · 0	$65 \cdot 0$
70	30	60.5	63.2
60	40	58.0	60.7
50	50	$55 \cdot 0$	58.0
40	60	$51 \cdot 0$	$55 \cdot 0$
30	70	$46 \cdot 5$	51.0
20	80	41.3	$46 \cdot 2$
10	90	$35 \cdot 5$	41.0



System	Stearinsäure	(60% Isoölsäure + 40%	Linolsäure).
Gewichts% Stearinsäure	Gewichts% (60% Isoölsäure +40% Linolsäure)	Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhrchen erhaltenen Schmelzpunkte
100	0	66.0	68.0
90	10	64.5	66.5
80	20	63.0	64.0
70	30	$61 \cdot 2$	$63 \cdot 5$
60	40	$59 \cdot 0$	61.5
50	50	56.5	59.5
40	60	$53 \cdot 0$	$56 \cdot 0$
30	70	48.5	$52 \cdot 0$
20	80	42.7	47.0
10	90.	35.5	39.7
5	95	32.5	37.0
• 0	100	31.0	36.0





System Stearinsäure (40% Isoölsäure + 60% Linolsäure).

Gewichts% Stearinsäure	Gewichts% (40% Isoölsäure+60% Linolsäure)	Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhrchen erhaltenen Schmelzpunkte
100	0	66.0	68.0
90	10	64.5	66.5
80	20	63 . 0	$65 \cdot 2$
70	30	$61 \cdot 2$	63.5
60	40	58.7	61 • 3
50	50	56.0	58.8
40	60	52.7	56.0
30	70	$48 \cdot 5$	$52 \cdot 5$
20	80	$42 \cdot 2$	47.5
10	90	33.0	$39 \cdot 0$
4	96	$27 \cdot 0$	33.0
0	100	26.0	$32 \cdot 0$



Fig. 17.

Tabelle 18.

System Stearinsäure (20% Isoölsäure + 80% Linolsäure).

Gewichts% Stearinsäure	Gewichts% (20% Isoölsäure +80% Linolsäure)	Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung bzw. im Röhrchen erhaltenen Schmelzpunkte
100	0	66.0	68.0
90	10	$64 \cdot 6$	66.0
80	20	$63 \cdot 2$	65.5
70	30	61.5	63.7
60	40	$59 \cdot 2$	61.5
50	50	$55 \cdot 6$	58.5
40	60	$52 \cdot 0$	$55 \cdot 0$
30	70	46.5	50.0
20	80	39.0	$44 \cdot 0$
10	90	$25 \cdot 0$	34.0
5	95	18.8	$25 \cdot 2$
0	100	15.5	24.0



In beiden Systemen verlaufen die Erstarrungsflächen jeweils um einige, in den linolsäurereichen Mischungen, entsprechend dem oben gekennzeichneten Verhalten der binären Mischungen, um viele Grade tiefer als die Schmelzflächen.

Im System Stearinsäure-Linolsäure-Ölsäure steigt die Schmelzfläche (Fig. 19) vom binären System Ölsäure-Linolsäure, die Erstarrungsfläche (Fig. 20) vom Linolsäurepunkt zunächst gegen den Ölsäurepunkt und dann erst gegen den Stearinsäurepunkt ziemlich stetig an, wobei in beiden Flächen im Gebiet der stearinsäurereichen und linolsäurearmen Mischungen eine Faltung eintritt.



Im System Stearinsäure-Linolsäure-Isoölsäure steigt die Schmelz- (Fig. 21), wie die Erstarrungsfläche (Fig. 22) vom Linolsäurepunkt einerseits zum Isoölsäurepunkt, anderseits in anfangs etwas rascherer Weise zum Stearinsäurepunkt an. Anderseits fällt entsprechend der Tatsache der Ausbildung eines binären Eutektikums zwischen Stearinsäure und Isoölsäure die Schmelz- und Erstarrungsfläche vom Isoölsäurepunkt ab gegen ein ternäres

Eutektikum, das sich auf der Seite der isoölsäurereichen Mischungen ausbildet, wobei infolge der Stetigkeit der Schmelz- bzw. Erstarrungskurve des Systems Isoölsäure-Linolsäure von demselben an zunächst ein geringer Abfall in der Richtung gegen den Stearinsäurepunkt eintritt. Im Gebiet der stearinsäurereichen Mischungen treten Faltungen auf, u. zw. im Gegensatz zum vorbesprochenen System nicht nur auf der isoölsäure-, sondern auch auf der linolsäurereichen Seite.



Stellen wir uns nun als Beispiel eines Fetthärtungsvorganges ein Gemenge von Öl- und Linolsäure in jenem Verhältnis vor, wie es ungefähr dem nicht hydrierten Baumwollsamenöl in Esterform entspricht, unter Weglassung des konstanten Gehaltes an den dort vorkommenden festen Säuren, würde ein Gemisch von 40.5% Öl- und 59.5% Linolsäure in Frage kommen. Wollte man nun die Reaktionsbahn eines solchen Gemenges in ihrem zeitlichen Verlauf festlegen, könnte man beispielsweise den Reaktionsverlauf durch Ermittlung der Jodzahl bzw. der Rhodanzahl feststellen. Trägt man nun im Konzentrationsdreieck für Mischungen von Stearin-, Öl- und Linolsäure als senkrechten Perpendikel z. B. die Jodzahlen der Gemische auf, erhält man, wie Fig. 23 zeigt, eine Jodzahlfläche, die uns die Jodzahl für alle Mischungen angibt, und die ihren Höchstwert bei Linolsäure hat, bei Ölsäure deren halben Wert besitzt und bei reiner Stearinsäure den Wert Null hat.



Fig. 21.

Bezüglich des Reaktionsverlaufes gibt es nun zwei in Wirklichkeit sicher nicht zutreffende Grenzfälle.

I. Im angenommenen Gemisch mit 59.5% Linol- und 40.5% Ölsäure werden beide Säuren mit gleicher Geschwindigkeit direkt zu Stearinsäure hydriert. Die Reaktionsbahn würde dann der Geraden A—S in Fig. 23 entsprechen.

II. Würde die Hydrierung von Linolsäure nicht direkt, sondern stufenweise über Ölsäure vor sich gehen und die erste Stufe um so viel schneller verlaufen als die Hydrierung von Ölsäure zu Stearinsäure, so daß zuerst aus Linolsäure sich praktisch zuerst nur Ölsäure bildet und erst nach vollem Verlauf der Hydrierung nach der ersten Stufe die Reduktion der Ölsäure zu Stearinsäure einträte, mit natürlich viel langsamerer Geschwindigkeit, so würde die Reaktionsbahn etwa durch A—O, der ersten Stufe entsprechend, und O—S, der zweiten Stufe entsprechend, verlaufen. Diese Reaktionsbahnen werden in Wirklichkeit, je nach dem größeren



oder geringeren Verhältnis der Reduktionsgeschwindigkeit der Linolsäure in erster Stufe und der Ölsäure zwischen diesen Grenzfällen, verlaufen etwa wie die parabolischen Kurven 1—4 in Fig 23. Diese werden natürlich genau den Verlauf der Reaktionsgeschwindigkeit der Verminderung des Nichtsättigungsgrades angeben. Eine allfällige Reduktion von Linolsäure zu höher schmelzender Isoölsäure bzw. eine Umlagerung zu Isoölsäure käme aus den aus Jodzahlen abgeleiteten Reaktionsbahnen nicht zum Aus-

283

druck, sondern nur eventuell aus Rhodanzahlen, die die weniger gesättigten Säuren angeben. Denn das gleiche Diagramm Fig. 23 gilt auch genau, wenn wir statt Ölsäure Isoölsäure setzen.

Bei der kinetischen Verfolgung der Reduktion würden also die aus Jodzahlen abgeleiteten als etwa 1-4 angenommenen Reaktionsbahnen nur dann mit den auf Grund von entsprechenden Schmelz- und Erstarrungspunkten ableitbaren Reaktionsbahnen





übereinstimmen und z. B. in dem Diagramm in Fig. 19 die gleiche Lage AS, 1, 2, 3, 4, AOS haben wie im Jodzahldiagramm Fig. 23 und die Zusammensetzung der Gemische in den einzelnen Zeitpunkten angeben, wenn nur Ölsäure und Stearinsäure als Produkte der Reduktion aufträten. In Wirklichkeit tritt zumindest aber noch "Isoölsäure" als weitere Komponente auf. Es ist hiebei von der gleichfalls möglichen Umlagerung von Linolsäure zu isomeren höher schmelzenden Linolsäuren abgesehen.

Die Reaktionsbahn wäre also als Raumkurve in einem

Tetraeder darzustellen, bei dem zwei Seitenflächen den beiden von uns untersuchten ternären Systemen: Isoölsäure-Linolsäure-Stearinsäure und Ölsäure-Linolsäure-Stearinsäure entsprechen, das schematisch in Fig. 24 dargestellt erscheint.

Im hydrierten Baumwollsamenöl ist das Verhältnis Ölsäure-Linolsäure-Isoölsäure: 71:11:18. Diesem Verhältnis entspricht ein Punkt E auf einer Geraden, die vom Punkte "N", entsprechend 13·2% Linolsäure und 86·8% Ölsäure, gegen den Isoölsäurepunkt geführt wird, die der punktierten Geraden N-lsoölsäure in Fig. 24 entspricht.





Wenn sich keine Stearinsäure bildet, kommt für uns das ternäre System: Ölsäure-Linolsäure-Isoölsäure in Frage, wie es in Fig. 24 durch die Tetraedergrundfläche dargestellt ist.

Der Punkt A in Fig. 24 stellt jenes Verhältnis von Ölsäure und Linolsäure vor, das dem nicht hydrogenisierten Baumwollsamenöl entspricht. Bildet sich keine Isoölsäure, führt die Hydrierung vom Punkt A nach dem Punkt N bzw. gegen reine Ölsäure. Bei Berücksichtigung der während der Hydrierung erfolgenden Bildung von Isoölsäure verschiebt sich das Verhältnis von Ölsäure-Linolsäure längs der Linie A—Z über E, wenn wir annehmen, daß sich keine Stearinsäure bildet.

Um den härtenden Einfluß der Isoölsäure zu studieren, haben wir ein pseudobinäres System untersucht, das, im Schnitte A---Z liegend, von der Zusammensetzung A an bis zum Punkte Evon 0% bis 18% steigende Mengen an Isoölsäure enthält.

Die Erstarrungs- und Schmelzpunkte dieses pseudobinären Systems mit den Komponenten A und E sind in der Tabelle 24 wiedergegeben und in der Fig. 25 graphisch dargestellt.

m. 1. . 11.

	Tabelle 24.						
System $E - A$.							
Gewichts% der Komponente A	Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven	Mittelwert der durch Klärung erhaltenen Schmelzpunkte					
$0 \cdot 0$	$\overline{7}.5$	24.0					
16.7	5.2	$22 \cdot 0$					
28.6	3.0	20.0					
$44 \cdot 4$	1.0	16.0					
61.2	- 3.0	13.0					
66.7	-4.0	12.0					
100.0	3.0	12.0					
	S Gewichts% der Komponente A 0.0 16.7 28.6 44.4 61.5 66.7 100.0	Tabelle 24. System $E - A$. Gewichts% der Komponente A Mittelwert der Er- starrungspunkte aus Zeit- abkühlungskurven $0 \cdot 0$ $7 \cdot 5$ $16 \cdot 7$ $5 \cdot 5$ $28 \cdot 6$ $3 \cdot 0$ $44 \cdot 4$ $1 \cdot 0$ $61 \cdot 5$ $3 \cdot 0$ $66 \cdot 7$ $-4 \cdot 0$ $100 \cdot 0$ $3 \cdot 0$					

Wir sehen also, daß ein steigender Gehalt von Isoölsäure anfänglich keinen Einfluß ausübt. Bei einer Zusammensetzung, die etwa 40% des Gemisches E und 60% von A entspricht, also bei einem Gehalt von etwa 7% von Isoölsäure, wirkt diese härtend bis zu einem Endgehalt an Isoölsäure von 18% beim Punkte E, wobei der Schmelzpunkt von 12 auf 24, der Erstarrungspunkt von — 3 auf 7.5° ansteigt.



Nimmt man das gleiche Diagramm auf wie in Fig. 25, jedoch mit einem konstanten Gehalt von 1.8% Stearinsäure, also bezüglich der Konzentration etwa der Geraden A'-E'-Z' des Raummodelles in Fig. 24 entsprechend, so sehen wir aus den Daten der Tabelle 25 und ihrer graphischen Darstellung in Fig. 26, daß der härtende Einfluß der Isoölsäurebildung noch vorhanden ist, aber schon bei den sehr geringen Stearinsäuregehalten deutlich zurücktritt.

Nehmen wir nun an, daß sich noch weiter Stearinsäure bildet, u. zw. etwa dem hydrierten Baumwollsamenöl entsprechend, von einem Anfangsgehalt von 1.8% bis auf 6.6% steigt, so liegen unsere Endmischungen in dem punktiert umrahmten Dreieck: *N*-Isoölsäure-Stearinsäure in Fig. 24 mit den Komponenten: Stearinsäure, Isoölsäure und dem konstant zusammengesetzten Gemenge: 13.2% Linolsäure + 86.8% Ölsäure als dritter Komponente, u. zw. beim Punkt des Verhältnisses: 7.9% Linolsäure, 51.1% Ölsäure, 12.9% Isoölsäure und 6.6% Stearinsäure ¹⁵, bzw. auf 100 umgerechnet: 10.2% Linolsäure, 65.0% Ölsäure, 16.4%Isoölsäure und 8.4% Stearinsäure.

Tab	elle	25.
		-

Gewichts% der Komponente E'	Gewichts% der Komponente A'	Mittelwert der Erstarrungspunkte aus Zeitabkühlungskurven	Mittelwert der durch. Klärung erhaltenen Schmelzpunkte
100.0	0.0	11.0	$22 \cdot 0$
83.3	16.7	7.0	21.5
58 8	41.2	3 · 0	21.0
43.5	56.5	0.0	21.0
28.6	71.4	-2.0	20.0
0.0	100.0	- 5.0	18.0
20°	122.0 21.5 11.0 7,0	21,0 21,0 20,0	78,0
0 adwaj10 -207	000% E' 83,33	3,0 0 -2,0 1,0	-5,0 200% d'
	U 76,67	47,78 30,52 77,45 Fig 96	100 /0 7

Dieser Punkt entspricht also dem Punkt E'' im Tetraeder, auf der Geraden A' - E'' liegend. Diese stellt schematisch eine Reaktionsbahn dar, wenn, wie oben angenommen wurde, das Öl-

System E' - A'.

¹⁵ Diese Zahlen entsprechen den Verhältnissen im nicht verseiften. Baumwollsamenöl.

säure-Linolsäuregemisch bis zu einem Punkt hydriert wird, wo sowohl Isoölsäure als Stearinsäure konform den Verhältnissen bei der Hydrierung von Baumwollsamenöl gebildet werden, aber ohne Anwesenheit von Palmitinsäure. Die näheren Daten sind aus der Tabelle 26 und der Fig. 27 ersichtlich, die zeigen, daß der härtende Einfluß steigenden Stearinsäuregehaltes deutlich zum Ausdruck kommt und er viel größer ist als bei bloßer Bildung von Isoölsäure. (Vgl. Diagramm Fig. 26.)

Tabelle 26

		1.000110	1 0.		
	\mathbf{S}	ystem <i>E</i>	‴ - A′.		
Gewichts% der Komponente E	Gewichts% der Komponente A	Mitt Erstarru Zeitabki	elwert der ngspunkte aus ihlungskurven	Mittelwert der durch Klärung erhaltenen Schmelzpunkte	
100.0	0.0		29.5	35.0	
$83 \cdot 3$	16.7		27.5	33 · 3	
58.8	$41 \cdot 2$		23.0	30.2	
45.5	54.6		21.0	29.0	
28.6	71.4		19.0	27.5	
0.0	100.0	13.0		21.0	
40 11 12 10 10	c	<u>30,5</u> 23,0 21	<u>9,0 27,5</u> .0 <u>19,0</u>	27,0	
1	0076E 83,33	58,82 45,	45 28,57	0	
	U 70,97	47,78 54	,55 77,45	100 % H	
		Fig. 27	7.		

Da während der Hydrierung eine Änderung des Palmitinsäuregehaltes nicht eintritt, können wir leicht in ähnlicher Weise im gleichen Tetraeder wie in Fig. 24 die Verhältnisse übersehen, auch bei Anwesenheit der Palmitinsäure in jenem Verhältnis, wie es im Baumwollsamenöl vorliegt (rund 21%). Nur erscheinen dann als vier Komponenten nicht reine Stearinsäure, reine Linolsäure, reine Ölsäure, bzw. das Gemisch, das wir als Isoölsäure bezeichneten, sondern konstant zusammengesetzte Gemische dieser Stoffe mit einem Gehalt von rund 21% Palmitinsäure.

Untersuchen wir beispielsweise einen Schnitt $A'_{P} - E''_{P}$ der dem vorbehandelten Schnitt A' - E'' ohne Palmitinsäure entspricht und bei dem die Zusammensetzung des Anfangs-

punktes A'_{P} 20.9 Tl. Palmitinsäure, 1.81 Tl. Stearinsäure, 29.2 Tl. Ölsäure, 42.8 Tl. Linolsäure entspricht und in Esterform der Zusammensetzung des nicht hydrogenisierten Baumwollsamenöles konform ist, und der Endpunkt E''_{P} die Zusammensetzung: 51.5 Tl. Ölsäure, 7.9 Tl. Isoölsäure, 21.0 Tl. Palmitinsäure, 6.7 Tl. Stearinsäure, 12.9 Tl. Isoölsäure hat, konform der Zusammensetzung hydrogenisierten Baumwollsamenöls, so sehen wir aus den Daten der Tabelle 27 und ihrer graphischen Darstellung in Fig. 28, daß der härtende Einfluß der Isoölsäurebildung und auch der Einfluß der gleichzeitigen Steigerung des Stearinsäuregehaltes bei einem Palmitinsäuregehalt von 20.9% vollkommen zurücktritt.

		Tabel	le 27.		
	S	ystem	E"P-2	4'p.	
	Konstante Men	ge der l	Kompo	nente E'' _P	=1 g.
Gewichts% der Komponente <i>E'' P</i>	Gewichts% der Komponente A'p	Erst: Zeit:	Mittelwer arrungsp abkühlun	rt der unkte aus gskurven	Mittelwert der durch Klärung erhaltenen Schmelzpunkte
100.00	0.0		$35 \cdot ($	Ď	38.0
83+33	16.67		35.0	D	38.0
58.82	41.18		$34 \cdot$	5	37.7
$43 \cdot 48$	56.52		34.8	8	38.0
28.57	71.43	35.0		38.0	
0.0	100.00		35.0	0	39.0
40	0 38,0 38,0	37,7	38,0	38,0	39.0
§ 30	35,0 35,0	34,5	34,8	35,0	35,0
20 20	o				
²⁴ 10	0				
0	1000 / // 02 22				<u>)</u>
	0 1667	38,82 41 18	40,48 56.52	28,31 7147	100% A'
	- ,yo,	Fior	28	<i>• 1, 10</i>	100 /07 / 1
			. 20.		

Eine solche Kurve gibt an, wie sich der Schmelz- bzw. Erstarrungspunkt bei konstantem Palmitinsäuregehalt von 21% und geringem Stearinsäuregehalt von 1.8% ändert, wenn bei Hydrierung die Linolsäure in Ölsäure und zum Teil in Isoölsäure übergeht und der ursprüngliche Stearinsäuregehalt von 1.8% auf 6.7%steigt.

Wir sehen, daß die Schmelzpunkte aller Mischungen nur höchstens um einen Grad differieren, und konnten daher die Temperatur von 39° allgemein als den Schmelzpunkt annehmen.

Ebenso variierte der Erstarrungspunkt um 1°, wenn un-

Monatshefte für Chemie, Band 57.

unterbrochen gerührt wurde. Wurde jedoch erst dann gerührt, wenn sich die ersten Kristalle zeigten, dann blieb der Erstarrungspunkt bei allen Gemischen konstant und betrug 35°.

Ganz dieselben Verhältnisse, Unabhängigkeit des Erstarrungs- und Schmelzpunktes von der Zusammensetzung, fanden wir bei der Bearbeitung des Systems: Ölsäure-Linolsäure mit einem konstanten Zusatz von 20.9% Palmitin- und konstant bleibendem Gehalt von 1.8% Stearinsäure, welches in der Tabelle 28 und in der Fig. 29 wiedergegeben ist.

Tabelle 28.

System Ölsäure-Linolsäure.

Mit konstantem Zusatz: 20.9% Palmitinsäure und 1.8% Stearinsäure.

Gewichts% der Linolsäure	Konstan Zusatz	ter	M Erstar Zeital	ittelwert der rungspunkte aus Mühlungskurven		Mittelwert Klärung er Schmelz	der durch haltenen punkte	
0.0	r.,			$34 \cdot 2$		$38 \cdot 8$		
7.5	tin äu			33.9		37 ·	8	
30.0	ini ins			$34 \cdot 8$		$39 \cdot$	0	
43.0	Pal			$34 \cdot 8$		38•9 38•8		
60.0	Ste			34.5				
90.0	6%			34.8		39.	0	
100.0	1.80 - 1.80			$34 \cdot 9$		39.	0	
44	10 38,8 37,8	39,0		38,8		390		
ية 10	34,2 33,9	34,8	34,8	34,5	34,8	34,9		
Temperi Temperi	a			an a				
11	, o	1	,	F	1			
ň	100% 92,5	70	57	40	10	0		
UI.	saure 0 7,5	30	43	60	90	100 % Linolsäure		



Wir sehen, daß bei größerem Gehalt an höher schmelzenden Fettsäuren der Übergang von Ölsäure in Isoölsäure nicht härtend wirkt, indem in derartigen Systemen die Erstarrungspunkte praktisch konstant bleiben.

Dagegen ist im Hinblick auf die Ergebnisse der Praxis bei der Härtung von Triglyzeriden von korrespondierender Zusammensetzung mit einer härtenden Wirkung eines Triisooleins zu rechnen, auch bei relativ hohen Gehalten an Tripalmitin, doch war die korrespondierende Modelluntersuchung wegen der Schwierigkeit der Herstellung von Triisoolein nicht möglich.