

~~FILE PAGE~~

III. Hochdruckversuchs-Laboratories. Papers
on hydrocarbon synthesis. Files of
Dr. Peters, Folder No. 833/L-0-4,

1. Kohlenoxyd - Wasserstoff - Synthesen.
Carbonmonoxide-hydrogen syntheses.

Frame Nos. 227 - 240

Hochdruckversuche
Lu 558

193

Dr. phil. o. B.
23. Juli 1941. Pa/Pt.

St. M. M

Vertraulich

Besprechung

Über

22

Kohlenoxyd - Wasserstoff - Synthesen

Berlin, Länderbank, 1. Juli 1941

Anwesend:

Bütefisch	
Müller-Gunradi	
Pier	
Langbeinrich	A.W.P.
Heintzeler,	Jurist. Abt. Lu
Jackh,	Patent-Abt. Lu
Rheinfeldor,	Patent-Abt. Lu
v. Staden,	No
Braus,	No
Hennig,	No
Wenzel,	No
v. Lam,	No
Wietzel,	Op
Schneermann,	Op
Daftschmidt,	Op
Becker,	Hochdruckvers. Lu
Hubner,	"
W. Jackh,	"
Nitschel,	"
Peters,	"

Correkturvorschläge Lemma S.-B./Hd/we

23.8.41

18720/25.8

Herr Dr. Bütfisch gab einleitend und dann, nach den Berichten der Sachbearbeiter, abschließend einen Überblick über das Synthesegebiet:

Über die CO/H₂-Synthese wird z. Zt. an vielen Stellen z.T. sehr intensiv gearbeitet. Außer bei Fischer und der Ruhrchemie auch bei einer Reihe von Syntheseanlagen u.a. bei der Brabag. Abgesehen von Veröffentlichungen von Franz Fischer dringt über diese Arbeit sehr wenig in die Öffentlichkeit, es besteht aber kein Zweifel, daß an verschiedenen Stellen mancherlei Fortschritte gemacht worden sind.

Die Ruhr-Chemie hat dabei eine Pionierstellung. Durch Verträge mit der I.G. und einer Anzahl ausländischer Firmen (z.B. USAG) ist die Zusammenarbeit der Ruhr-Chemie mit der I.G. für die Kohlenwasserstoffsynthese festgelegt. Es bestehen außerdem Verträge der Ruhr-Chemie mit Lizenznehmern, wobei offenbar Unklarheiten über den Umfang der Lizenz und des Erfahrungsaustausches bestehen. Verträge bestehen oder bestanden auch z.B. zwischen Ruhr-Chemie und Iargi (über Synthese und Produkte) sowie zwischen der Ruhr-Chemie und der Gute-Hoffnungs-Hütte. Gewisse Schwierigkeiten könnten sich später eventuell durch verschiedene Auffassungen zwischen IHS und uns über die territorialen Ausdehnungen der Vertragsgebiete nach den Grenzveränderungen in Europa ergeben.

Die Synthese von Kraftstoffen ist z.Zt. nicht so wirtschaftlich wie die Hydrierung. Alle Anlagen streben deshalb eine Umstellung vom Mineralölsektor auf den Chemiesektor, d.h. die Erzeugung von Produkten, die einen höheren Erlös als Kraftstoffe bringen.

1. Mineralölsektor.

Bei Syntheseanlagen nach dem Fischer-Verfahren kann man z.Zt. mit 135 g flüssigem Produkt einschließlich Gasol rechnen. Eine Verbesserung der Ausbeute um ca. 20 % auf 150 bis 160 g wäre entscheidend für die Konkurrenzfähigkeit zur Hydrierung.

Die Anlagekosten für Hydrieranlagen (von der Kohle zum Benzin gerechnet) und für Synthese-Anlagen (vom Synthesegas zum Benzin) sind etwa gleich.

2. Chemiesektor.

Paraffin für die Paraffinoxidation war das erste Ausgangsmaterial für chemische Weiterverarbeitung, das von Syntheseanlagen liefert wurde. Die Wirtschaftlichkeit der Paraffinerzeugung änderte sich mehrfach, indem der Paraffinpreis von ursprünglich 50 Pfg. je kg auf 18 Pfg. zurückging und dann zwangsläufig auf 27 - 30 Pfg. festgesetzt wurde.

Durch die Erzeugung von Hartparaffin, das über 60 RM. (bis 85 oder 95 RM./100 kg) einbrachte, wurden gewisse Erlössteigerungen erzielt. Verwendungsgebiet Emulgatoren. Es ist anzunehmen, daß auch auf dem Hartparaffingebiet später ein Überangebot eintreten wird.

Die Ruhr-Chemie hat dann als neue Entwicklungsmöglichkeit des Chemiesektors das Oxo-Verfahren ausgearbeitet, das Ausgangsstoffe für die Waschmittelherstellung liefert. Zwischen I.G. - Ruhrchemie und Henkel besteht ein Abkommen für dieses Gebiet.

Für die organische Chemie sind Alkohole in hoher Konzentration erwünscht.

Das Werk Auschwitz soll seine Fangarme über die ganze Chemie ausbreiten. Es soll dort eine Treibstoff-Synthese-Anlage in Zusammenhang mit einer Kautschuk-Synthese-Anlage errichtet werden. Das Werk soll in großem Maßstab Rohstoffe für den Lack-Plan liefern. Im besonderen soll auch die Verarbeitung von Gasen auf wertvolle chemische Produkte Berücksichtigung finden.

Das Gebiet der Gasverarbeitung wird von Dr. Bütfisch als besonders wichtiges Forschungsgebiet zur Bearbeitung empfohlen.

Dr. v. Staden möchte nähere Angaben über die Anlage in Auschwitz: Die Bunaanlage hat eine Kapazität von 30 000 Jato (?) Daneben sollen drei Versuchsanlagen errichtet werden und zwar

- 1.) nach dem Dreistufenverfahren
- 2.) nach dem Reppeverfahren (Acetylen + Formaldehyd)
- 3.) nach Propylalkoholverfahren.

Es werden vorhanden sein

- 1.) Karbidöfen
- 2.) eine Hochdruck CO/H₂-Synthese, die 5 % Propylalkohol und 30 % Äthanol liefert.

3.) Eine Mitteldrucksynthese.

In Auschwitz sollen ferner neue Schmieröle hergestellt werden, d.s. Ester von Polysäuren mit Alkoholen und Ester von Polyalkoholen mit Säuren.

Für den Lackplan werden (insbesondere als Lösungsmittel) Ester der Essigsäure mit höheren Alkoholen benötigt.

Die Essigsäuresynthese wird katalytisch durch Kohlenoxyd-anlagerung an Methanol durchgeführt.

Die Sachbearbeiter Dr. Michael, Dr. Duftschmidt, Dr. Scheuermann und Dr. Wenzel berichteten über den Stand ihrer Arbeiten:

I. Gaskreislauf und Schaumfahrweise.

Dr. Michael, Lu.

Ursprünglich hatten die Arbeiten das Ziel, Benzine mit Eisenkontakte herzustellen. Eisenkontakte, die Temperaturen über 300° erfordern, können in Röhrenöfen nicht gefahren werden. Im Gebiet von 300 bis 350° besteht immer die Gefahr der Rußabscheidung.

Es wurde das Gasumwälzverfahren entwickelt, bei dem man mit viel kleinerer Kühlfläche als beim Röhrenofen auskommt, weil die Reaktionswärme durch einen Abhitzekessel außerhalb des Reaktionsraumes abgeführt wird, bei dem mit einem Temperaturgefälle bis zu 50° gearbeitet werden kann, während im Röhrenofen nur wenige Grade zulässig sind. Bei Reaktionstemperaturen oberhalb 300° werden im flüssigen Anfall 2/3 bis 3/4 Benzin erhalten. Es hat nach der Sauerstoffentfernung mit Tonerde eine O.Z. Research von 84 bis 85, enthält viel Olefine und ist nach einer Bleicherde Raffination und Zusatz von - Naphtol als Stabilisator lagerbeständig und in den Testen einwandfrei. 1/6 des Anfalls besteht aus Dieselöl. Es enthält etwa 1 1/2% Sauerstoff und hat die

Cetzen-Zahl 50 - 55. Außerdem wird 1 % Paraffin erhalten. Das neben flüssigen Produkten beim Gasumwälzverfahren gebildete Gas (etwa 30 % des Gesamtanfalls) enthält viel Äthylen, Propylen und Butylen.

Bei Versuchen in einem 800 bis 1000 Jato Umwälzofen, der sonst zufriedenstellend lief, stellte sich heraus, daß beim Übergang von den relativ engen Umwälzleitungen in den weiten Kontakt Raum leicht störende Gaswirbelbildung auftritt, wenn dieser Übergang mit einer Richtungsänderung des Gasweges zusammenfällt. Bei Neukonstruktionen wäre diesem Umstand Rechnung zu tragen.

Für das Gasumwälzverfahren werden sehr feste Eisensinterkontakte verwendet. Fällungskontakte haben sich wegen ihrer Zerreißlichkeit nicht bewährt.

Als das Problem der Mittelölherstellung auftrat, wurde zur Schaumfahrweise übergegangen. Mit einem Eisenrot aus Carbonyl-Eisen als Kontakt, der in Öl nachvermahlen wird, wird bei 240 - 250° mit guter Leistung ein besseres Mittelöl erhalten als beim Gasumwälzverfahren. Es wird auf möglichst olefinreiches Produkt gearbeitet. Das Dieselloß hat Cetenzahl 60 - 70.

Die Schaumfahrweise hat den Vorteil, nur sehr wenig Vergasung zu geben. Sie beträgt 3 - 8 % je nach Fahrtemperatur gegenüber 18 - 20 % beim Gasumwälzverfahren.

Das Verfahren kann im Röhrofen ausgeführt werden, wobei man Stopfbüchsen Schwierigkeiten in Kauf nehmen muß. Technisch einfacher ist es, mit einer Schaumplatte zu arbeiten, wobei durch einen zusätzlichen Ölkreislauf ein Absinken des Kontaktes sicher verhindert wird. Der außerhalb des Reaktionsraumes liegende Teil des Ölkreislaufes kann zur Wärmeabfuhr und beim Anfahren zum Aufheizen benutzt werden.

Bei der Schaumfahrweise wurden z.B. erhalten:

30 Teile Benzin, 30 Teile Mittelöl und 40 Teile Paraffin, das zu 70 % zu Mittelöl aufgespalten werden kann. Oder man erhält bei etwas veränderten Bedingungen: 60 % Benzin, 30 % bis 350° und 10 % höhersiedende. Das bei 310° gewonnene Benzin hat o.Z. Research 90.

Für das Gasumwälzverfahren sind folgende Zahlen kennzeichnend:

Reaktionstemperatur 325°

Leistung 0,8 kg Prod./Liter Kat./Tag

Umsatz 91,5 % in zwei Stufen

Ausbeute Gesamtprodukt je Nm³ Idealgas 160 g

davon sind 70 % = 112 g flüssig davon 7 % Alkohole + Säuren

15 % Dieselöl 200-350°

48 % Benzin bis 200

30 % = 48 g gasförmig davon 8 % Äthylen

9 % Propylen

3 % Propan

8 % Butylen

2 % Butan

= 100 %

Vom C₄ sind 60 - 65 % Iso. Einschließlich Polymerisation beträgt die Ausbeute 142 g statt 112 g. Die 48 % Benzin können durch Tonerde-Raffination saurefrei und geruchlos gemacht werden. Die Ausbeute geht dabei von 48 auf 45 zurück.

Für die Schaumfahrweise auf Mittelöl wurden folgenden Zahlen genannt:

Reaktionstemperatur 240 - 250°

Leistung 0,2 kg/Liter Schaumvol/Tag

Umsatz 90 % (in 3 Stufen)

Ausbeute kg/Nm³ Idealgas 170 g flüssige und feste Produkte.

Davon sind 4-5 % Alkohole im Produktwasser.

Der Ölanfall besteht zu

30 % aus Benzin

30 % Mittelöl

40 % Paraffin .

Hierzu kommen noch:

4-5 % Gasol

3 % Vergasung.

Wird mit der Schaumfahrweise auf Benzin gefahren, so ist, um eine hohe O.Z. zu erreichen, eine Reaktionstemperatur von 310° oder etwas tiefer erforderlich. Die Ausbeute ist dann 160 g.

Über die Untersuchung von Produkten, die Dr. Michael mit eigenen und Leuna-Kontakten hergestellt hat und die in Merseburg auf Alkoholgehalt untersucht wurden, gibt Dr. Wenzel folgende Zahlen:

	Schaumfahrweise Sumpfphase	Gasumwälzverfahren Gasphase
Reakt.-Temp.	250°	195°
Kontakt	Michael Eisen-Sinterkontakt	Merseburg Eisenschmelzkontakt in Mo reduziert
Alkohole	maximum bei 160°	max. 36 % in einer Fraktion
in der Waschmittel-Fraktion C ₈ bis C ₁₈	nicht über 12 %	26 bis 28 %
Olefine in C ₈ bis C ₁₈	60 - 65 %	40 - 50 %

Es gilt als Regel, daß die Summe von Alkoholen plus Olefinen etwa konstant ist.

Dr. Wenzel teilt mit, daß Leuna neuerdings von der Ruhrt-Chemie ein Produkt erhalten hat, das 80 % Olefine in der C₈ bis C₁₈ - Fraktion aufweist.

Dr. Michael berichtet noch kurz über Versuche mit dem Merseburg Synol-Kontakt nach der Schaumfahrweise bei 20 at und 210°. Es wurden mit Leistung 0,15 ein Produkt mit folgenden Eigenschaften erhalten:

in Fraktion	220 - 250°	250 - 300°	300 - 350°
Alkohole	23 %	24 %	15 %
Olefine	36 %	30 %	27 %

III. Ölkreislaufverfahren

Dr. Duftschmidt, Oppau.

In den Jahren 1927 bis 1928 hat Dr. Linck Eissenschmelzkontakte entwickelt. Beim Arbeiten in der Gasphase unter hohem Druck ergaben sich damals Schwierigkeiten durch C-Abscheidung.

1934 wurden Versuche in flüssiger Phase aufgenommen und das Ölkreislaufverfahren entwickelt, bei dem Öl und Gas im Gleichstrom über fest angeordnetem Kontakt geleitet wurde. Wesentlich ist das Arbeiten in komender Phase, die durch Rückführung relativ leichtsiedender Ölanteile gewährleistet wird. Es wurde zunächst bei 100 at später bei Mitteldruck in 2 Stufen gearbeitet.

Bei 240° am Ofeneingang und 290°C am Ofenausgang werden bei 50 % Umsatz in einer Stufe über beide Stufen je Normal m^3 Idealgas 150 g Primärprodukt (flüssig + Gasol) folgender Zusammensetzung erhalten:

40 % Primärbenzin O.Z. 62 - 68, O.Z. + 0,1 Blei 85

2 % Sauerstoffgehalt, entfernbare durch Wasserwäsche

20 % Mittelöl Octenzahl 78

20 % Hartparaffin Schmelzpunkt 95°

15 % Gasol (ohne C_2) mit 85 % Olefinen

5 % Alkohole mit 25 % Methanol

50 % Äthan

25 % höheren Alkoholen, Acetaldehyd, Aceton etc.

Die Leistung ist 50 g/Ltr. Kat./Std. = 0,76 t/Ltr. Kat./Tag.

Mit steigendem Druck - es wurden Versuche bei 25, 100, 150 und 180 at ausgeführt - nimmt der Sauerstoffgehalt der Produkte zu, bei 180 at erhält man aber sehr viel Leichtsiedende und nur sehr wenig höhere Alkohole.

Um das Verfahren auf Alkoholproduktion umzustellen, ist es erforderlich, mit kleinem Umsatz und mit wasserstoffreichem Synthesegas zu arbeiten.

Bei einem CO/H₂-Verhältnis 1 : 1, 180 at und 280 - 2900 wurden bei 28 - 30 % Umsatz im Gesamtflüssigkeitsanfall 48,5 % Alkohole erhalten und zwar 8,5 % Methanol

21 % Äthanol

10 % Propanol

6,5 % C₄ bis C₁₁ - Alkohole

2,5 % C₁₂ bis C₂₀ - Alkohole.

Die 33,5 % Kohlenwasserstoffe enthielten

26,5 % Benzin

3,5 % Mittelöl

3,5 % über 3000.

Von den 18 % Fettsäuren waren

11 % wasserlöslich

5 % C₅ bis C₁₁

2 % C₁₂ bis C₂₀.

Die Alkohole im Anfall verschwinden

a) bei hohem Umsatz

b) bei C-Abscheidung am Kontakt.

II. Paraffinsynthese

Dr. Schenermann, Ammoniaklaboratorium, Oppau.

Es wurde mit der Ruhr-Chemie-Apparatur gearbeitet und Kobalt-Kontakte entwickelt, die hohe Paraffinausbauten geben, worüber schon früher berichtet worden ist.

Das CO/H₂-Verhältnis war dabei 1:2, der Druck 12 atu.

Später wurden Eisenfallungskontakte entwickelt, die schon unter 2300° arbeiten. Z.Zt. sind schon Eisenkontakte vorhanden, die bereits bei 1950° arbeiten.

Bei einer Stufe werden 70 - 75 g Produkt je m³ Idealgas erhalten bestehend aus:

10 % Paraffin

15 % Mittelöl

15 % Benzin mit 3-5 % Alkoholen und 8-10% Ungesättigten.

Die berechnete Ausbeute (auf 100 % Umsatz) beträgt 130 bis 140 g je Nm^3 .

Bei 260° werden mit einem Eisenschmelzkontakt 75 - 80 % Olefine erhalten, von denen 15 - 20 % für die Oxoreaktion geeignet sind. Sie enthalten 90 - 95 % gerade Ketten. Aus den höheren Paraffinen können durch Kracken 70 % Mittelöl erhalten werden.

Kohleumwandler
IV. Paraffin- und Synol-Synthese

Dr. Wenzel, Merseburg.

Im Jahre 1938 wurde angestrebt, das Ruhrochemie-Verfahren zu verbessern. Die Kalkulationen zeigten aber, daß das Verfahren immer teuer sein wird.

Man ging deshalb dazu über, auf Spezialprodukte hinzuarbeiten.

1.) Hartparaffin.

Es wurde ein Kobalt-, Aluminiumoxyd-, Zinkoxyd-Kontakt entwickelt, der bei $180 - 185^\circ$ und 10 stü im Röhrenofen in einer Stufe 140 g Produkt je Nm^3 -Synthesegas lieferte, das 70 % Hartparaffin vom Schmelzpunkt 95°C enthielt.

2.) Alkohole.

Mit Eisenschmelzkontakten (Ammoniakkontakt) wurden im Röhrenofen Produkte erhalten, die in den einzelnen Fraktionen im Durchschnitt enthielten:

	% Alkohole	% Olefine
100 - 200°	60	38 - 20
- 380°	65 etwa 50	30 - 20
- 440°	32	35 - 40
über 400°		37%

Der Anfall muß entsäuert werden, um in der Destillation Esterbildung zu vermeiden.

Die Geradkettigkeit der Alkohole und Olefine beträgt 80-85 %.

Für die Anlage in Auschwitz bietet das Verfahren den Vorteil leichter Umstellbarkeit von der Benzin + Dieselöl-fahrweise im Krieg, auf die Alkohol (Synol) - Fahrweise in Friedenszeiten.

Im Einzelnen ergeben sich für die beiden Fahrweisen folgende Zahlen:

	Bi + Dieselöl	Alkohol (Synol)		
	3 Stufen	4 Stufen		
CO ₂ -Absorption	2 mal	3 mal		
Gas-Belastung	1 : 250	1 : 150		
Leistung t/fl. Prod./m ³ /Tg.	0,92	0,64		
Temperatur °C	220 - 245	190 - 220		
g fl. Prod. je m ³ Idealgas	140	160		
g Gasöl je m ³ Idealgas	14	15		
g Gesamt/m ³ Idealgas.	154	176		
g Idealausbeute über Methanbilanz errechnet	181	190		
§ Vergaserung vom ang. Gas	8	9		
Produktzusammensetzung	§	Alkohole	§	Alkohole
bis 200	64 - 40	5 - 10	44	38
200 bis 300	18 - 30	3 - 8	18	56
300 bis 400	6 - 15	2 - 5	15	50 - 60
über 400	12 - 15	2 - 5	25	37

Das Verfahren kann im Ruhrochemie-Maunsmann-Plattenofen, der großtechnisch erprobt und gut bewährt ist, ausgeführt werden. Man hat den Vorteil des ruhenden Kontaktes und keiner heißen bewegten Teile an der Apparatur.

Der Schmelzkontakt ist leicht herzustellen, sehr hart und unveränderlich und kann durch Umschmelzen leicht regeneriert werden.

Die Plattenöfen erlauben jederzeit auch eine Umstellung auf andere Kontakte z.B. die Oppauer oder Merseburger Kontakte zur Paraffin- bzw. Hartparaffinherstellung.

- Um hohe Alkoholausbeuten zu erzielen, ist wesentlich,
- 1) niedrige Temperatur und vorheriges Überschwemmen des Kontaktes mit Wasserstoff,
 - 2) kleiner Umsatz (die Alkohole werden bei höherer Temperatur wieder zerstört),
 - 3) kurze Kontaktberührungszeit. (Die Alkohole werden über Eisenkontakt zersetzt. Man wird daher technisch nicht über 2 m Kontaktsschicht gehen.)

Die CO_2 -Wasche zwischen den einzelnen Stufen wird mit Druckwasser ausgeführt, wobei der CO_2 -Gehalt des Gases von 15 auf 3 % zurückgeht. Aus der ausgewaschenen Kohlensäure werden nachträglich mit A-Kohle noch leichtsiedende Produktanteile zurückgewonnen.

Abschließend wies Dr. Michael noch auf Differenzen hin, die sich aus den verschiedenen Alkoholbestimmungen ergeben und einen direkten Vergleich der verschiedenen Verfahren erschweren.

Die Alkoholgehalte der Ludwigshafener Produkte mit Synol-kontakt nach der Schaumfahrweise erreichen 75 - 80 % der Alkoholgehalte der in Leuna im Röhrenofen hergestellten Produkte, wenn die Analyse nach der gleichen Methode erfolgt.

Dr. Wenzel wies darauf hin, daß die Alkohole sich bei der Destillation zersetzen und darauf die Differenzen zurückgeführt werden können.

Dr. Michael hält eine Zersetzung der Alkohole bei der Destillation seiner Produkte für unwahrscheinlich, weil die Destillation bei 2 mm Vakuum erfolgt ist. Die Ursachen der unterschiedlichen Bestimmungen sollen in der nächsten Zeit geklärt werden.

Abschließend wurde noch die Patentlage ~~ausführlich~~ besprochen.

Nach Beendigung der Besprechungen wurden auf Anregung von Herrn Dr. Pier gemeinsam mit den Sachbearbeitern in einer Tabelle (siehe Anlage) die Ergebnisse der verschiedenen Verfahren zum Vergleich nebeneinandergestellt.

Um einen richtigen Vergleich zu ermöglichen, erfordert dieses Zahlenmaterial aber noch verschiedener Ergänzungen und Korrekturen.

Die Tabelle wird deshalb den Sachbearbeitern zur Berichtigung zugeleitet.

In Merseburg ist jetzt eine Synthese-Anlage für 1 Tonne/Tag ~~vorhanden~~ ^{in Bau}. Eine größere Versuchsanlage für 10 000 Jato ist dort geplant. Herr Dr. Bütfisch regt an, in Merseburg auch einen Gasumwälzofen bzw. Schaumplattenofen (Michael) aufzustellen, um unter Mitarbeit von Dr. Michael dort Parallelversuche mit dem Merseburger Verfahren anstellen zu können.

Herr Dr. Pier wendet dagegen ein, daß er eine Konzentration aufstellen möchte, die in Lu für die Synthese-Versuchsanlage zur Verfügung stehen, auf diese Anlage für richtig hält und regt eine Aussprache in Leuna über die geplante Versuchsanlage an, an der auch die Ingenieure teilnehmen sollen.

gez. Peters

1 Tabelle.

- 1) Herr Dr. Michael hat schon einige Korrekturen angebracht.

Hochdruckversuche
Lu 558

Hochdruckversuche Ludwigshafen

Michael

Fahrweise	Bensin	Synol	Dieselöl	Benzin	Synol
Druck	20 atü	20 atü	20 atü	20 atü	20 atü
CO : H ₂	1 : 1,2	1 : 0,7	1 : 0,8	1 : 0,8	1 : 0,7
Temperatur °C	325	195	240-250	300-310	210
Verfahren	Gasumwälzung			Schaumfahrweise	
Kontakt	Eisensinter Synol-kontakt 3-5 mm		Eisenoxydkontakt reduziert und gemahlen		Synolkontakt, fein
Zahl der Stufen	2	4	3	3	4
CO ₂ -Wäsche	1 x	3 x	2 x	2 x	3 x
% Umsatz	91-92	90	ca. 90	ca. 90	90
Primärprodukt je Nm ³ CO + H ₂					
g flüssig	112	160	170	170	165
g C ₃ O ₄ (s Olefine)	35 (80%)	15	5	5	12
g O ₂ (s Olefine)	13	ca 2 (66 μ)			
g C ₁	35	10	6	10	6
Gasol + flüssig ber.					?
Flüssig-Produkt					
% bis 200 (s Alkohole)	78 (30 %)		34	63	52
% 200-300 °					17
% 300-350 °	20		28	28	19
% 350-400 °			38	9	12
% über 400 °	2				
Leistung					
kg/Liter-Raum/Tag	0,8	0,5	0,2	0,4	0,15
Gas-Durchsatz					
m ³ Gas/m ³ Raum/Std.	1 : 250	1 : 120	1 : 100	1 : 200	1 : 40

4. Juli 1941

M1/Pr.

240

	Oppau		Merseburg		Ammonlabor Op.	
	Duitschmidt		Wenzel		Scheuermann	
Synol	KW-Synthese	Alkohol Sy	Bi+Dieselöl	Synol	Paraffin	Olefin
20 stü	25 atü	180 atü	19-25 atü	19-25 atü	12 atü	12 atü
1 : 0,7	1 : 0,82	1 : 0,82	1 : 0,72	1 : 0,72	1 : 2	1 : 2
210	240-290	235-280	220-245	190-220	195-215	260
e	Ölkreislauf		Gasphase		Gasphase	
Synolkontakt, fein	Eisen-schmelz-kontakt	Eisen-schmelz-kontakt	Eisenschmelzkontakt	akt. FeCuK Fällungskontakt	Eisen-schmelz-kontakt	
4	2	3-4	3	4	1 (Labor-maßstab)	1 (Labor)
3 x	keine	2 bis 3 x	2 x	3 x	techn. ja	techn. ja
90	87	ca. 90	90 bis 95	90 bis 95	48 (1 Stufe) 60 (1 Stufe)	
165	128	ca. 140	140	160	75	60
12	22	ca. 50 (65%)	14 (75%)	16 (75%)	-	-
			-	ca. 4 (100%)	-	-
5			181 g	190 g	ca. 170 g	ca. 130 g
52	59 (8%)	? = (ca. 45%)	64-40 (5-10%) 44 (38%)	15 (-)	50 (9% Olef.)	
17	12 (ca. 2-3%)	? = (ca. 45%)	18-30 (3-8%)	18 (56%)	15	15 (75% Olef. + 15% Alk.)
19						
) 12	29	? =	6-15 (2-5%)	15 (50-60%)	70 davon	35 (ca. 60% Olef. + ca. 10% Alk.)
			12-15 (2-5%)	23 (37 %)	47 ü. 450°	
15	0,72	ca. 0,8	0,92	0,64	0,35-0,45	0,7
140			1 : 250 150	1 : 250 1 : 150	1:180 bis 240	1 : 480