

00000520

Leuchs Laboratorium

B.307/42 f

Leuna Werke, den 10.2.1942

Zurück

an Büro Fr. Schmidle

Heo

Bag Target
3043 - 3074 02

Dr. Wenzel

Der derzeitige Stand des Oxo-Problemes

29.9.42.

Mr. George Johnson, Post Wc

Sniffle Town, 00000521

Ist Sniffle 44

6000 feet above sea level 12.000 feet straight

Jan 1942	Fe	Sniffle	Sniffle young spruce

I. young birch

II. firs (spruce)

III.

IV. firs (spruce)

V. young birch

Der technische Stand des Oxo-ProblemesProblemstellung

Nachdem das Oxo-Verfahren durch die Ruhrchemie mitgeteilt worden war, hatte sich Leuna folgende Aufgabe gestellt:

Es sollte zu dem von der Ruhrchemie geplanten größeren Bauvorhaben einer 10 000 jato Produktionsanlage noch ein Beitrag in Form von technischen Erfahrungen geliefert werden. Es sollte mit anderen Worten das Verfahren zu einer technisch gut durchgearbeiteten Form entwickelt werden, vor allem zur kontinuierlichen Arbeitsweise.

Erst in zweiter Linie sollten Produktstudien, Kontaktverbesserungen, z.B. zur Vermeidung der Co-Carbonylbildung und dgl. bearbeitet werden.

Technischer und apparativer StandVersuchsanlage № 458

Die Anlage ist gebaut, um mit einer Mischung von Ruhrchemie-(Kobalt)-Kontakt nacheinander in zwei verschiedener Ofenräumen diskontinuierlich (Autoklavenprinzip) zuerst Wassergas zu Aldehyden anzulagern und dann diese zu Alkoholen zu hydrieren. Nach diesem Vorgang sollte der Kontakt durch Filtern abgetrennt und für den nächsten Einsatz neu angemischt werden. Die Alkohole sollten nach Übertreiben des Neutralöles und Feindestillation gewonnen werden.

Um eine destillative Trennung zu ermöglichen, muß der Einsatz vorher in so schmale Siedebänder zerlegt werden, daß die durch Kettenverlängerung und Alkoholumwandlung erreichte Siedepunkterhöhung eine Abtrennung des tiefer siedenden Neutralöls ermöglicht.

Auslegung der Anlage

Produktionsausstoß 12,5 tato Minuten an C10H8O4C10H18

Ausrüstung:

6 Hochdrucköfen 200 mm lichte Weite je 150 l Druckraum

2 Filtergefäße von 140 l Inhalt je 12 Kerzen mit einer Gesamtfilterfläche von 0,48 qm je Gefäß,

1 Destillationsanlage für Normaldruck und Vakuum
Blaseninhalt,

1 ido. mit 10 l Blaseninhalt

beide mit gleicher Kolonnen- und Falleagegneten

2 Gasumlaufpumpen 300 Nm/Std. Leistung (bei 150)

1 Gasumlaufpumpe 600 Nm/Std. Leistung

2 Maischenpumpen 250 l/Stunde Einspritzpumpe

2 " " 150 l/Stunde

Leistung der Anlage

Mit der Anlage lassen sich bei dem projektierten diskontinuierlichen Fahren bis jetzt folgende Werte erreichen:

Gesamtproduktion: 2,5 tato Durchsatz an Eingangsfraktion bei ununterbrochenem störungsfreien Betrieb.

Leistung in der Oxostufe : 230 kg¹⁾ Gemisch/d Druckraum/Std. bis C₁₇ Aldehyd aus 50 %igem Olefin. (Berechnet ohne Füll- und Ausfüllzeit)

Hydrierstufe : Es werden bei Anwendung von frischem Kontakt genau dieselben Zahlen erhalten.

Filterleistung : 300 l Filtrat/qm Fläche und Stunde.

Filterlebensdauer : Bis jetzt 80 Chargen ohne wesentliches Nachlassen

Destillationsleistung : Kleine Blase: 0,5 m³/Std.²⁾ bei 150° Kopftemperatur der Kolonne und 760 mm Hg

Große Blase: 0,2 m³/Std.²⁾ bei 100-170° Kopftemperatur der Kolonne und 50 mm Hg.

Rücklauf : Maximale Leistung der Pumpe 2 m³, so daß für den 1. Fall 1 : 4, für den 2. 1 : 10 vorhanden ist.

ProdukteAusgangsmaterial

Genäß Vereinbarung lieferte die Ruhrchemie Krackolefine aus eigener Anlage. Vereinbart waren 30 moto. Geliefert wurden von Mai 1941 bis 1.2.42 14 moto im Durchschnitt mit etwa 60-70 % Olefin.

Die nicht bei uns zur Oxierung verwandten niedrigsiedenden Teile des Krackstocks mit 40-50 % gehen an Ruhrchemie zurück. In Zukunft sollen die Olefine von C₈ an aufwärts in Leuna orientiert werden, nachdem bislang nur ab C₁₁ zur Verwendung kam.

Das Festöl nach der Alkoholabtrennung mit etwa 30-40 % der eingesetzten Fraktion ist zur Verwertung von Kieselin vorgesehen.

Die Olefinlieferung für die nächste Zeit ist durch andersweitige Verwendung von Krackanlage und Material von Seiten der Ruhrchemie für besonders wichtige Zwecke gefährdet.

Da das Filtergefäß zu klein ist, kann der Hochdruckraum nicht völlig ausgenutzt werden. Mit konnten bei größerer Dimensionierung des Filtergefäßes 330 kg erzeugt werden.

2) Die Verdampferleistung in der Blase beträgt ein Vielfaches dieser Zahl. Der Engpaß sind die Kolonnenablüfe.

00000524

Liegenschaften:

Für Oxo-Reaktionen:

Inorganisch und anorganisch organische Reaktionstemperatur von 210°C
komprimiert um Bau 1% und für Syncr und CrO-Polymeren noch 458 egeführt.
Reaktionsgas geht über Dach.

Hydrolysefähigkeit:

Hy-Wasser reagiert mit 180 Ktum mit 458 noch einmal organisch entschwefelt.
Reaktion geht über Dach.

Abfallprodukte:

Es wurden bis jetzt hergestellt C₁₂-, C₁₃-, C₁₄-, C₁₅-, C₁₆- und C₁₈-Alkohole.
Davon gelangte C₁₃ mit mehreren Tonnen zur Lieferung nach Ludwigshafen.
Die Alkohole sind hell, frei von Verunreinigungen und Geruch und haben
nach den bisherigen Bestimmungsmethoden einen Reinheitsgrad von über 95 %.

Technische Erfahrungen:

Die Haupterfahrungen des Betriebes lassen sich kurz wie folgt zusammenfassen:

- 1.) Es läuft sich die Maische (enthaltend stark schmelzende Kieselsäure) unter Hochdruck ohne wesentliche Angriffe von Pumpen und Ventilen pumpen.
Einer stärkeren erodierenden Wirkung sind nur die Auslaßventile für die Maische und Autoklaven ausgesetzt (Verwendung von Tidia-Ventilen).
- 2.) Störungen in den Leitungen und Apparaten durch das Wasser der Maische sind bei richtiger konstruktiver Ausgestaltung und Bedienung ohne Weitersatz zu vermeiden.
- 3.) Die Oxoreaktion ist mit dem Rührchemie-Kontakt rasch und vollständig durchzuführen, wobei man die Reaktionswärme abführen kann. Kontaktzeitraum ist nicht festzustellen. (Maximale Zahl der Chargen mit einem Kontaktanteinsatz bis jetzt 75 mal.)
- 4.) Zwischen C₁₀ und C₁₇-Olefin verläuft die Reaktion mit länger werdendem Olefin deutlich langsamer. Dies kann durch Erhöhung der Temperatur weit gemacht werden (von etwa 130° auf 140° zu folgen).
- 5.) Die Menge des gebildeten Kobalt-Carbonyls ist beträchtlich und kann (z.B. bei zu tiefer Temperatur in den Leitungen) zu Versetzungen Anlaß geben.
- 6.) Bei der Hydrierung des Aldehyds zu Alkoholen wird das Kobaltcarbonyl restlos zerstört unter Wiederherstellung des Kobaltkontaktes für die nächste Oxoreaktion.
- 7.) Die Hydrierung des Aldehyds ist empfindlicher als die Oxoreaktion und wird in unserer Anlage zur Zeit noch von einem unbekannten Faktor gestört, sobald der Kontakt längere Zeit eingesetzt ist. Temperatur 180 bis 190°C.
- 8.) Das Abfiltern des Kontaktes und Wiederanmaischen geht einwandfrei, wenn man beim Filtern folgende Bedingungen einhält.

Temperatur:

Sie soll so hoch sein, daß die Viskosität nicht wesentlich über 1 Englergrad, z.B. nicht über 1,3 Englergrade steigt, aber nicht wesentlich höher, um den Dampfdruck des Filtrats nicht zu hoch steigen zu lassen.

Technik

Er soll nicht über 5° ati steigen, im Anfang der Filterperiode über niedriger sein und langsam gesteigert werden. Zu Ende des Filterverfahrens darf das unterschreiten.

7) Bei einem destillativen Zerlegen des Ausgangsmaterials in eine Bandbreite von 1° kann man nach der Oxo- und Hydrierstufe das Rextöl genügend weit abdestillieren, um reine Alkohole zu erhalten.

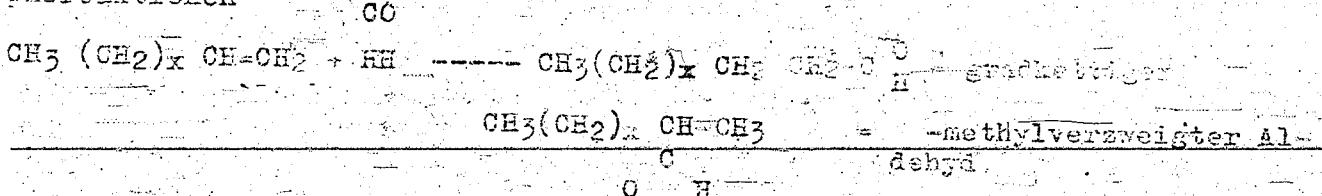
Kontinuierliche Führweise

Durch Versuche über Teilstufen in Me 458 a wurde festgestellt, daß nur wenige geringe Variationsänderungen in der vorhandenen Anlage dem Prozeß durch kontinuierlich fahren kann. Man führt dabei die Olefinföhre aus kontinuierlich in den Oxoofen ein, läßt zum Hydrierofen fließen, läßt auf diesem kontinuierlich in das Filtergefäß ab. Dabei wird im ganzen Verfahrensstufe ein geschlossener Gaskreislauf mit kontinuierlicher Zusammensetzung und Ablöschung aufrecht erhalten: in der Oxo stufe mit Wasserdampf, in der Hydrierstufe mit Wasserstoff.

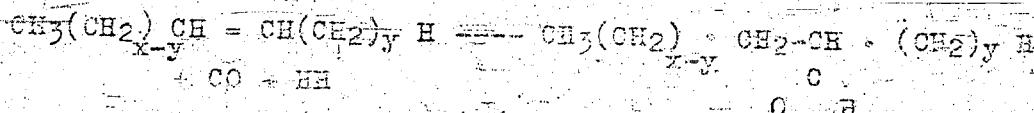
Sobald die oben erwähnten Hydrierstörungen (vergl. Punkt 7, Seite 4) aufgeklärt und beseitigt sind, kann die Anlage kontinuierlich betrieben werden und damit in 2/3 des vorhandenen Hochdruckraumes fast die 3fache Leistung der Gesamtapparatur bei diskontinuierlicher Führweise erreichen (Vierfach Einsatz).

Stand der ProdukterkenntnisReaktionsverlauf

Nach den bisherigen Erkenntnissen findet außer den beiden normalen Additionsreaktionen



offenbar auch eine Weiterung der Doppelbindung und dann Addition des Wassergases statt:



Alkohole dieser Konstitution aus endständigem Olefin entstehend sind nachweisbar. Bis zu welchen Beziehungen dieser Prozeß vor sich geht und wieder zu beeinflussen ist, entzieht sich vorläufig noch unserer Kenntnis.

Analysen

Einfache analytische Methoden zur Erfassung solcher konstitutionellen Feinheiten wie sie oben beschrieben wurden, fehlen vorläufig noch. Es bestehen allerdings Anhaltspunkte für qualitative Hinweise in dieser Richtung (Schmelzpunkte der Alkohole).

3) Wegen der begrenzten Pumpenzahl kann nicht mehr ausgenutzt werden.

Es mangelt ferner noch an genauer analytischer Neutralölbestimmung in den reinen Alkoholen.

Alle übrigen analytischen Methoden müssen einigermaßen um Anforderungen genügen. Über die Testmethoden finden zur Zeit gemeinsame Ermittlungen und Festlegungen aller interessierten Okostellen statt.

Labor- und kleintechnische Versuche

Wechsel des Ausgangsstoffes

An Stelle von Krecholefinen wird Sulfatalkohole eingesetzt, aber das Unterschiede im Verlauf der Reaktionen in den Produkten erkennt man nicht.

Die Restöle der Kerosinölfractionen (Mengen) wurden auch völliger Überführung der Alkohole in Clefire (Gehalt etwa 80%) ebenfalls erzielt. Bis jetzt ließen sich nur etwa 75% des Restgehalts in Alkohole umwandeln.

Weiterverarbeitung der Alkohole

Die Sulfierung lieferte Waschmittel aus normaler-guten Qualität. Durch den Erfahrungsaustausch wissen wir vom Hersteller, dass die Gegenstände zu den früheren Lieferungen auf Krecholefinbasis die letzten von der Rohrchemie gelieferten Alkohole auf Basis von Phenolchin bei der Herstellung von Pulvern infolge einer gewissen Stimmeigheit nicht so leicht zu verarbeiten waren.

Die Alkohole C₁₀-C₁₄ lassen sich als Wasch- und Trennungsprodukte für die Zwecke von Dr. Zernig annehmen.

Das Schmalzöl mit 100% sulfatischen Salzen liefert für den Bereich von C₁₆-C₁₈-Gehalte guterartige Produkte. Die Anwendung ist bei Ölprodukten möglich.

In anderen Fällen die Alkohole auf Basis von Phenolchloroformen sind unbrauchbar, für weiterverarbeitung und Alkohole der betreffenden Mengen sind einschränkt.

Entsiedung und sulfierung (Vorläufige Ergebnisse der Versuchsanstellung)

Die Versuchsanstellung Alkohole auf Basis von Phenolchloroformen zeigt wie die das Alkohol mit Sulfatalkohol hergestellt werden kann. Es können diese Produkte durch Verdunstung und Sieden erhalten werden.

Dagegen lassen sich die Ester durch Disproportionierung:



Niedriger und höherer Aldehyde gut herstellen. (bearbeitet bis zum C24-Ester aus C12-Aldehyd).

Nichtalkylgruppen

Wir verfügen über einen im Leuna entwickelten Co-Cu-Kontakt (Nr. 2768) für die halbsche Arbeitsweise, der bei der Oxo-Reaktion bei genügender Aktivität nur noch einen Bruchteil Kobalt-Karbonyl bildet (unter 10 mg/l). Seine Hydrierwirkung ist allerdings noch ungenügend.

Für die Arbeitsweise mit festgeordnetem Kontakt wurde in Leuna ein solcher auf Co-Cu-Basis entwickelt, welcher die Oxo-Reaktion befriedigend durchführt. (Nr. 3690).

Anwendung der Oxo-Reaktion auf schwierigere Fälle

Nicht durchführbar war bis jetzt eine programmgemäße Oxydation von Dicolefinen.

Tetra-methyl-Butadien: Es reagiert nur mit einer Doppelbindung.

Dimethylbutadien: Es gibt nur 40% des theoretisch zu erwartenden Produktes. Der Rest führt die Oxo-Reaktion nur auf einer Seite durch, während die andere Doppelbindung hydriert wird.

Allylalkohol: Er reagiert zu Körpern von verschiedenen noch nicht aufgeklärtem Typus.

Wegstufen der Bearbeitung der Oxo-Probleme

Mit dem Anfahren der Versuchsanlage Nr. 458 im Juni 1941 sind die Arbeit im Laboratorium und Technikum aus Leidenschaft stark in den Fingern und gesessen. Es wird zur Zeit bearbeitet:

Die Durchsatzanlage Nr. 458a auf dem Leyplatz: dauernd.

Die Nachfertigstellung im Technikum: gelegentlich.

Versorgung und andere Produkte: im Labor und später im Technikum.

Über Beitrag zur Oxo-Arbeitsgemeinschaft

Die Ruhrchemie hatte bei der Auslegung ihrer Destillation für Oxo-Zweck die Erfahrungen von Leuna, die ihr in Besprechungen mitgeteilt wurden.

Wir konnten der Ruhrchemie für die spezielle Oxo-Anlage unter starker Rücksichtnahme auf die eigenen fahrtechnischen Erfahrungen wertvolle Hinweise zum Problem der Filtration (vgl. Punkt 8, S. 4) geben, die auch bereits Berücksichtigung fanden, ferner zum Pumpen und Bewegen der Flüssigkeiten im Kreislauf (vgl. 1. u. 2., S. 4) und zum ununterbrochenen Fahren des gleichen Kontaktreaktors (vgl. 3., S. 4).

Arbeitsgebiete:

Es wurden folgende Anmeldungen von Deuna herausgebracht.

O.Z.	Datum	Inhalt
12 449	23. 11. 40	Kobalt-Kontakt für die Oxo-Reaktion mit karbonyl-verhindernen Zusätzen wie Cu
12 532	10. 1. 41	Oxierung mit CO ₂ -armem Wasser gas
15 059	24. 10. 41	Partielle Vergiftung des Oxo-Kontaktes zur Unterbindung der Hydrierung

GeographischesAufräumung des Arbeitsgebietes

Außerdem das Oxo-Gebiet im Leuna im Februar 1940 aufgegriffen wurde, er folgte gemäß Vereinbarung mit der Organischen Abteilung eine Arbeitsteilung, d.h. eingelöst, daß die niederen gasförmigen Olefine, deren Reaktionsprodukte in das Lösungsmittelgebiet gehen könnten, von der Organischen Abteilung, die höheren Olefine im Versuchslaboratorium bearbeitet werden sollten. Es ist in vorliegender Zusammenstellung daher nur das letztere Gebiet berücksichtigt.

Personelle

Das Oxo-Gebiet wurde im Versuchslaboratorium ab Februar 1940 von Dr. Geßmann zuerst unter Leitung von Dr. Sneykal und Dr. Asinger und ab März 1941 bis Oktober 1941 mit Dr. Eckhardt gemeinsam bearbeitet. Beim Anschluß der Synel Arbeitsgruppe an das Versuchslaboratorium im August 1940 wurden die Oxo-Arbeiten von Dr. Geßmann mit den Synel-Arbeiten zu einer Gruppe unter Leitung des Unterzeichnaten vereinigt. Ab 1. Oktober 1940 arbeitet Dr. Bern auf dem Oxo-Gebiet über Verarbeitung der Produkt und andere ergänzende Fragen, ab 1.7. 1941 Dr. Elbel über weitere Anwendung der Oxo-Reaktion und die entsprechenden Produkte.

Reaktante für die Oxo-Reaktion wurden bis September 1940 von Dr. Markus, von dann ab von Dr. Bula hergestellt.

Mit der Untersuchung der Produkte hat sich auf dem Waschmittelgebiet Dr. Richter von der Waschmittelgruppe des Versuchslaboratoriums, mit der Veresterung der Alkohole Dr. Kern der Organischen Abteilung befaßt.

Als Ingenieur bearbeitete das Problem bis März 1940 D.I. Brigi, bis Mai 1940 D.I. Weidmann und ab August 1940 Dr. Elbel und Dr. Mauthner. Soweit das Technikum in Nr. 225 betroffen wurde, war der zuständige Ingenieur D.I. Bach.

G. Herrn Dr. Dr. Bütfisch

" Dr. Dr. v. Staden

" Dr. Dr. Strombeck

" Dr. Langheinrich

Versuchslabore 5 x *ab manzal*

Dr. Wm

Ab (dr. gmn) - (C. mg 1t. Dr. strombek)

(Dr. Elbel - Dr. gmn)

Versuchslaboratorium

A.N. 26/42

Leuna Werke, 10. Februar 1942

Aktennotiz

über den Besuch der Herren der Ruhrchemie in Leuna am 16. und 17. I. 1942betreffend technische Gestaltung der Oxo - Synthese

Anwesend die Herren	Dir. Dr. von Asboth)
Dr. Roelen)	Ruhrchemie
Dr. Landgraf)	
Dr. Herold (zeitw.))	
Dr. Wenzel)	
Dr. Elbel)	Leuna
Dr. Mauthner)	
Dr. Gemassmer)	

Landgraf berichtete an Hand einer Skizze über die geplante Durchführung des Hochdruckteils der Oxo-Synthese, wobei er auf die technische Ausgestaltung und auf die fahrtechnische Seite einging. (Siehe Aktennotiz Nr. 27 vom 11. Februar 1942). Im Mittelpunkt der Erörterung stand die Frage der Abfuhr der Reaktionswärmen bei der Oxo-Reaktion. A s b o t h und L a n d g r a f berichten über die Versuchsofen in Holten, mit denen bisher noch keine Schwierigkeiten aufgetreten sind. Zur Durchführung der Oxierung verwendet die R.Ch. ein Hochdruckrohr von 135 mm Durchmesser und 6 m Länge, das mit einem Druckwassermantel umgeben ist. Wie eine inzwischen von Leuna durchgeführte Rechnung ergibt, beträgt die spezifische Kühlfläche 297 qcm/Liter Ofenfüllung. Zum Vergleich beträgt die spezifische Kühlfläche

großer Ofen in Holten; 400 Ø = 374 qcm/Liter Ofenfüllung
 Leuna - Ofen, 200 Ø = 210 " "
 Leuna-Ofen mit Kühleinbauten = 356 " "

Die R.Ch. hat zur Sicherstellung die Kühlfläche im großen Ofen um ca. 6% vergrößert und glaubt dadurch, daß die Wärme nun durch das Rohrbündel und nicht wie beim Versuchsofen durch den dicken Eisenmantel des Hochdruckrohres abgeführt wird, eine bessere Wärmeleitung zu bekommen. Die längste Strecke die ein Teilchen zurückzulegen hat um an eine Kühlfläche zu gelangen, beträgt 35 mm im großen Ofen gegen 67 mm im Versuchsofen.

Leuna findet es als ungenügend, nur zwei Temperaturmessstellen im Ofen anzu bringen und vertritt die Meinung, daß die Reaktionstemperaturen, die im Versuchsofen in Holten gemessen wurden, (es ist nur ein Element vorhanden) nicht mit den tatsächlich vorhandenen Temperaturen übereinstimmen. Leuna berichtet, daß es möglich ist, daß eine Reaktionswelle auftritt, die ähnlich einer Flamme durch den Ofen geht. Um solch eine Welle zu erfassen, muß man jedoch mehrere Meßstellen im Ofen haben. Leuna berichtete weiter, daß es möglich ist, die Welle bewußt eintreten oder nicht eintreten zu lassen und zwar wie folgt: Liegt die Temperatur der Maische im Ofen bei Anstellung der Gas-Strömung höher oder wenigstens gleich der "Ansprinttemperatur", so wird das Gas weitgehend in der Umgebung der Eintrittsstelle verbraucht und es tritt eine Reaktionswelle auf, die langsam durch den Ofen nach oben steigt. Stellt man jedoch die Gasströmung an, ehe die Maische die "Ansprinttemperatur" erreicht hat, so tritt keine zonenweise Reaktion auf. Leuna meinte ferner, daß es nicht möglich sein werde, in

und dann nach 1/2 Stunde die Temperatur zu messen. Dafür sind mehrere Temperatur-Messstellen angebracht werden und zwar möglichst nach der vorliegenden Skala. Die entsprechenden Teile zur Verbindung mit dem Heizungsregler gesondert werden. Es ist wichtig, daß die Säule nicht zu lang ist, sonst kann sie leicht umkippen. Beim ersten Versuch kann man nicht genau sagen, ob es möglich ist, durch das Aufsetzen eines Gewichtes auf den Heizungsteil die gewünschte Temperatur zu erhalten, denn die Temperatur ist von den Widerständen abhängig, welche entsprechend den Temperaturoptimumen eingestellt werden. Wenn die Temperatur nicht auf dem gewünschten Wert kommt, so muß sie selbst bestimmt werden. Ein Temperaturanzeiger ist nicht vorgesehen, da er nicht ausreichen würde, um die Temperatur zu kontrollieren. Eine Temperaturanzeige wäre nur nötig, wenn man die Temperatur nicht selbst hätte. Das wäre auch kein großes Problem, da es möglich ist, eine Temperaturanzeige zu bauen.

Die Temperatur ist von den Widerständen abhängig, welche entsprechend den Temperaturoptimumen eingestellt werden. Wenn die Temperatur nicht auf dem gewünschten Wert kommt, so muß sie selbst bestimmt werden. Ein Temperaturanzeiger ist nicht vorgesehen, da er nicht ausreichen würde, um die Temperatur zu kontrollieren. Eine Temperaturanzeige wäre nur nötig, wenn man die Temperatur nicht selbst hätte. Das wäre auch kein großes Problem, da es möglich ist, eine Temperaturanzeige zu bauen.

Es wird empfohlen, daß man die Temperaturanzeige auf einer Leitung anbringen soll, welche die Temperatur gleichmäßig verteilt. Als erforderlich ist zur Kühlung nimmt die R.C. einen Wert, der vorgegeben wird. Von R.C. bei einer Berechnung der Kühlung auf 17°C abhängt.

Es wird empfohlen, daß man die Temperaturanzeige auf einer Leitung anbringen soll, welche die Temperatur gleichmäßig verteilt. Als erforderlich ist zur Kühlung nimmt die R.C. einen Wert, der vorgegeben wird. Von R.C. bei einer Berechnung der Kühlung auf 17°C abhängt.

Leuchtstoffröhren sind für 104000 Punkte zu berechnen. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden.

Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden.

Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden.

Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden.

Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden.

Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden.

Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden.

Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden. Es ist zu beachten, daß die Leuchtstoffröhren sich auf dem Boden befinden.

77 - 5 -

Dr. P. O. E. L. e n und Dr. H. L a n d g a r t von Wintershall erläutern den Gaseinfluss
Eigenschaften des Katalysator-Lösungsmittel-Komplexes auf Eisen und Kupfer.
Wesentlich ist die Tatsache, dass der Katalysator-Komplex-Komplex Roelen-Komplex
nicht bei Kontakt mit Eisen oder Kupfer in Kontakt mit dem Katalysator-Komplex-Komplex
komplexeinwirkt. Es ergibt sich, dass die Katalysatormoleküle nach dem Umfüllungs-
Komplexeinwirkung auf Eisen, auf dem Katalysator-Komplex-Komplex nicht mehr wirken. Dieser
Komplex-Komplex wird später wieder aktiviert. Dies trifft nicht zu. Roelen trennt
durch die Anwesenheit von Eisen nicht zu. Roelen trennt
das "Sekundärkobalt" ab (siehe oben) und führt damit die Oxo-Reaktion und
Hydrierung aus, ohne eine Schwächung der katalytischen Eigenschaften bei
der Hydrierung feststellen zu können.

Am 17. Januar 1942 wurde den Herren Dr. Roelen und Dr. Landgarb
die halbtechnische Anlage Nr. 458a gezeigt und technische Fragen erörtert.
Den Herren wurde ein Versuch in diesem Ofen mit dem gebauten Kühlersystem
vorgeführt, der zur Klärung der Frage der Fäuseabfuhr dienen sollte.
Ein eingehender Bericht vom 22.1.42 zügl. den Rech. schriftlich an

Verteiler:
 Dr. Herold
 Dr. Comass
 Dr. Elbeif
 Dr. Venzol