

Recordia - Ver.

W. Dr. Michael

W 70

.....
Beantw.
Ablage:

Vertragszentrale.

Ug/In. 558

20. Sept. 1933/R

Unter Benutzung auf die Besprechung in Berlin vor etwa
14 Tagen mit den Herren Dr. von Klierien, Bütefisch, Ringer und
Heintzeler und auf unsere heutige Besprechung mit den Herren
Dr. Holdermann und Heintzeler senden wir Ihnen anbei eine jetzt
fertig gewordene Zusammenfassung der bisherigen Ergebnisse von Herrn
Dr. Michael bei der neuen Kohlenwasserstoff-Synthese aus Wassergas
mit Eisensinterkontakt nach dem Umbilzverfahren. Es dürfte zweck-
mäßig sein, diesen Bericht vor Abschluss der Verträge über die
Kohlenwasserstoffsynthese durchzusehen, da es nach ihm nicht ausge-
schlossen erscheint, dass durch diese Synthese das Fischer-Verfahren
überholt ist.

gez. Pier.

~~Zahlmengenstoff-Synthese aus Wasserstoff mit Eisen-Katalysator nach dem Fischer-Verfahren bei mittleren Drucken.~~

Beschreibung des Verfahrens.

Mit Eisenkatalysator lassen sich bei Temperaturen über 300°C und mittleren Drucken (vorteilhaft 20 Atm.) aus Wasserstoff ($\text{CO} : \text{H}_2 = 1:8$) vertikale Kohlenwasserstoffe herstellen.

Da die Katalysator-Leistungen ein Mehrfaches der bei der Fischer-Synthese erreichten betragen, sind die thermischen Verhältnisse grundsätzlich viel schwieriger wie dort. Insbesondere treten bei Eisen zwei schädliche Reaktionen leicht auf: Die Rußabscheidung und die wilde Methanbildung. Durch zwei Massnahmen gelang es aber, die genannten Störreaktionen rentlos auszuschließen:

1. Durch die Verwendung von geziertem Eisen-Katalysator,
2. Durch schnelle Umwälzung des Reaktionsgases nach einem eigens hierzu entwickelten Verfahren.

Die Reaktionsgase werden hierbei in einem Kreislauf so rasch durch den Katalysator hindurchgeführt, dass sie sich nur um wenige Grade (beispielsweise 10°) erwärmen und die gesamte Reaktionswärme aufnehmen, die danach im einen dahinter geschalteten Küller, beispielsweise in einem Hochdruckkondensator, wieder abgegeben wird. Zusätzlich werden so auch Produktionsabfälle im Kreislauf mit herengesetzt, was aber für den Reaktionsablauf von geringem Vorteil ist, da die erzielbaren Reaktionen durchaus produktiv nicht sind, die unerwünschten Reaktionen aber zumindest nicht verhindern. Die unerwünschten Reaktionen sind durch die oben genannten Maßnahmen ausreichend kontrolliert.

In der Reaktionsführung ist so gross, dass zur noch auf die Dauer des Heizkreislaufs geschartet werden muss und selbst Unzertüchtigkeiten erst nach gewisser Zeit in kleinen leicht rückgängig zu machenden Temperaturänderungen sich bemerkbar machen.

Gegenüber den komplizierten Röhrenöfen der Nahrohemie sind hier nur Reaktionsöfen einfachster Bauart nötig. Da die Leistungsfähigkeit des verwandten Eisen-Katalysators die der Fischerkatalysatoren um ein Mehrfaches übertrifft, wird nur ein Bruchteil des dort erforderlichen Reaktionsraumes benötigt. Hierdurch wird eine wesentliche Verbilligung der Anlage erreicht.

Das Frischgas, das in den Heizkreislauf eingeführt wird, ist technisches Wasserstoffgas ($\text{CO} : \text{H}_2 = 1:1$) mit wenigen Prozent Stickstoff und einer Schwefelfreiheit, wie sie etwa die Ammoniak-Synthese erfordert.

Aus dem Heizkreislauf wird ein Teilstrom abgezweigt und erst in einen Wasserkühler, dann in einen Ammoniakkühler zwecks Abscheidung der flüssigen Produkte und der Flüssigwasser geleitet.

Der Produktanfall

Die Produktzusammensetzung schwankt je nach der Fahrweise in engen Grenzen. Zur Zeit wird im 100 Ltr.-Verbrauch folgende Zusammensetzung erhalten:

	in Gewichts-%
Benzin	45 %)
Dieselöl	13,5%) 60%
Paraffin	1,5%)
Alkohole (in Produktwasser)	9 %
Gas	
Ethylen	12 %
Propylen (einschl. 20% Propan)	9 %
Butylen (einschl. 10% Butan)	10 %

Auf 100 kg der obigen Produkte fallen rd. 33 kg Methan und Äthan an. Da sich bei dem Verfahren jedoch die Kombination mit einer Linde-Anlage empfiehlt, können Methan und Äthan wieder zu Synthesegas aufgespalten werden.

Wiederholungen und Verwendungen der Produkte.

Temperature = 200 °C

Es besteht hauptsächlich aus verzweigten Kono-Olefinen und enthält bei 3 - 4 % Sauerstoffgehalt rd. 15% Sauerstoffverbindungen, in der Hauptmasse Alkohole neben wenig Estern, Sulfaten, Aldehyden und Ketonen.

Anteile unter 100°0 45 - 50 %.

Von Säuren und Aldehyden befreit und stabilisiert
(4% Verlust) C.I. 79-80 (Res.)

wird das ursprüngliche Benzin katalytisch
dehydriert (5-6% Verlust), so erhält man G.Z. 53-54 " xx)

Diesel 181 (200 - 350°) bzw. 200 - 400°), 2% Sauerstoff

Oetensahl 47
Stockpunkt - 28°

Die Gase enthalten nur 10 - 20% gesättigte und können daher leicht in Polymer-Bensin umgewandelt werden.

Butylen enthält 62% Isobutylen und kann daher zur Herstellung von Iso-Octan dienen.

Athylen kann in Polymerbenzin oder in Flugmotorbenzinschmieröl verwandelt oder zu den verschiedenen chemischen Zwecken verwendet werden.

Die Alkohole aus dem Produktwasser bestehen größtenteils aus
Methylalkohol.

x) Eine billige technische Kaltreaffinationsmethode fehlt z.zt. noch. Auch liegen über die Lagerfähigkeit keine Angaben vor. Da nach Entfernung der Aldehyde keine Stoffe mehr vorhanden sind, die als Konservierungsmittel wirken, darf erwartet werden, dass eine beweisbare Lagerfähigkeit vorhanden ist.

xx) Der Zusatzstoffgehalt steht nicht auf einer Tabelle, nach Wunsch auch auf einer Tabelle. Die Lagerfähigkeit ist auch hier nicht bekannt.

Weitere Einzelheiten über die Arbeitsweise.

Die ungewölbte Gasmenge ist ein Vielfaches der Frischgasmenge. Um die Gaswiderstände klein zu halten, wird die Schichthöhe des Kontaktes niedrig gehalten und der Kontakt in mehreren Kammern verteilt, die vom Gas in parallelen Wegen durchstrichen werden. Die Unwirkungsenergie ist nur ein Bruchteil der erforderlichen Kompressionsenergie.

Es hat sich als vorteilhaft herausgestellt, hinter dem Wasserkühler einen Teilstrom, gegebenenfalls nach Herannahme der Kohlensäure, wieder in den Heißkreislauf zurückzuführen.

Erreicht man so Umsätze von 80% und mehr, so läßt sich zur Verarbeitung des Restgases eine Linde-Anlage anschließen, deren Energie-Verbrauch, da das Gas ja schon einen Druck von 20 Atm. hat, nicht mehr groß ist. Es läßt sich so das Athylen gewinnen und das Methan abtrennen, das in einer Spaltanlage wieder in Synthesegas verwandelt wird, während das nicht umgesetzte Ausgangsgas, von Stickstoff befreit, unmittelbar wieder dem Frischgas zugesetzt wird. Auf diese Weise wird eine vollständige Umwandlung des Ausgangsgases in verwertbare Produkte erreicht.

Die Herstellung des Linde-Katalysators ist einfach und billig. Die Kontaktlebensdauer beträgt nach den bisherigen Ergebnissen mindestens 2 Monate. Es ist aber nicht ausgeschlossen, daß sie viel größer ist, beispielsweise 1/2 Jahr oder mehr. Eine erforderliche Regeneration des Kontaktes ist sehr einfach. Sie besteht in einer Extraktion oder in einer neuen Wärmebehandlung. Der Kontakt erlangt so seine volle Wirksamkeit wieder.

Gegenüber dem aus Kobalt und Chromat bestehenden Fischer-Routen benötigen die Kosten des neuen verwandten Lindeverfahrens nur einen Bruchteil.

Der bisher praktisch erreichte Stand.

Der grösste bisher durchgeführte Versuch wurde mit 100 Ltr. Kontakt gemacht. Er ist z. Zt. fast 5 Wochen in Betrieb. Die Apparatur lief sofort einwandfrei. Sie liefert, obwohl sie wegen mangelnder Leistungsfähigkeit des (selbst hergestellten) Schlüsses nicht unter optimalen Bedingungen gefahren werden kann, im Tag 65 - 70 kg verwertbares Produkt (allein außer Methan und Äthan) bei einem Gasumsatz von 70 % (bei 15 Atm. Gesamtdruck).

Die hierbei tatsächlich erreichte Menge betrug 105-110 g verwertbares Produkt auf den Normal-Kubikmeter und die Kontaktleistung 0,65 - 0,7 kg pro ltr. Reaktionsraum im Tag.

Legt man den unter günstigeren Bedingungen (20 Atm.) im Kleinen erreichten Umsatz von 80 % und mehr zu Grunde, so ergeben sich 120 g und mehr verwertbares Produkt aus einem Normal-Kubikmeter bei einem Durchgang durch den Ofen.

Kombiniert mit einer Linde-Anlage und einer Methanspaltung errechnet sich eine Ausbeute von 200 g verwertbaren Produkts pro Normalkubikmeter Vassorgas.

Patentlagen.

Das Verfahren ist, soweit bis jetzt bekannt ist, von keinem fremden Patentbesitz, insbesondere nicht von den Fischer-patenten abhängig.

Von uns ist angemeldet die Verwendung gesinterten Kontaktes und die Gasumwölbung.

Vorhutlinie zum Fischer-Verfahren.

Zu wäre falsch, das Verfahren als eine Abart des Fischer-Verfahrens hinzustellen. Als Vorgänger ist vielmehr das in der D.A.E.S.P. entwickelte Krieger-Schneider-Verfahren von 1923 anzusehen. Das neue Verfahren enthält nichts, was etwa dem Fischer-Verfahren entlehnt wäre. Kontakt, Betriebstemperatur, Betriebsdruck, Arbeitsweise und nicht zuletzt die Produkte sind andere als dort.

Vorteile gegenüber dem Fischer-Verfahren.

Fischer-Verfahren

Benzin ungenügend klebefest
Krackung muss zu Hilfe
genommen werden.

Neues Verfahren

Produkte:

Benzin^o-200°, von Säuren und
Aldehyden befreit:
O.Z. 79-80 (Res.)

Benzin katalytisch behandelt:
O.Z. 83-84 (Res.)

(Lagerfähigkeit wird noch
festgestellt).

Aus den zu 30-35% ungesättigten
Gasen lassen sich entsprechende
Mengen Polymerbenzin, aus der
 C_6 -Fraktion mit über 60% Iso-
Verbindung lässt sich Isooctan
herstellen.

Ausgangswassergas.

Konvertierung und Feinreini-
gung von Schwefel nötig.

Binden-Anlage zur Aufbereitung
der Restgase ist beim druck-
losen Fischer-Verfahren unwirt-
schaftlich.

Keine Konvertierung, da verlang-
tes $CO:H_2$ -Verhältnis = etwa 1:1.
Schwefelfreiheit etwa wie für die
Ammoniaksynthese.

Da die Verwendung einer Linde-
Anlage in den meisten Fällen
sinnvoll und wirtschaftlich
ist, lässt sich eine Ausbeute
von 200 g an verwertbarem Pro-
dukt pro Normalkubikmeter er-
rechnen.

Arbeitsweise.

Kontaktraumleistung ist das 3-fache gegenüber dem drucklosen Fischer-Verfahren, daher erforderlicher Kontaktz Raum nur ein Bruchteil des dort benötigten.

Röhrenofen

Produktabscheidung
bei drucklosem Verfahren
teilweise mit A-Kohle

Einfacher Ofen mit Gebläse.

Produktabscheidung einfach und
billig.

Kontakt

Kohalt mit Thorium

Eisen. Daher Kontaktkosten nur
ein Bruchteil der bei
der Fischer-Synthese vor-
handenen.

Anlagekosten.

sind beim neuen Verfahren sowohl im Gasteil, wie im
Syntheseteil niedriger als beim Fischer-Verfahren.

Ergebnisbeschreibung

Die Kohlenwasserstoffsynthese aus Wassergas mit Eisenkontakt nach dem Ullmannverfahren bei mittleren Drucken liefert unmittelbar unraffiniertes Benzin von hoher Klopffestigkeit. Daneben werden in kleinerer Menge ein brauchbares Diesel-Öl, ferner auch Alkohol (Athanol) und in gröserer Menge ungesättigte Gase zur Herstellung von Polymerbenzin erhalten.

Die Apparatur ist unkompliziert und billig, die Ausführung der Synthese ist einfach und von grosser Betriebssicherheit.

Das zur Verarbeitung kommende Wassergas braucht nicht kohvertiert und von Schwefel nur soweit wie etwa für die Ammoniaksynthese befreit zu werden. Durch die Kombination mit einer hier in den meisten Fällen wirtschaftlichen Linde- und einer Methanspaltanlage, lässt sich unter Berücksichtigung ihrer bekannten Wirkungsweise errechnen, dass sich aus dem Wassergas praktisch die theoretischen Ausbeuten an wertvollen Produkten erzielen lassen, d.h. 200 g verwertbare Produkte pro Normalkubikmeter Wassergas.

Gegenüber dem Fischer-Verfahren hat das neue Verfahren nicht nur den Vorteil, wertvollere Produkte zu liefern, sondern auch den der billigeren Anlagekosten, der einfacheren und vor allem betriebssichereren Arbeitsweise und der fast theoretischen Gasausnutzung.

Die Synthese-Anlage verlangt keinen Edelstahl und der Kontakt besteht nur aus billigen Eisen.

Soweit bis jetzt bekannt ist, besteht keinerlei Abhängigkeit von fremden Patentbesitz, insbesondere nicht von den Firmenpatenten. Eigene Anmeldungen betreffen den Katalysator und das Ullmannverfahren.