

Schmieröl aus Koksöl und Tereftalatgasprodukten.

IV. Mitteilung.

(Kondensation von gebrachtem Gatsch mit Naphthalin)

Die verhältnismäßig hohen Betriebskosten der Chlorierung und Entchlorierung des Koksöls bei dessen Kondensation mit Naphthalin zu Schmieröl legten die Frage nahe, ob das Koksöl nicht auf billigere Weise so reaktionsfähig gemacht werden kann, daß es mit Naphthalin sich zu Schmierölen verarbeiten läßt. Mit dieser Frage befaßt sich die vorliegende Untersuchung.

Eine solche Möglichkeit besteht grundsätzlich in der Cracking von Koksöl. Um möglichst hochmolekulare Olefine zu erhalten wurde zur Cracking Paraffingatsch verwendet, der bei 400° und 10 bis 20 atü mit 16 % Gasverlusten im Autoklaven gespalten wurde. (Versuch R 6 vom 10.3.1928). Aus 1000 g Gatsch wurden erhalten 740 g Spaltprodukt folgender Zusammensetzung:

Fraktion 40 - 100° : 118,5 g Benzin 56 % Olefine
Fraktion 120 - 250° : 287,5 g Schwerbenzin 56 % Olefine
Fraktion 250 - 300° : 224,1 g Gatsch

Zur Schmierölherstellung sollte die Fraktion 120 - 250° herangezogen werden, die zunächst für sich ohne Naphthalin zu Schmieröl verarbeitet wurde, um ein Bild von der Verwendbarkeit dieses Produktes zu bekommen:

Versuch Nr. R 2, (Buch II, Seite 22 ff)

Einsatz: 144 g Crackingprodukt 120 - 250° mit 56 Vol.-% Olefinen, 8,2 g Aluminiumoxyd.

Verarbeitungszeit: 6 Stunden von 50 - 100° D, vollständige Aufarbeitung.

Ausbeute: 30,5 g Schmieröl - 20 % des Einsatzes,

115,5 g Vorröfe = 81 % des Einsatzes.

Schmier-

Schmierölleigenschaften: Viskosität bei 20° = 55,8 °E
 bei 50° = 10,8 °E
 Polhöhe = 1,63
 Verkohlungsrückstand = 0,033

Hierdurch wurde ein Öl mit ausgezeichneten Eigenschaften erhalten, das etwa dem Rhenania-Oil entspricht.
 Der nächste Versuch wurde dann bereits unter Verwendung von Naphthalin aufgestellt:

Versuch Nr. R 2 b.

Einsatz: 142 g Crackprodukt 120 - 250°
 50 g Naphthalin
 8,2 g Aluminiumchlorid

Versuchsdauer: 8 Stunden

Ausbeute: 71 g Schmieröl = 50 % bezogen auf Crackprodukt
 41,3 % bezogen auf Crackprodukt und Naphthalin
 17 g Naphthalin wiederergonnen
 = 34 % des Einsatzes.

Schmierölleigenschaften: Viskosität bei 20° = 39 °E
 bei 50° = 7,8 °E
 Polhöhe = 2,103
 Verkohlungsrückstand = 0,147

Durch diesen Versuch wurde gezeigt, daß Naphthalin in der Tat mit den ungesättigten Crackprodukten unter Bildung von Schmieröl reagiert. Die Ausbeute an Schmieröl bezogen auf das eingesetzte Crackprodukt wurde von 27,5 auf 50 % erhöht, 59,7 % des eingesetzten Naphthalins wurden in Schmieröl umgewandelt. Die Viskosität wurde infolge Eintretens des aromatischen Kernes bei der verhältnismäßig kurzen Kettenlänge des Crackproduktes von 10,8 auf 7,8 erniedrigt. Aus dem gleichen Grunde stieg, wie zu erwarten war, die Polhöhe von 1,6 auf 2,1, ebenso der Verkohlungsrückstand von 0,03 auf 0,147. Trotzdem kann das erhaltene Öl (Winteröl) als erstklassig angesehen werden, es entspricht etwa der Qualität "Rheinpreussen-Gold".

Zur

Zur Herstellung eines Schmieröles wurden von
dickem Schmieröl noch 5% abgefiltert, so daß 65 g eines
Öls mit folgenden Eigenschaften erhalten wurde:

Viskosität bei 20° = 101,7 °E

bei 50° = 14,0 °E

Polhärte: = 2,23

Die Polhärte ist bei dieser Viskositätsverhältnis angestiegen,
was auf eine Anreicherung der aromatischen Bestandteile
zurückzuführen ist. In dieser Form ist das Öl zu einer
mittelmäßigen Qualität zu rechnen.

In Rahmen dieser Vorversuche sollte auch nun ver-
sucht werden, ob sich die Aluminiumchlorid-Doppelverbindung
als Katalysator wiederverwenden lässt, wie dieses im all-
gemeinen üblicherweise ist.

Überprüfung derartig musste jedoch festgestellt werden, daß
dieselbe bei der Konkondensation von Crackkohle und Naphthalin
nicht möglich ist. Es wurden in zwei Fällen Schmieröle mit
nur sehr geringer Viskosität erhalten, wie die nachfolgende
Tabelle der Herstellung der Schmieröle über einen Aluminiumchlo-
rid-Katalysator und über dessen Doppelverbindung zeigt.

Vers. Ausgangsprodukt Schmieröl Viskosität°E Pol-Verkok.
r. %Crackkogn. %Naphth. Katalysator auf Kog+Naphth. 20° 50° Höhe rückst.

R 2b	74	26	4,25% AlCl ₃	37,0	39	7,08	2,1	0,147
R 3	77,6	24,4	Doppelverbd. von Rb	41,6	22,7	4,7	2,1	0,329
R 4	74,2	26,5	4,35% AlCl ₃	32,6	42,5	7,25	2,2	0,120
R 5	74,2	26,5	Doppelverbd. von R 4	47,5	9,8	2,75	1,9	0,328

Zwar ist die Ausbeute an Schmieröl bei Verwen-
dung der Doppelverbindung höher, da keine Reaktionsteil-
nehmer vom Katalysator aufgenommen werden, jedoch ist
der

der Verkokungsrückstand trotz der geringen Viskosität der Schmieröle fast um den dreifachen Betrag gestiegen. Alleo deutet darauf hin, daß die Konkonsation trotz 7 - 8 stündiger Dauer bei 100° noch unvollkommen war und daß die Konkonsation von Olefinen mit Naphthalin einer größeren Aktivierung bedarf als diejenige von Chlorparaffinen mit Naphthalin.

Zur Erhöhung der Viskosität des Schmieröles auf der Doppelverbindung (R.5) wurden zunächst 15 % bei 15 mm bis 210° abdestilliert, nach Messung der Viskosität wurden Rückstand und Destillat wieder gemischt und nun 30 % bei 15 mm bis 250° abdestilliert. Die folgende Tabelle zeigt die Änderung der Viskosität und die Änderung der Polhöhe.

	Ausgangsöl R5 15% abdest. 30% abdest.		
Viskosität bei 20° :	9,85	59,7	186,1
" " bei 50° :	6,73	9,0	20,77
Viskositätspolhöhe :	1,9	2,37	2,55

Nach Abdestillieren von 15 % des Schmieröles - wobei man ungefähr auf die Ausbeute des Vergleichsöles mit Aluminiumchlorid kommt - wird zwar die Viskosität von 2,7 auf 9,0 °E (bei 50°) gesteigert, die Polhöhe steigt jedoch von 1,9 auf 2,37. In noch stärkerem Maße gilt dies für das Schmieröl, das durch Abdestillieren von 30 % des Ausgangsöles hergestellt wurde, hierbei würde zwar eine Viskosität von 20,77 °E (bei 50°) erreicht, die Polhöhe stieg jedoch auf den beinahe unzulässigen Wert von 2,55! Auch hier spricht alles dafür, daß - im Gegensatz zu den Schmierölen aus Olefinen allein oder aus Chlorkohlenstoff und Naphthalin - in den höherviskosen bzw. höhermolekularen Anteilen die aromatische Komponente vorherrscht.

Diese kurzen Versuche hatten die Möglichkeiten einer derartigen Schmierölherstellung genügend aufgezeigt, so daß in den folgenden Versuchen die Nachteile dieser

2565.

Arbeitsweise behalten werden sollten.

Zunächst sollte vorsicht werden, die Viskosität der Schmieröle, die nicht über 7°E (50°) hinausging, zu steigern.

Dieses kann durch Zusatz des Crackbenzins und des Gasols von der Gatherkreuzung erfolgen, wobei jedoch zu bedenken ist, daß dieses Benzin bereits so wertvoll ist, daß sich eine Weiterverarbeitung auf Schmieröl nicht ohne weiteres lohnt.

Die Wirkung des Zusatzes von Crackbenzin und Gasol geht aus der folgenden Gegenüberstellung hervor:

Wegs. Naphthalin Nr.	Ausgangsprodukt Gasol.	Crackbenz. Crackerd.	bez. auf Ge- samteintritt	Schmieröl Viskosität Pol- 20° 50° Höhe		
				40 - 120	120 - 250	200
R 2b	26,0	—	—	7,4	37	39,0 7,08 2,10
R 6	26,0	—	12,0	62,0	31	54,6 8,63 2,20
R 7	26	12,3	—	61,7	32	23,1 4,76 2,03
R 8	26	16,0	—	59	30	49,2 7,93 2,30

Hieraus ist zu entnehmen, daß eine wesentliche Erhöhung der Viskosität durch Einführung von Olofinen des Gasols oder Benzins nicht erreicht worden kann. Dieses ist insoweit interessant, als bei Kondensation der Olofins ohne Zugatz von Naphthalin die Viskosität der erhaltenen Schmieröle umso größer ist, je leichter die Ausgangsstoffe sind. Es ist anzunehmen, daß bei Kondensation mit Naphthalin die Benzins- bzw. Gasololefine als kurze Seitenketten an den Naphthalinkern gebaut werden, was daraus hervorgeht, daß mit Gasol das dünnste Schmieröl mit schlechter Pol. erhältlich wird und daß die Eigenschaften des unter Zusatz von Crackbenzin $40 - 120^{\circ}$ hergestellten Schmieröles zwischen den beiden Extremen liegen.

Nachdem die gemeinsame Kondensation von Gasol mit Crackprodukt und Naphthalin nicht zu der gewünschten Viskositäts erhöhung führte, sollte versucht werden, ob

die

die Viskosität der Schmieröle nicht durch Zusatz von züher Gasolpolymeraten erhöht werden kann. Zu diesem Zweck wurde Gasol bei Zimmertemperatur unter Druck mit Aluminiumchlorid umgesetzt (Versuch R 9 - R 10). In einer Ausbeute von 20% wurden dabei Öle erhalten, deren Viskosität bei 10,5 - 11 E° (50°) lag, die jedoch eine Polhöhe von 2,5 - 3,6 aufwiesen! Durch Abdestillieren von 1,6% wurde die Viskosität auf 14,0, von 3,1% auf 32,75 E° (50°) erhöht, die Polhöhe stieg dabei auf 2,7. Mit einem solchen Gasol-Schmieröl von 22,75 E° wurde zu 55% ein Schmieröl aus Crackprodukt und Naphthalin vermischt, so daß ein mittleres Sommeröl von 11,13 E° resultierte. Bei einer solchen Viskosität hat jedoch das Michprodukt eine Polhöhe von 2,7, was für ein gutes Autoöl nicht annehmbar ist. Auch diese Wege scheint also nicht aussichtsreich zu sein, zumal der nette Zusatz an Gasolschmieröl viel zu hoch liegt.

Ein weiterer Nachteil der Gewinnung von Schmieröl aus Crackkogasin und Naphthalin liegt darin, daß nur ein verhältnismäßig geringer Anteil an Naphthalin in das Schmieröl eingeht: nur etwa 25% Naphthalin bezogen auf das angewandte Crackkogasin werden zu Schmieröl umgewandelt, während bei der Schmierölherstellung aus Chlorkogasin und Naphthalin etwa 70% Naphthalin bezogen auf das angewandte Kogasin reagieren!

Es sollte nun versucht werden, durch Erhöhung des Naphthalinsatzes den Anteil derselben am Schmieröl zu vergrößern. Nachfolgende Gegenüberstellung zeigt die Wirkung dieses erhöhten Naphthalinsatzes:

angewandt: 35 g Naphthalin 70 g Naphthalin

g Crackprodukt 120 - 250°	100 g	100 g
g Katalysator Al-Cl ₃	6 g	6 g
Versuchsdauer	7 Stdn.	6 Stdn.
g Schmieröl	44 g	40 g
Viskosität bei 20°	42,5 °E	32,2 °E
" bei 50°	7,25 "	5,38 "
Viskositätspolhöhe	2,21	2,78

Wie zu erwarten war, stieg bei vermehrtem Nachtkinzelzusatz die Höhe stark an; die Viskosität fiel erheblich, eine Ausbautesteigerung trat nicht ein, da sehr wahrscheinlich molarisiertes Phenol ein Olefin nicht mehr als ein Naphthalin binden kann.

Zusammenfassung:

1. Es ist grundsätzlich möglich, gute Schmieröle aus gecracktem Kogenin und Naphthalin bzw. anderen Teerprodukten herzustellen. Die Ausbeute beträgt 30 - 40 % Schnieröl bezogen auf den Einsatz an gecracktem Kogenin + Naphthalin, bzw. 65 - 70 % bezogen auf die reaktionsfähigen Bestandteile.
2. Bei einem Verhältnis von Crackkogenin zu Naphthalin von 75 zu 25 zeigen die Schmieröle folgende Eigenschaften: Viskosität bei $20^\circ = 30 - 40 \text{ cSt}$, bei $50^\circ = 7 - 8 \text{ cSt}$ (Winteröl), Dichte: 0,91 - 0,92, Polhöhe: 1,1 - 2,2, Verkokungsrückstand: $\approx 15 \%$, Stockpunkt: - 17 bis - 20°. Qualitätsmäßig entspricht ein solches Öl einem "Rheinpreußen - Gold 8" Öl mit einem Einkaufspreis von etwa 50.-- RM je 100 kg und einem Verkaufspreis von 80 - 110.-- je 100 kg.
3. Die Herstellung zukünftiger Sommeröle gestaltet sich schwierig, da durch Erhöhung der Siedelänge des Schmieröles die Viskositätsnische einen zu großen Wert annimmt. Durch Mischverwendung von Benzin und Gasol läßt sich eine Viskositätssteigerung kaum erreichen.
4. Obwohl eine wirtschaftliche Ausnutzung dieses hier geschilderten und ausgearbeiteten Verfahrens lohnend erscheint, ist die Herstellung von Schmieröl aus Chlor-kogenin und Naphthalin interessanter, da der Crackverlust dort gering und die Ausbeute an Schmieröl - als maßgeblicher Faktor - bedeutend höher liegt.