

TITLE PAGE

12. Katalytische Kräckung von vorhydrierten Steinkohlen-Mittelöl.

Catalytic cracking of pre-hydrogenated coal middle oil.

Frame Nos. 108 - 114

(12) Katalytische Krackung von vorhydriertem Steinkohlen-Mittelöl.

Vorläufige kurze Zusammensetzung.

In einem 40 Ltr. Ofen wurde mit synthetischem  $\text{Al-SiO}_3$ -Katalysator<sup>1)</sup> Steinkohle-Vorhydrierungsmittelöl (von  $\text{Al}_2\text{O}_3$ -WS<sub>2</sub>-H<sub>1</sub>-Katalysator) vom Anilinpunkt 49 und Siedebereich 198-318 in 20 Min. Cyklen mit Durchsatz 0,5 kg/Ltr. u. Stde. bei 21 MV auf ca. 45 % Benzin - 155° gekrackt. Das gleiche Mittel Öl wurde mit Kontakt 6434, der schon etwas abgeklungen war, bei praktisch der gleichen Temperatur von 20,5 MV mit Rückführung, d.h. vollständig benziniert.

Vorweg sind in folgender Abbildung 1 die Oktanzahlen der Fraktionen beider Benzins und die daraus und aus dem ebenfalls aufgetragenen Aromatengehalt berechneten<sup>2)</sup> Oktanzahlen der aromatenfreien Benzinfractionen aufgetragen.

Beide Benzine haben bis etwa 90° gleiche Oktanzahl, darüber wirkt sich der höhere Aromatengehalt des Krackbenzins aus. Die Restbenzine haben praktisch fast die gleiche Oktanzahl, das Krackbenzin liegt dabei anscheinend in der Fraktion bis 65° und über 135° etwas über, zwischen 65 und 135° etwas unter dem Hydrierbenzin. Die Unterschiede betragen hier maximal 2 Oktanzahlen. Die Zusammensetzung der Restbenzinfractionen beider Benzine ist praktisch gleich.

Aus diesem Resultat lässt sich folgern, dass ein DHD-Benzin aus 6434-Benzin mit gleichen Aromatengehalt wie das katalytische Krackbenzin keine schlechtere Oktanzahl und damit wohl auch Überladekurve haben kann, als das katalytische Krackbenzin. Der entsprechende Versuch wurde gemacht, die Untersuchung steht noch aus.

1) Versuche mit Terrana ergaben ähnliche Werte.

2) Es wurde mit einem Oktanzahlmischwert der Aromaten von 3,5 gerechnet, der sich aus Aromatengehalt der Restbenzin-Oktanzahl des Krackbenzins und der Fraktion über 100 ergeben hatte und konzentr. unabhängig zu sein scheint.

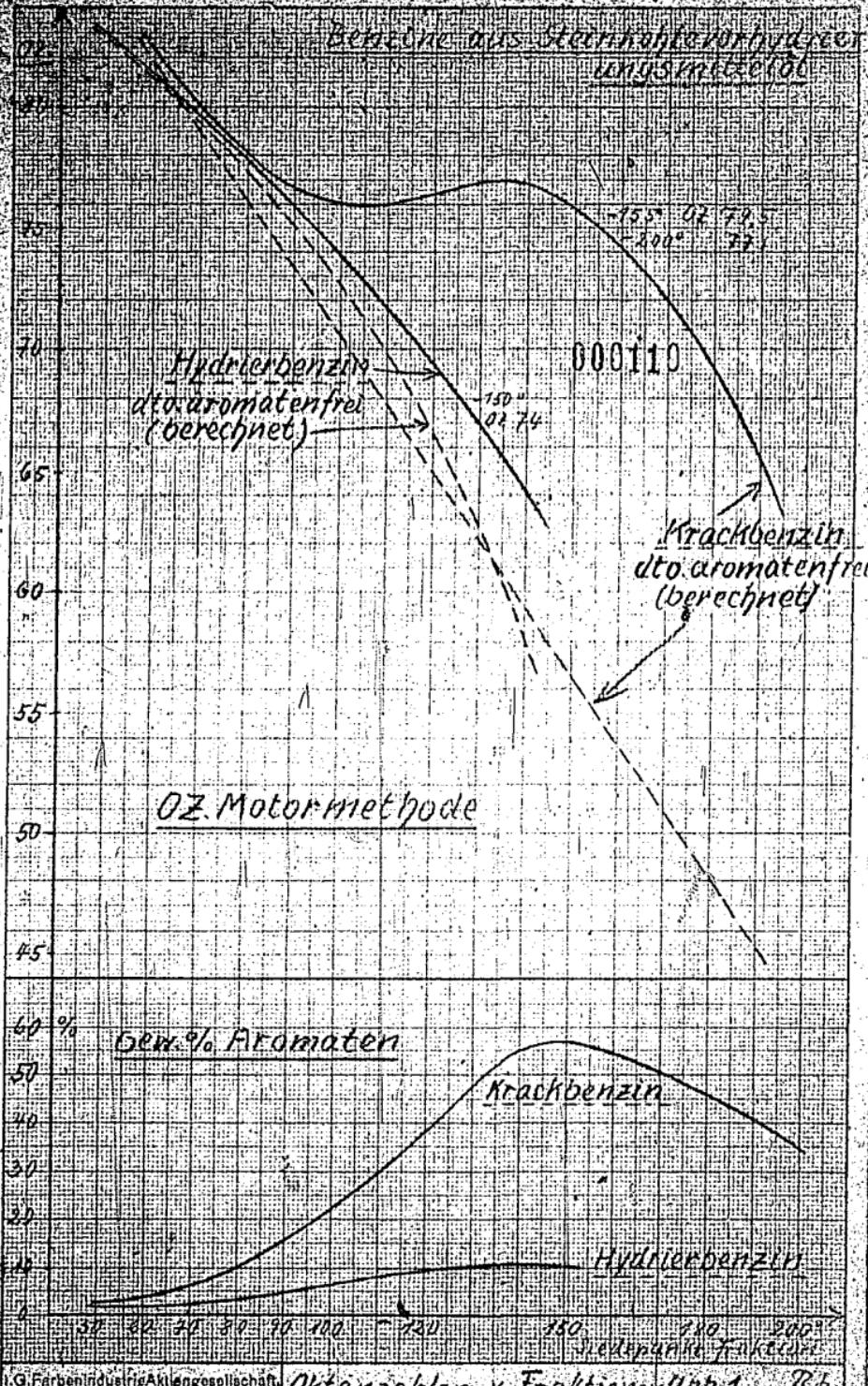
Das DKO-Benzin dürfte zwar etwas weniger Naphthenen enthalten, dafür aber die Aromaten stärker in der oberen Fraktion angereichert enthalten.

Die Überladekurve der Krackbenzine lag im Minimum zwischen  $B_4$  und  $C_1$ , bei  $\gamma = 0,8$  über  $C_1$ . Das Hydrierbenzin mit nur 44,5 % - 100° und Endpunkt 152° C lag wie  $B_4$ .

Die Oktanzahl des katalytischen Krackbenzins vom synthetischen Katalysator sank bei der Aufhydrierung um ca. 2 Punkte, die vom Terrane-Katalysator stieg um ca. 0,5 Punkte.

gez. Donath

gez. Reitz



Besprechung über die Untersuchung der Proben  
von den Vergleichsversuchen katalytisches Kracken - Hydrieren  
am 2. Dezember 1941.

Anwesend: Dr. Peters, Dr. Free, Dr. Hirschberger,  
Dr. Schneider, Dr. Fürst, Dr. Günther,  
Trofimow, Dr. Reitz, Lajus.

Da einerseits die Zerlegung der Produkte in Fraktionen und die Herstellung und Untersuchung der Restbenzine hinsichtlich Arbeitszeit und Arbeitskräften an die Laboratorien außerordentlich grosse Anforderungen stellt, andererseits aber bis zu einem vorgeschriebenen Termin (etwa 15.1.1942) vergleichbare Ergebnisse vorliegen sollen, wurde zur Abgrenzung des Versuchsprogramms folgendes festgelegt:

- 1) Da zur Zeit kein anderes Produkt in genügender Menge verfügbar ist, sollen die Vergleichsversuche zunächst mit Bruchsaler Gasöl P 1203 (paraffinbasisch) ausgeführt werden. Daneben sind, soweit der Vorrat reichte, schon einige Versuche mit Reitbrooköl (gemischtbasisch) und mit vorhydriertem Steinkohleverflüssigungs-Mittelöl durchgeführt worden. Größere Mengen des gemischtbasischen Reitbrooköles sollen baldmöglichst beschafft werden.
- 2) Um ein restlos klares Bild zu bekommen, müsste die in Folgendem angeführte ausführliche Untersuchung nach Schema A vorgenommen werden. Da sie jedoch grosse Mengen Produkt und einen grossen Zeitaufwand erfordert, kann sie bis zum genannten Termin nur mit höchstens zwei Proben ausgeführt werden. (Vor Allem Proben vom drucklosen katalytischen Kracken).
- 3) Um trotzdem in der zur Verfügung stehenden Zeit einen Überblick zu gewinnen, wurde beschlossen, bei der Mehrzahl der Versuche die Untersuchung nach den abgekürzten Untersuchungsplänen B, C oder D auszuführen, bei denen auf niedrige Untersuchungen der Restbenzine, insbesondere ihre Überladbarkeit, verzichtet werden muss.

4) Sämtliche Versuche sollen im geraden Durchgang gefahren und die Gesamtanfälle (Benzin + Mittelöl) ins Laboratorium gebracht werden. Die Proben werden auf etwa 210°C vordestilliert und auf 155° bzw. 200°C redestilliert. Das 155°-Benzin wird entbuntanisiert.

5) Untersuchungsplan:

	Schema A	B	C	D
a) Auf 155°C redestilliertes C4-freies Benzin:				
Spezifisches Gewicht		+	+	
Anilinpunkt I	+	+	+	
" II	+	+	+	+
Zusammensetzung	+	+	+	
Bromzahl	+	+	+	
Dampfdruck	-	-	-	
Oktanzahl: Motor-Methode	+	+	+	
" : M.M. + 0,12 Pb	+	+	+	
" : Research-Meth.	-	-	-	
Bleikurve MOZ	+	-	-	
Bombentest ohne Pb	-	-	-	
" + 0,12 % Pb	-	-	-	
ASTM-Siedekurve	+	+	+	
Überladung + 0,12 % Pb	-	-	-	
Restbensinzerlegung (vgl. c)	+	+	+	
Aromatenuntersuchung (vgl. c)	+	+	+	
b) Fraktionszerlegung vom Gesamtanfall <sup>x)</sup> :				
50-75°	Ap I + Ap II	Ap I + II	Ap I+II	Ap I+II
75-100°	MOZ; MOZ +	MOZ; MOZ +	MOZ	MOZ
100-120°	0,12 Pb; ROZ	0,12 Pb	Bromzahl	Bromzahl
120-140°	Bromzahl	Bromzahl	spez.Gew.	spez.Gew.
140-160°	spez.Gew.	spez.Gew.	Siede-	spez.Gew.
160-180°	Siedekurve	Siede-	kurve	Siede-
180-200°		kurve	kurve	kurve
200-225°				
225-250°	Ap I	Ap I	Ap I	Ap I
250-275°				
275-300°				
Bensin -100°	MOZ; MOZ +	MOZ; MOZ +		
" -120°	0,12 % Pb	0,12% Pb		
" -155°	ROZ			
" -180°	Siedekurve	Siedekurve		
	Ap I u. Ap II	Ap I u. II		

<sup>x)</sup> sämtliche Fraktionen sollen möglichst zu 90 % innerhalb der angegebenen Grenzen sieden

000113

Scheme A	B	C	D
c) Restbenzin aus Gesamtbenzin -155° (vgl. a)			
Spezifisches Gewicht	+	+	
Anilinpunkt	+	+	
Zusammensetzung	+	+	
Bromzahl	+	+	
ASTM-Siedekurve	+	+	
Oktanzahl Motor-Methode	+	+	
" M.M. + 0,12 % Pb	+	+	
" Research-Meth.	-	-	
Bleikurve MOZ	+	-	
Überladung + 0,12 % Pb	-	-	
d) Restbenzin aus Gesamtbenzin -200°			
50-75°			
75-100°			
100-120°	+ Ap I	+ Ap I	
120-140°	+ Ap II	+ Ap II	
140-160°	MOZ	MOZ	
160-180°			
180-200°			
e) Extrakt aus dem Gesamtbenzin -155° (vgl. a und c)			
Spezifisches Gewicht	-	-	
Oktanzahl Motor-Methode	-	-	
Bromzahl	-	-	
f) Extrakt aus dem Gesamtbenzin -200° (vgl. d)			
Spezifisches Gewicht	+	+	
Oktanzahl Motor-Methode	+	-	
Bromzahl	+	-	
Aromatenzerlegung (Podbielniak)	+	-	

Für die Untersuchung nach Schema A werden benötigt:

bei 10 % Aromatengehalt: mindestens 50-55 Ltr. Benzin -155° und  
" 45-50 " " -200°

bei 30 % Aromatengehalt: " 60-65 " " -155° und  
" 50-55 " " -200° .

xx), nur die Fraktion 140-160° wird in Restbenzin und Aromaten verlegt.

ges. Lajus

000114

H. Dr. Fürst.

19. 12. 47.

Schemata für Unterscheidung E

Gefügemerkmal:

Spes. Grnd.

ASTM.

A.P.

Brennt - 155  
Cypri.

Spes. Grnd.

A.P. I/II

(Zerfall - Menge)

(nach Renn - Menge)

Abt.: O.Z. Mo Mo<sub>0,02</sub>

feinkörnig

50-75  
75-100  
100-120  
120-140  
140-160  
160-180  
180-200  
200-215

Sp. Grnd.

A.P. I/II

Br-Z.

A.P. I

Rotten.