

TITLE PAGE

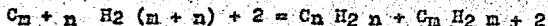
16. Unterschied zwischen thermischen und  
katalytischen Kracken.

Difference between thermal and catalytic  
cracking.

Frame nos. 99.-104

f. primitiv ✓  
12. Juli 1958 Ss.Unterschied zwischen thermischem und katalytischem Kracken.

Die Spaltung eines gesättigten paraffinischen Kohlenwasserstoffs in Olefin und Paraffin gemäss der Gleichung



würde bei glattem Verlauf der Reaktion von links nach rechts Olefine und Paraffine liefern. Es müsste demnach ein Benzin hoher Jod-Zahl und kein Koks anfallen. Diese Vorhältnisse hat man in weitem Umfang primär bei der thermischen Krackung paraffinischer Ausgangsöle.

Beim Kracken der gleichen Ausgangsöle über Katalysatoren ist die Beschaffenheit der Benzine weitgehend von den Fahrbedingungen abhängig. Beim normalen katalytischen Kracken nach dem Houdry-Verfahren (Cyklusdauer 0,5 Stunden, Temperatur 460° C, Durchsatz etwa 1) besteht der Hauptunterschied des so erhaltenen Benzins gegenüber dem durch thermische Krackung gewonnenen in der höheren Oktanzahl. Weiterhin ist die O.Z. der Benzine beim katalytischen Kracken von der Cyklusdauer und der Herkunft des Ausgangsöles weitgehend unabhängig. Dagegen hat die Dauer des Krackzyklus einen erheblichen Einfluss sowohl auf die Ausbeute an Krackprodukten (wobei nicht nur das Benzin gemeint ist) und auf die Zusammensetzung der Benzine.

Das Kurvenblatt I zeigt die Ergebnisse eines Krackversuches mit West-Texas-Gasöl, das bei 470° C über 3 Liter eines synthetischen Si-Al-Katalysators (K 379) mit einer Geschwindigkeit von 3 Liter Öl/Std. gefahren wurde. Die Dauer des ganzen Cyklus betrug 2 Stunden.

Nach Austritt des ersten Produktes aus dem Ofen wurde im Verlauf der ersten Stunde alle 10 Minuten der Produktanfall getrennt aufgefangen und untersucht, in der zweiten Stunde nur alle 30 Minuten.

131781

Der Anfall der ersten 10 Minuten zeigt sehr hohe Benzinkonzentration (41,5% ohne Gasbenzin), aber auch starke Koksausscheidung (50% bezogen auf Einlauföl). Demgegenüber ist die Benzinabreute in Gew.% bezogen auf Einlauföl mit 17% nur gering. Das Benzin des ersten 10 Minuten-Anfalls hat Jod-Zahl 54.

Mit Verlängerung der Fahrzeit sinkt die Benzinkonzentration im Anfall, ebenso aber die auf dem Kontakt festgesetzte Koksmenge, dafür steigt dann die Benzinabreute. Es steigt aber gleichzeitig die Jod-Zahl des Benzins stark an. Die O.Z. der Benzine bleibt über den ganzen Cyklus fast konstant (74,5 - 75,5).

Nach 1½ Std. Fahrzeit sinkt die Koksmenge auf 0 ab und am Schluss des Cyklus wird pro Zeiteinheit mehr Produkt aus dem Ofen abgezogen als hereingefahren wurde.

Erhalten wurden folgende Benzin- und Mitteldilmengen (in Gew.% auf Einlauföl bezogen):

Tabelle 3

Fahrzeit	% Benzin	spes. Gew./A.P.	% Mittelöl	spes. Gew./A.P.
0-10 Min.	17,1	0,736	350	28,0
10-20 "	20,9	0,742	33,5	52,0
20-30 "	19,8	0,738	33,5	60,1
30-40 "	21,4	0,748	33	64,9
40-50 "	17,2	0,742	28	65,9
50-60 "	17,2	0,740	27,5	62,2
60-90 "	12,3	0,744	26,5	71,7
90-120"	16,5	0,750	28,5	95,5

Die Tatsache, dass die Menge der in den beiden letzten halben Stunden erhaltenen Reaktionsprodukte, auf den Einlauf hingesehen, höher als 100% ist, erklärt sich daraus, dass in der ersten Stunde der Katalysator mehr Öl festgehalten hat als am Schluss des Cyklus. Außerdem wurde am Schluss des Cyklus Wasser nachgefahren.

Ein ganz gleicher Versuch, aber mit nur halbem Durchsatz (1,5 Ltr. Öl/Stunde) ergab die in Tabelle II und Kurvenblatt II eingetragenen Resultate.

Tabelle II

Fahrzeit	% Benzin	spaz. Gew./A.P.	% Mittelöl	Anilin-Punkt
0-10 Min.	31,2	0,734	35°	16,2
10-20 "	35,2	0,738	33	36,2
20-30 "	34,6	0,736	32,5	42,0
30-40 "	29,2	0,742	31,5	50,7
40-50 "	27,8	0,734	34,5	52,9
50-60 "	27,5	0,734	36	54,6
60-90 "	24,4	0,736	34,5	68,3
90-120 "	20,4	0,738	32,0	64,0

Auch hier hat man zu Beginn des Cyklus hohe Benzinkonzentration (70%) im Anfall (s. Kurvenblatt II), aber geringe Benzinausbeute, bedingt durch hohen Koksverlust zu Beginn des Cyklus. Das Maximum der Benzinausbeute (Gew.% auf Einlauföl bezogen) liegt in beiden Fällen bei 20 bis etwa 40 Minuten. Fahrdauer vom ersten Produktauftreten am Ofenausgang an gerechnet.

Aus Zahlentafeln und Kurven ergibt sich, dass unter den Versuchsbedingungen mit Fahrzyklen von weniger als 20 bis 30 Minuten

Dauer zwar eine relativ hohe Benzinkonzentration im Anfallprodukt erreicht werden kann, dass aber gleichzeitig die Verluste durch Koksbildung sehr hoch werden. Aus diesen Gründen muss die tatsächliche Benzinausbeute (kg Benzin/100 kg Einlauföl) schlecht werden.

Das Ansteigen der Jod-Zahl der Benzine, die in diesem Fall (die Benzine haben annähernd das gleiche Molgewicht) ein direktes Mass für den Gehalt an ungesättigten Anteilen ist, kann nur dadurch erklärt werden, dass der regenerierte Katalysator nicht nur stark spaltet, sondern auch auf die primär entstandenen ungesättigten Benzinkomplexe in so hohen Ausmassen polymerisierend wirkt, dass zu Beginn des Krackzyklus nahezu gesättigte Benzine anfallen, während die durch Spaltung erzeugten ungesättigten Anteile anfangs vollständig, bei längerer Cyklusdauer immer unvollständiger vom Kontakt zu sog. Koks polymerisiert werden.

Da former die O.Z. der Benzine im untersuchten Bereich konstant und sehr hoch ist, kann gefolgt werden, dass der Kontakt eine starke Isomerisierung im Benzin bewirkt. Überdies kann je nach Art der verwendeten Ausgangssie auch Aromatisierung eintreten, jeden falls kann auf nahezu reine Isomerisierung aus den bei Kogenin II erhaltenen Anilinpunkten der Benzine, von denen noch berichtet wird, mit Sicherheit geschlossen werden.

Der Vorgang der katalytischen Krackung besteht demnach aus wenigstens 3 Reaktionen

1. Spaltung
2. Polymerisation
3. Isomerisation.

Als vierte Reaktion kommt vermutlich noch Ringschluss (Aromatisierung) bei bestimmten Ausgangsstoffen hinzzu.

Diese Reaktionen laufen nicht nebeneinander, sondern in zeitlich getrennten Abständen. Primär ist die anfänglich erwähnte Spaltung der Paraffinkohlenwasserstoffe in Olefin + Paraffin. In einer früheren Zusammensetzung (12 9671 vom 24.5.38) ist ein Versuch ausgeführt, bei dem diese Primärreaktion fast allein stattfand. Erreicht wird dies dadurch, dass man mit dem abnorm hohen Durchsatz 5 (5 Vol. Öl) 1 Vol. Katalysator/Stunde) d.h. sehr kurze Verweilzeit des Öls über dem Katalysator, führt. Das hierbei entstandene Produkt hatte Jod-Zahl 119 entsprechend etwa 47% Monoolefinen, spez. Gew. 0,758; Anilinpunkt 41°, aber niedrigere O.Z. als die bei normalen kleineren Durchsätzen gebildeten Benzine. Das bei -80° nicht flüssige Krackgas war H<sub>2</sub>-frei und die im 4 Stunden-Cyklus auf dem Katalysator niedergeschlagene Kokanmenge vergleichsweise gering. Eine derartige Fahrweise würde zu Benzinen führen, die den durch thermisches Kracken gebildeten entsprechen.

Wird der Durchsatz verkleinert und dadurch die Verweilzeit des Öls über dem Katalysator grösser, tritt als Sekundärreaktion Polymerisation der Ungesättigten ein, die, wie die Spaltung, um so stärker ist, je frischer der Katalysator, d.h. je kürzer der Fahrzyklus ist. Mit der Polymerisation oder im Anschluss an diese tritt Isomerisierung bzw. Aromatisierung ein, denn die O.Z. der Benzine erreicht jetzt die für die katalytische Krackung normale Höhe.

gez. Frec

2 Kurvenblätter.

103

Kunststoffe 1

Durchmesser 102

Groß-Ziffern

Spaltung C

Zoll-Zahl (B)

Zoll-Zahl (A)

0 10 20 30 40 50 60 70 80 90 100 110  
mm

I.G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft  
131844 Aachen a. Rhin.

P1315

470°

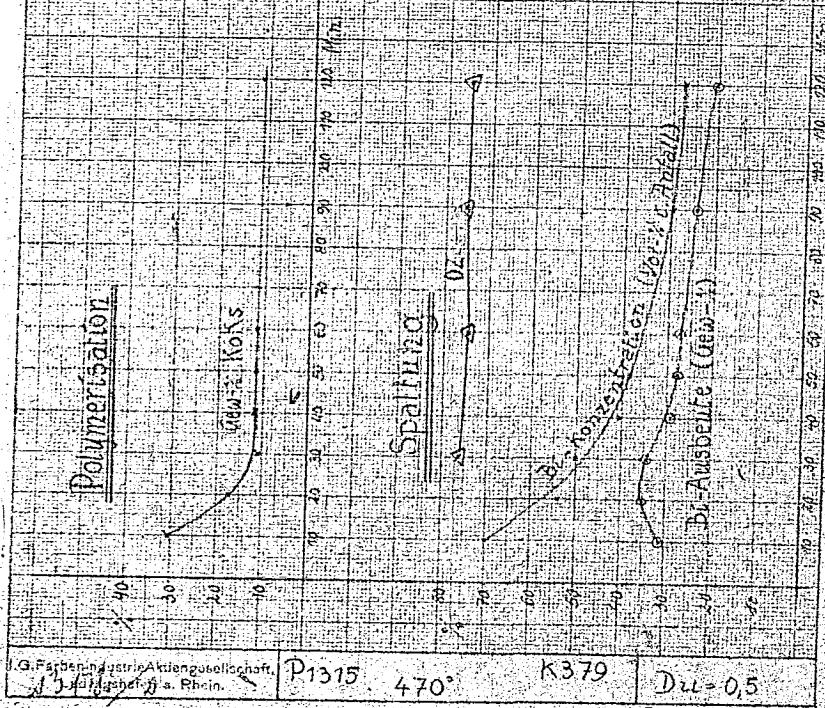
K379

Du = 1,0

0.3 3.8

Polymerisation

10.12.1972



I.G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft,  
Krefeld-Uerdingen, Rhein.

P1315

470°

K379

D<sub>2</sub>L = 0,5

7.3.88