

0000000

Various Documents

misplaced in the screening process.

VARIOUS DOCUMENTS MISPLACED IN THE  
SCREENING PROCESS.

BAG 1928 - TARGET 30/4.03

00000001

I.G. FARBEN - LUDWIGSHAFEN

1. File on Estonian shale oil.
2. Papers "polycyclic aromatics from hydrogenation Products" and "On Coronen".

BAG 3041 - TARGET 30/4.02

I.G.FARBEN - LEUNA

1. Determination of methanol in aqueous solutions of fatty alcohol sulfates.
2. On the reaction products of the OXO process.
3. Production of Mersol and Mersolate on the basis of petroleum products.
4. Flow diagram of DHD process Leuna.
5. Production of Fischer petrol from natural gas.
6. Questionnaire of Nov.13, 1944, concerning important foreign motor fuel processes - For use in prisoner-of-war interrogations ?
7. Patent on condensation products of oil fractions by treatment with metal halides.
8. Patent on removal of non-alcohols from mixtures with alcohols of more than 8 C atoms by azeotropic distillation.
9. Recipe for K.K. catalyst.
10. Propane peroxide: Dutch report on pilot plant and late I.G. research.

BAG 3413 - DEUTSCHE GOLD-UND SILBER  
SCHEIDEANSTALT.

1. Methanol synthesis with ternary Zn-Mn-Cr catalyst.
2. CHEMISCHE WERKE, HÜLS.
3. Pencil sketch of process by Director Baumann.
4. Di-acetylene absorption curve (infra-red).
5. Miscellaneous analytical procedures.

BAG POLITZ-5 30/4.13 POLITZ PLANT.

1. Table on catalyst composition.

BAG 1477 - 30/5.01 RUHRCHEMIE A.G.

1. Treatment of foreign workers.

Aug 1928

100000002

Tugt 30/4.03

J. G. Farben - Ludwigshafen

I. File on Estonian Shale Oil.

6. November 1942 Gr/Ki

10000003

H. Grassl

Vorläufige Hydrierergebnisse mit Konzentraten von  
Griesheim und Kopenhagen bei 300 und 600 atm im  
Drehautoklaven:

Zusammenfassung.

Die nach der analytischen Untersuchung weitgehend ähnlichen Konzentrate aus estnischem Schiefer von Griesheim und Kopenhagen geben beim Hydrierversuch praktisch gleiche Ergebnisse. Die organische Substanz wird zu 95 bis 97 % abgebaut und gibt ca. 80 - 82% Öl auf Kerogen. Druckerhöhung bewirkt vor allem Verbesserung in Asphalt und geringe Erhöhung des Abbaues. Rohschiefer ist im Abbau wesentlich ungünstiger als flotierter Schiefer. Eine im C- und Aschegehalt ähnliche Kohle gab bei gleicher Spaltung geringeren Reinkohleabbau, beinahe doppelt so hohen Asphalt und rund die doppelte Vergasung als Schieferkonzentrat.

Wir erhielten von Griesheim:  
am 12.5.1942 ca. 1 140 kg Konzentrat

und am 6.7.1942 ca. 1 485 kg Konzentrat  
ferner von Kopenhagen ca. 2 628 kg Konzentrat aus estnischem Schiefer.  
Die Konzentrate von Griesheim hatten im Anlieferungszustand 33,7 % bzw. 38,4 % Wasser, das von Kopenhagen ca. 45 %.

Die wichtigsten analytischen Daten sind in Tabelle 1 enthalten. Darauf unterscheiden sich die Konzentrate von Griesheim und Kopenhagen nur sehr wenig. Das Konzentrat von Kopenhagen ist etwas reicher an Kerogen (organ. Substanz). Durch die Flotation wurde die Asche des Rohschiefers zu etwa 2/3 entfernt. In der Elementaranalyse der organischen Substanz bestehen zwischen den Konzentraten kaum Unterschiede, auch die des Rohschiefers hat praktisch die gleiche Zusammensetzung, woraus hervorgeht, daß die organische Substanz bei der Flotation keine Veränderung erleidet. Bei der Schwelung in der Fischerretorte geben die Konzentrate etwa 10 % höhere Schwelansbeute auf Kerogen als der Originalschiefer. Die Konzentrate wurden vor dem Hydrierversuch auf 4-6 % Wasser getrocknet.

Zum Vergleich ist eine im C-Gehalt und Aschegehalt ähnliche Kohle aufgeführt. Der auffallendste Unterschied gegenüber Schiefer liegt im Wasserstoff- und Sauerstoffgehalt der organischen Substanz; der disponible Wasserstoff ist beim Schiefer etwas mehr als doppelt

so gross als bei der Vergleichskohle. Andererseits ist die Teerausbeute auf organische Substanz in der Fischerretorte beim Schiefer etwa 3 1/2 mal so hoch als bei der Kohle.

Hydrierergebnisse:

Die bei den Hydrierversuchen erhaltenen Daten sind in Tabelle 2 enthalten. Bei gleicher Spaltung werden aus Konzentrat in Asphalt und Vergasung etwa gleiche Daten erhalten wie beim Rohschiefer; die Asphaltneubildung ist beim Konzentrat bezogen auf organische Substanz grösser. Der Abbau der organischen Substanz<sup>1)</sup> ist beim Konzentrat wesentlich günstiger. Bei gleicher Temperatur ist bei Rohschiefer höhere Spaltung und besserer Asphalt zu erwarten als bei Konzentrat, was auf die katalytische und verteilende Wirkung der großen Aschemenge des Rohschiefers zurückgeführt werden kann.

Die Konzentrate von Griesheim geben bei der Hydrierung praktisch gleiche Daten wie das Konzentrat von Kopenhagen; sie lassen sich bei 300 atm Druck zu etwa 95 % abbauen, der Asphaltgehalt im Öl beträgt ca. 7-8 % und die Vergasung etwa 11,5 bis 12 % auf Neubildung + Vergasung bei einer Neubildung von ca. 95 % Benzin + Mittelöl im Ölgegewinn. Bei höherer Temperatur (höherer Spaltung) scheint bei 300 atm Druck der Kerogenabbau ungünstiger zu werden.

Druckerhöhung auf 600 atm bringt vor allem deutliche Verbesserung in Asphaltreduktion, die trotz geringerer Spaltung besser ist als bei 300 atm. Außerdem ist bei hohem Druck der Abbau etwas höher; die Vergasung dürfte bei gleicher Spaltung nicht verschieden sein.

Die zum Vergleich angeführte Sudetenkohle gibt bei gleicher Spaltung beinahe doppelt so hohen Asphalt und doppelt so hohe Vergasung wie Schiefer-Konzentrat; der Abbau ist wesentlich geringer. Die Ausbeute auf organische Substanz dürfte bei ca. 95 % Benzin + Mittelöl im Ölgegewinn bei der Hydrierung um etwa 10 % höher liegen als beim Schiefer in der Fischerretorte.

gez. Graßl

Gemeinsam mit:

Dr. Schiffmann  
Dr. Lemme

- 1) Infolge des CO<sub>2</sub> Gehaltes der Asche ist der Abbau der organ. Substanz vor allem beim Rohschiefer nicht genau, deshalb sind zum Vergleich die auf 100 % Ascheausbeute errechneten Abbauzahlen in der Tabelle angegeben.
- 2) Die Versuche bei 600 atm wurden bei ca. 0,9 mV tieferer Temperatur gefahren.

10000005

Tabelle 1

Analytische Daten der Konzentrate von Griesheim und Kopenhagen  
im Vergleich zum Rohschiefer und einer Sudeten-Kohle mit  
ähnlichem C-Gehalt.

Schiefer	S 24 v. 24. 4.42 Estn. Rohschiefer v. Griesheim	S 26 v. 12.5. Konzentrata er von Griesheim	S 26 v. 6.7. 42 Konzentr. a.estn. Schiefer v. Griesheim	S 27 v. 20.8. Konzentrat estn. Schie- fer von Ko- penhagen	K 204 v. 28.10.38. Sudetenkohle Falkenau
% Anorganisches:	66,1	20,9	21,8	16,0	-
% Glührückstand:	47,2	17,7	17,8	14,9	13,0
% Organisches (Kerogen)	33,9	79,1	78,2	82,0	87,0
Elementaranalysen d.organ. Substanz					
% C	77,8	78,6	77,6	77,8	74,9
% H	9,3	9,5	9,4	9,3	6,0
% O	9,4	8,7 ?	10,2	10,3	17,1
% S	1,2	1,2	1,0	1,0	1,1
H dispan.	10,35	10,49	10,29	10,15	4,9
% Teer u. Rein- substanz (in d. Fischerretorte)	63,6	70,2	70,6	71,2	19,3
% Pyrit i. Schiefer	1,72	0,88	0,83	0,95	
% CaO i. d. Asche	28,5	22,5	22,6	26,0	5,2

Rubrik 1

2

3

4

1000000006

Tabelle 2

Vorläufige Versuchsergebnisse mit Konzentraten aus estn. Schiefer von Griesheim und Koppenhagen

Versuchshaltung: Anheizzeit 3 Std. bei 300 und 600 atm im Drehautoklaven.

Anreihung: 1:1 mit P 1317 get. bis 350°C (estn. Schiefersteer)

Katalysator: 1 % Sauerstoff. Einfüllmenge: 1 000 g Brief.

	S 24 v. 22.4.42 estn. Ron- schiefer	S 26 v. 6.7.42 -Kunz. von Griesheim	S 26 v. 12.5.42 -Kunz. von Griesheim	S 27 v. 20.9.42 Konz. von Koppenhagen	S 27 v. 20.9.42 Konz. von Koppenhagen	Vergleich v. 20.4 vom 28.10.42
Mischdruck	270	285	272	305	600	610
Temperatur mV	21,5	21,9	22,1	22,1-2	21,1	21,0
Abbau d. org. Substanz						
Gefülden:	86,4	98,5	95,6	96,1	98,1	97,3
Terpine & 100 %	85,8	97,2	94,9	91,8	97,2	94,5
-Soleausbeute:						
Spez. Gew. v. Öl/20°	984	1,000	984	970	960	97,3
% Neubildung -5250	66	67	95	109	80	946/50
% Asphalt im Öl	8,9	9,1	7,8	6,8	6,9	1,028/5
% Asphalt-Nebeldg. {	+5,3	+8,1	+4,9	+1,2	-1,2	63
g. organ. Substanz } % Vergasung aus	10,4	10,8	12	11,5	11,0	15,7
Neubildg. + Vergassg.						+18,4
Auf 100 kg organ.						
Substanz:						
Öl	72	83	79	ca. 6	82	82
Organ. Restes	ca. 14	ca. 2	ca. 5	ca. 12	ca. 4	ca. 2,5
Gas	8	7	10		10	12
Rest.						
Wasser + Verdampf.						

Hochdruckversuche  
Nr. 558

15. März 1943 PT/KI

10000000

*A. Müller*  
*V. Röhlisch*  
Herstellung von aschefreiem Bitumen  
aus estnischem Schieferflotationskonzentrat.

Die Filterleistung beim Aufschließen estnischer Schiefers und von Flotationskonzentraten blieben unbefriedigt, gleichgültig welches Lösungsmittel man zum Aufschluß verwendete. Die Filterleistungen schwankten meist zwischen 20 und 60 kg/qm/Stunde.

Bei den Aufschlußversuchen wurden Temperaturen zwischen 18 und 21 MV angewandt und Verweilzeiten von 1 - 2 Stunden; die Verdünnung war 1:1 bis 1:1,25; der Einfluß des Verdünnungsbels auf die Filterleistung war sehr gering, es wurde sowohl Schiefermittelöl wie aromatisches Steinkehlenteermittelöl verwendet; das aromatenreiche Öl ergab weniger Filterrückstand, hatte also, wie zu erwarten, die bessere Lösefähigkeit.

Bei Erhöhung der Aufschlußzeiten auf das Doppelte wurden die Filterzeiten wesentlich besser, eine nochmalige Verdoppelung ergab dann sehr gute Filterzeiten unter 1 Min. im Testversuch, das sind mehr als 500 kg/qm/St. Die optimalen Bedingungen wurden mit 8 - 10 Stunden Aufschlußzeit bei Temperaturen von 20,5 - 21,0 MV erzielt, dabei steigt der Gasdruck auf rund 100 atm bei einem Füllungsgrad des Reaktionsgefäßes von 0,5. Da unter dieser Bedingung nur sehr geringe Durchsätze möglich wären - bei 1:1 Verdünnung nur Durchsatz 0,03 - so wurde versucht, ohne Lösungsmittel auszukommen. Tatsächlich gelang es durch Trockenaufschmelzen des Kontraktes bei 20,5 MV dieselben guten Filterzeiten zu erzielen, wobei der aufgeschlossene Schiefer hinterher mit Lösungsmittel verdünnt wurde. Die Testfilterzeiten bei 160° waren dabei folgende: Aufschluß 1:1 verdünnt mit estnischem Schiefermittelöl.

- |     |       |   |             |
|-----|-------|---|-------------|
| 1.) | 500 g | - | 35 Sekunden |
| 2.) | 500 g | - | 75 "        |
| 3.) | 500 g | - | 95 "        |
| 4.) | 500 g | - | 130 "       |
| 5.) | 500 g | - | 220 "       |
| 6.) | 500 g | - | 265 "       |

Diese Zeiten entsprechen einer Filterleistung von rund 1000 kg/qm/Std wobei es bemerkenswert ist, daß der Abfall der Filterleistung bei Verdoppelung der Durchsatzmenge ohne Entfernung des Filterkuchens sich nicht einmal verdoppelt, der Kuchen ist also sehr porös.

Die beim Aufschluß erhaltenen Ausbeuten an Reinbitumen sind aber weniger befriedigend, wie folgende vorläufige Bilanz zeigt:

Das verwendete Schieferkonzentrat hatte folgende Zusammensetzung: 18 % Asche, 3,5 % Wasser, 79,5 Kerogen. Beim Aufschluß ohne Lösungsmittel bei 20,5 MV wurden erhalten:

37,0 % Aufschlußprodukt, Erweichungspunkt 30°  
13,0 % Gas und Verlust

Gaszusammensetzung:

25 - 35 % CO<sub>2</sub> + H<sub>2</sub>S

50 - 60 % Kohlenwasserstoff.

10000008

- 2 -

Bei der Filtration wird erhalten aus 100 Aufschlußprodukt

58 l. Filtrat, Ölfrei gerechnet

40 l. Filterrückstand

2 l. Verlust.

Beim Abschwellen des Filterrückstandes werden erhalten aus  
100 l. Filterrückstand

23,9 % Schwellöl

66,5 % Schwellrückstand mit 44,0 Asche

9,6 % Gas + Verlust.

Das Gesamtausbringen stellt sich somit wie folgt:

50,5 % Reinbitumen, Erweichungspunkt ca. 30°, Aschegehalt 0,09 %

8,3 % Schwellöldestillat

22,8 % Schwellrückstand mit 44 % Aschegehalt

18,4 % Gas und Verlust.

Der Abbau des Schiefers beträgt danach auf das Rohkonzentrat bezogen  
12,4 % nicht umgesetzten Kohlenstoff, d.s. 34,4 % vom Kerogen.

Um die Verdünnung zu sparen, wurde versucht, den heißen  
Rohauschluß ohne Zusatz von Verdünnungsöl zu filtrieren, was  
jetzt ebenfalls mit guter Geschwindigkeit möglich ist.

Die Versuche wurden zunächst in einer 5-Ltr. Rührbombe  
durchgeführt. Inzwischen ist ein 40-Ltr. Rührgefäß aufgestellt  
worden, in dem ca. 20 kg Schiefer aufgeschlossen werden können.  
Der Druck konnte bis jetzt auf rund 40 atm gesenkt werden, sodaß eine  
Verbülligung der Apparatur möglich wird; drucklose Aufschlüsse  
haben zu vollkommen unbrauchbaren und unfiltrierbaren Produkten  
geführt. Die Versuche werden fortgesetzt.

gez. Pfirrmann

10000009

Alkylierung von estnischem Schieferbenzin und einigen ungesättigten Benzinen anderer Ursprungs.

Bei der Schwelung der estnischen Ölschiefer wurden etwa 20-25 % Schwelöl ausgebracht, die etwa 20-22 % Anteile im Benzin-Siedebereich enthalten. Dieses Benzin, welches zu 80-85 % (Jodzahl 225) olefinisch ist, hat einen Schwefelgehalt von ca. 0,5 - 1 % im Form von Mercaptanen; diese erteilen dem Benzin einen derart unangenehmen Geruch, daß es als solches für die Verwendung unbrauchbar ist. Die Raffination mit Natriumplumbit und Schwefelsäure verursacht, im Labor-Maßstab ausgeführt, Verluste bis zu 22 %. Im Großen werden die Raffinationsverluste mit 10-12 % angegeben. Die dadurch erreichte Geruchsverbesserung ist bemerkenswert, aber noch nicht ausreichend, da der S-Gehalt des raffinierten Benzins immer noch durchschnittlich 0,2 % beträgt. Es sollte daher versucht werden, durch Alkylierung (des an Olefinen sehr reichen estnischen Schieferbenzins) mittels Schwefelsäure und im Überschuß angewandten Isobutans nicht nur eine Geruchsverbesserung, sondern auch eine Erhöhung der Oktan-Zahl und ganz allgemein eine Verbesserung der Benzin-Qualität durch Umwandlung in ein überwiegend gesättigtes Benzin zu erreichen.

Als Alkylierungsgefäß wurde ein 4 ltr. B.I.O-Hochdruck-Rührautoklav benutzt, in welchem die 92 bzw. 98%ige Schwefelsäure (etwa gleiche Volumen-Prozente wie Benzin + verbrauchtes Isobutan) und der größere Teil der etwa 6-fachen Menge Isobutan (bez. auf die Olefine im Benzin) eingefüllt und das Benzin vermischt mit dem Rest des Isobutans im Verlaufe einer Stunde bei Einhaltung einer Temperatur von 0-10 (im Autoklaven) über ein Schauglas eingetropft wurde, worauf die Reaktion durch 1-2 Stunden Nachröhren bei der gleichen Temperatur vervollständigt wurde. Das butanhaltige Alkylat wurde dann mit der Schwefelsäure abgezogen, über einem mit Sole beschickten Kühler durch allmähliches Erwärmen auf 20 - 25° entbutanisiert, mit Wasser gewaschen und durch Wasserdampfdestillation über 20 %ige Natronlauge sauerfrei gemacht, um schließlich durch fraktionierte Destillation auf Fliegerbenzin-Siedebereich gestellt zu werden.

Bei früheren Versuchen zur Alkylierung von Michael-Benzin hat sich eine 98%ige Schwefelsäure am besten bewährt. Das estnische Schiefer-Benzin hat bei Anwendung von 96 und 98%iger Säure die unangenehme Eigenschaft, infolge Bildung von Polymerat und Säureestern die letzten Reste von Schwefelsäure harntückig festzuhalten. Nach Anwendung von 90 und 92%iger Säure wurde dieser Nachteil weitgehend behoben. Die Schwefelsäure-Abnutzung war jedoch auch jetzt noch ziemlich erheblich. Die letzten Säure-Reste konnten nur durch Behandlung des Alkylates mit heißer 20%iger Lauge beseitigt werden. Eine Raffination des Benzins vor der Alkylierung mit Doctor-Lösung und Schwefelsäure hatte in dieser Hinsicht gegenüber der Verwendung von Roh-Benzin weder bezüglich der Laugenbehandlung des Alkylates noch der Ausbeuten bzw. des Alkylierungsverlaufes einen Vorteil.

Wie bei der Alkylierung von Michael-Benzin erwies sich auch hier die Anwendung eines 6-fachen Volumen-Überschusses Isobutan bez. auf den Gehalt an Olefinen in Benzin als vorteilhaft.

Die Jodzahl des Alkylates schwankte zwischen 8 und 15. Zwecks weiterer Verbesserung der Oktan-Zahl sowie der Jodzahl wurde das Benzin vor der Alkylierung über auf 300° erhitztes Bauxit geleitet, in der Absicht, die Doppelbindung nach der Mitte des Moleküls zu verlagern. Der Erfolg dieser Maßnahme zeigte sich jedoch an einer Erniedrigung der Jodzahl auf 2-5 im Alkylat, während eine merkliche Verbesserung der Oktan-Zahl gegenüber nichtisomerisiertem Benzin nicht beobachtet werden konnte.

Der Geruch des Alkylates war völlig zufriedenstellend, was in der Herabsetzung des S-Gehaltes im Alkylat von 0,2 auf 0,0002 seinen Grund hat.

Die Ausbeute an Alkylat war leider recht ungenügend, insbesondere im Vergleich mit anderen Benzinen ähnlich hohen Olefin-Gehaltes wie z.B. Michael-Benzin. Es scheint so, als ob die geringen Ausbeuten zum größeren Teil auf die hohen Raffinationsverluste, zum geringeren Teil auf Polymerisat- und Esterbildung, und wohl kaum auf ein von den früheren Erfahrungen abweichendes Verhalten beim Alkylierungsprozeß überhaupt zurückzuführen ist, was auch aus den folgenden Ausbeutezahlen hervorgeht.

1. 680 g eingesetztes bis 125° abgeschnittenes und bei 300° isomerisiertes Rohbenzin ergaben

925 g entbutanisiertes Gesamtalkylat. Nach der Laugen-Wäsche und Redestillation verblieben noch

550 g Alkylat-Benzin. Daraus wurden erhalten:

440 g = 64,7 % Fliegerbenzin - 165° bezogen auf einges. Roh-Benzin mit folgenden Eigenschaften:

Spez. Gew. 20 = 0,714  
A.P. : 69,4

Im Gesamt-Rohbenzin waren etwa 47 % Volumen-

bis - 125° siedende Anteile

Jodzahl : 1,8  
O.Z. M. : 64,8  
+ Pb : 89,1

Auf 680 g eingesetztes Benzin wurden 1500 cc 98%iger H<sub>2</sub>SO<sub>4</sub> d<sub>20</sub> = 1,840 verwendet, die nach der Alkylierung eine Volumen-Zunahme auf 1720 ccm mit 1,734 erfahren hatten.

2. 680 g eingesetztes bis 100° abgeschnittenes und bei 300° isomerisiertes Rohbenzin ergaben

925 g entbutanisiertes Gesamtalkylat. Nach der Laugenwäsche und Redestillation verblieben noch

550 g Alkylat-Benzin. Daraus wurden erhalten

450 g = 66,0 % Flieger-Benzin - 165° mit folgenden Eigenschaften

100000011

Spez. Gew./20° = 0,700

A.P. : 70,2

Im Gesamt-Rohbenzin waren ca. 33 Vol-% bis 100° siedende Anteile enthalten.

Jodzahl : 5,3

O.Z. M. : 71,5

Es wurden 1500 ccm Säure 92%ig (1,229) angewandt, die nach der Alkylierung 1700 ccm Volumen mit 1,70 hatte.

+ Pb : 94,5

3.

680 g eingesetztes bis 150° abgeschnittenes und bei 300° isomerisiertes Rohbenzin ergaben

830 g Gesamtalkylat entbutanisiert. Nach Laugawäsche und Redestillation verblieben noch

750 g Alkylat-Benzin. Daraus wurden erhalten

410 g Flieger-Benzin - 165 mit folgenden Eigenschaften

Spez. Gew./20° = 0,718

A.P. : 68,4

Im Gesamt-Rohbenzin waren ca. 60 % bis 150° siedende Anteile enthalten.

Jodzahl : 2,8

O.Z. M. : 59,6

Die O.Z. M. des bis 200° siedenden raffinierten ester Schlafer-Benzins beträgt 65%. Ein aufgekettetes (Jodzahl: 3,0) und bei 165° abgeschnittenes, aber nicht alkyliertes Benzin hat demgegenüber nur eine O.Z. M. = 30.

+ Pb : 24,5

Die Siedekurven der Alkylat-Benzine sind aus der Tabelle zu ersehen.

Alkylat aus Roh-Benzin abgeschnitten bei 100°

125°

150°

Spez. Gew. : 0,700 0,714 0,718

A.P. : + 70,2 69,4 68,4  
gez. Bueren

Jodzahl : 5,5 1,8 2,8

Siedesbeginn 180° 50° 52°

-700 6 Vol.% 5 % 4 %

-1000 35 " 35 % 28 %

-1100 51 " 55 % 46 %

-1200 65 " 72 % 65 %

-1400 82 " 94 % 86 %

-1600 92 " 96 % 98 %

E.P. 165° 97 " E.P. 1620 97% E.P. 1630 97%

Ru 2 " 2 % 2 %

Vorl. 1 " 1 % 1 %

100000012

Alkylierung von rumänischem und Staub-Kt.-Dehydrier-Benzin  
(Ofen 620).

	Rumänisches Krack-Benzin	Staub-Kt.-Dehydrier-Benzin
Eingesetztes Benzin -150° abgeschn.	680 g	680 g
Angewandte Schwefelsäure 98%ig 1,8% v/v u. nach Alkylierung	1500 ccm/1690: 1,70	1500 ccm/1655: 1,73
Isobutan	4 200 ccm	4 200 ccm
Ges.-Alkylat entbutanisiert	798 g	585 g
" " gewaschen und destilliert	595 g	570 g
Flieger-Benzin-Fraktion -1650	390 g	342 g
A.c.P.	+ 65,4	+ 65
Siedzahl	82,6	59,1
O.Z. N.	53	64,8
G.Z. N + Pb	52,5	91
A.G.v.T.M.		
Spez. Gew.	0,724	0,722
Siedebeginn		
- 70°	21 Vol.-%	6 Vol.-%
- 100°	47 "	29,5 "
- 110°	58 "	59,0 "
- 1200	70 "	52,5 "
- 1400	90 "	78,5 "
- 1600	95 "	92,0 "
E.s.P.	165 / 96	165 / 94,5
RH	1,5	1,5
Voxl.	2,5	4,0

gez. Bueren

100000013

## Konzentrat aus estnischem Olschiefer

Stand am 7. 6. 43.

1) Besprechungen der Kontinentale mit Griesheim.

Am 21.1.43 fand in Griesheim eine Besprechung über Flotationsversuche von estnischem Schiefer statt, an der von der Kanti die Herren Wehm und Kulzinsky, von Griesheim Dr. Siedler, Wagner und Kaufmann, von Lu Dr. Jäger und Dr. Lamm teilnahmen.

Griesheim berichtete über Versuche mit Nassmahlung des Feinschiefers auf eine Mahleinheit von 70 % < 60 μ. Bei diesen Versuchen wurde eine Ausbeute von 90 % des Kerogens erhalten, wobei das Konzentrat 85 % Kerogen (15 % Anorganisches) enthielt. Die Kosten der Baltischen Öl waren mit diesem Ergebnis sehr zu-  
frieden.

Die Frage der Möglichkeit und des wirtschaftlichen Vorteils der Trockenmahlung gegenüber Nassmahlung sollte geprüft und darüber brüderlich berichtet werden. Bezuglich der Anlage und Betriebskosten einer Flotationseinheit sollten umgehend unverbindliche Angaben gemacht werden und nach dem 1. April 43 genauere. Wir erhielten bisher von Griesheim jedoch keine diesbezüglichen Mitteilungen.<sup>2)</sup>

Am 23.2.43 teilte Dr. Siedler mit, daß die Ausbeute bei Nassmahlung inzwischen auf 95 % des Kerogens gestiegen ist bei Anwendung einer Feinheit von 84 % < 60 μ. Das Konzentrat enthält dabei ca. 84 % Kerogen. Er gab weiter (ohne Fakten zu nennen) an, daß es noch höhere Ausbeuten bei etwas niedrigerem Auf-  
bringen erhalten könnte.

Als Flotationsmittel verwendet er eine Mischung von Flotol (Alkoholen der Terpenreihe) und Petroleum 1 : 1. Teer und Schieferöl hätten sich sehr ungünstig gezeigt.

Die Flotation wird in Griesheim 7 mal hintereinander durchgeführt.

2) Flotationsversuche in Tiefwasserhafen (labormäßig).

Bei zweimaliger Flotation eines in der üblichen Kaliemühle (Schlagmühlzmühle) trocken gemahlenen Schiefers<sup>1)</sup> wurden bei maximal 90 % Kerogenausbeute ein Konzentrat von 68 % Kerogen (2 % Anorganisches) erhalten. Dabei wurde als Flotationsmittel eine Mischung von 10 Teilen Schwerbenzin aus estnischem Schieferöl und 1 Teil Flotol verwendet. Ähnliche Ergebnisse erzielten

1) Feinheit ca. 50 % < 60 μ.

2) Brief am 8. 6. 43 eingegangen.

wir mit Petroleum - Fette 1 : 1, Chlorylenc, sowie Chlorphenolen als Flotationsmittel. Schieferöl, sowie bestimmte Fraktionen davon eigneten sich als Flotationsmittel nicht.  
allein

Vergleich der Ergebnisse.

	Feinheit des Schiefers	Kerogen ausbeute	Kerogengehalt im Konzentrat	Art der Mahlung und Zahl der Flotationen
Griesheim (technisch)	84 % < 60 μ	95	84	naß 5 x
Ludwigshafen (Labor)	50 % < 60 μ	90	68	trocken 2 x
Kopenhagen	?	32	35	?

3) Hydrierergebnisse.

Es wurden diskontinuierliche Bombenversuche ausgeführt

- A) mit Rohschiefer
- B) mit Konzentrat aus Griesheim
- C) mit Konzentrat aus Kopenhagen.

Die Konzentrate aus Griesheim und Kopenhagen zeigten praktisch keine analytischen Unterschiede. Entsprechend wurden auch bei der Hydrierung sowohl bei 300 als bei 600 atm keine wesentlichen Unterschiede gefunden.

Die Konzentrate ergaben Abfälle der organischen Substanz von 95 - 98 % gegenüber 86 % beim Rohschiefer. Beim Rohschiefer wurden auf 100 kg organische Substanz 72 % Öl gewonnen hingegen bei den Konzentraten 79 - 85 % Öl.

Durch Erhöhung des Druckes von 300 auf 600 atm wurde die erhaltene Asphaltmenge um ca. 30 % abschneidend gesenkt.

ges. Lemme  
Jäckh  
Heilmann  
Raßk

*J. M. M.*  
100000015

3. Juni 1943. Hg/Zs.

Hochdruckversuche  
Lu 558.

Besuchsnotiz.

Dipl.Ing. Mysing, Kontinentale Öl A.G., erhielt 4 kg in Dänemark hergestellten Konzentrates aus estnischem Ölschiefer. Er bat, der Kontinentalen Öl A.G. bald unsere Untersuchungsergebnisse mit dem Metzinger Schieferöl bekanntzugeben.

Gesprächsweise berichtete Herr Mysing, dass er die motorische Untersuchung aller Produkte der Kontinentalen Öl A.G. übernehmen soll. Bisher sind zw. GFM-Prüfmetoren (russische Beute-Maschinen) in Estland in Betrieb. Für Berlin wird ein I.G.-Motor gesucht, dessen Lieferzeit jedoch 1 1/2 Jahre beträgt.

Für die chemischen und motorischen Untersuchungen hat die Kontinentale Öl A.G. einen leerstehenden Raum bei Edelleanu gemietet.

gez. Höring.

Hochdruckversuche  
Lu 558

100000016

J. Winkler  
25. 6. 1943. 12/21.

Aktanotiz über Tel.-Anruß Dr. Winkler, Continentale OI A.G., Berlin.

Am 25.6.43 rief Herr Dr. Winkler aus Berlin an wegen Estnischen Schiefer-Flotations-Konzentrat von Griesheim an. „Er benötigte dringend für militärisch-wichtige Versuche Schieferkonzentrat vom Griesheimer Flotations-Versuch; wir sollten doch umgehend, am besten als Postpaket etwa 10-20 kg schicken“. Ich sagte ihm, daß wahrscheinlich noch Schieferkonzentrat vorhanden sei und ob er neues oder trockenes Produkt wünsche. Am liebsten wollte er je 1 oder 2 Postpäckchen von jeder Sorte haben, vor allem sollte der Versand schnell gehen.

Ich habe Herrn Dr. Gieg den Wunsch von Herrn Dr. Winkler übermittelt, der - wenn keine Einwendungen zu erheben sind - je ein Postpaket von 15 kg nasses und getrocknetes Konzentrat nach der angegebenen Adresse in Berlin fertigmachen wird.

gez. Pfirrmann

100000017

J. J. Johnson

Kontinentale Öl  
Aktiengesellschaft  
z.Hd.v. Herrn Direktor Dr. Winkler,

Berlin-Charlottenburg 9.  
Kaiserdamm 34.

HOCHDRUCKVERSUCHEN  
F/16 558.

26.Juni 1943. MW/1a

Flotation von estnischem Schiefer.

Wir teilen Ihnen mit, dass wir entsprechend Ihrem Anruf vom 24.6. Ihnen am 26.6. ein Postpaket mit etwa 4 kg Konzentrat zugesandt haben, das in unserem Werk Griesheim durch Flotation von estnischem Schiefer hergestellt wurde.

Das Konzentrat enthält etwa 55 % Kerogen, das in einer Ausbeute von etwa 35 % erhalten wurde, während das von der Firma V.L.Saifit und C. in Kopenhagen hergestellte Konzentrat, von dem wir Ihnen Herrn Dipl.Ing Hysing am 8.6.1943 eine Menge von 4 kg mitgaben, etwa 32 % Kerogen enthält und nach Ansicht der genannten Firma im Grossbetrieb mit einer Ausbeute von mindestens 85 % des im Rohschlamm enthaltenen Bitumens hergestellt werden kann.

Zu Ihrer Information teilen wir Ihnen noch mit, dass nach vorläufigen unverbindlichen Schätzungen unseres Werkes Griesheim die Betriebskosten bei einem Jahresdurchsatz von etwa 1 Millionen t/a (ohne Zerkleinerung und Trocknung) etwa MW 5.- je Tonne Konzentrat betragen. Bei Durchsatz der doppelten Menge würden sich die Betriebskosten auf etwa MW 4,50 je Tonne Konzentrat erhöhen. Die Gesamtanlagekosten werden von unserem Werk Griesheim auf etwa MW 5 Millionen geschätzt.

Seil Hitler!

I.G.FARBEINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT

641M

H. J. Pfirrmann  
30. Juni 1943 Fk/Je

Estnischer Ölschiefer.

100000018

1.) Flotationsversuche.

Flotationsversuche mit estnischem Ölschiefer wurden in halbtechnischem Maßstab in Griesheim und Kopenhagen ausgeführt<sup>1)</sup>.

Der estnische Rohschiefer enthält etwa 34 - 38 % organische Substanz und 62 - 66 % anorganische Bestandteile. Das beste Flotationsergebnis hatte Griesheim.

Das Flotat enthält etwa 35 % des im Rohschiefer enthaltenen Kerogens. Das Kerogen war im Flotat auf 86,5 % angereichert (15,5 % anorganische Bestandteile). Die Kopenhagener Ergebnisse sind etwas ungünstiger.

2.) Versuche mit Flotat.

a) Analysen.

	Rohschiefer	Flotat
% Anorganisches	66	13,5
% Kerogen	34	86,5
Kerogen: % C	77,8	77,6
H	9,5	9,4
O	3,2	10,2
N	2,3	1,8
S	1,2	1,0
H disp.	10,4	10,3
% Teer (Fischer-retorte)	63,6	70,6

Das Flotat schmilzt bei 350° und zersetzt sich bei 460°.

b) Aufschlußversuche im Autoklaven zur Erzeugung ascheffreier Produkte.

Drucklose Aufschlußversuche mit Flotat gaben unfiltrierbare Produkte<sup>2)</sup>. Aufschlußversuche unter Druck<sup>2)</sup> wurden mit Mittelölen (Schieferteermittelöl, Steinkohlesumpfmittelöl aus den Extraktionsversuchen, Tetralin usw.) ohne und mit Wasserstoff ausgeführt. Die Drücke betragen 40-100 atm ohne Wasserstoff, 100-300 atm mit Wasserstoff. Die Aufschluss-temperaturen waren dabei 395-412°. Zur Gewinnung eines filtrierfähigen Produktes sind Verweilzeiten von mehr als 5 Stunden erforderlich, im allgemeinen wurde bei 8 Stunden Verweilzeit gearbeitet. Dabei wurden sehr gute Filterleistungen (bis zu 1000 kg/m<sup>2</sup>/h) erreicht. Die lange Verweilzeit bewirkt eine teilweise Zersetzung des Kerogens.

1) Die laboratoriumsmäßige Flotation in Ludwigshafen ergab die selben Ergebnisse wie in Griesheim.

2) Dr. Pfirrmann, 15.3.43, 21 2841.

in Gas und Koks, wodurch die gute Filtrationsfähigkeit erklärt werden kann. Dementsprechend sind die Ausbeuten an aschefreiem Bitumen schlecht.

Man erhält aus 100 kg wasserfreiem Flotat:

50,5 kg aschefreies Bitumen (Reinkerogen) mit Erweichungspunkt +30°, 0,09% Asche,

das sind 64 % des eingebrachten Kerogens. Diese Ausbeute entspricht etwa der beim Schwelen erhaltenen Teermenge. Die Extraktion bringt deshalb gegenüber der Schwelung keinen Vorteil.

Aufschlussversuche bei kurzer Verweilzeit (15' - 1 h) und niedriger Temperatur (360-410°) ergaben schlecht- bzw. unfiltrierbare Anfallprodukte. Jedoch waren dafür die Ausbeuten an Bitumen höher (bis zu 85 % auf eingebrachtes Kerogen).

Geringer Wasserstoffzusatz brachte sowohl bei kurzer wie bei langer Verweilzeit eine geringe Erhöhung der Ausbeute, die Filtrierfähigkeit wurde jedoch nicht verbessert.

#### a) Aschehaltige Aufschlussprodukte:

Die Aufschlussverfahren können auch zur Herstellung aschehaltiger Produkte aus Flotat verwendet werden. Versuche, durch Trockenaufschluss (Schmelzen) aus Flotat aschehaltige Bindemittel, Briquetmittel und Anstrichmittel zu erzeugen, sind in Arbeit.

#### b) Hydrierversuche:

Es wurden Autoklavversuche bei 300 und 600 atm ausgeführt. Die organische Substanz (Kerogen) wurde dabei zu 95-97% abgebaut. Der Ölgehalt (Benzin + Mutteröl) betrug ca. 80 % auf eingebrachtes Kerogen.

Bei 600 atm wurden deutlich bessere Asphaltwerte als bei 300 atm erreicht (5 gegen 3%).

Im Vergleich zu einer im C- und Aschegehalt ähnlich liegenden Kohle (Brüder-Kohle) wurde mit dem Schieferflotat besserer Abbau und nur die Hälfte des Asphaltes und der Vergasung erhalten.

#### c) Kalkulation:

Durch direktes Schwelen von estnischem Ölschiefer erhält man pro Tonne Schiefer 253 kg Öl durch Flotation und anschliessen Schwelung pro Tonne Rohschiefer jedoch nur 226 kg Öl. Eine Verarbeitung des Flotats durch Schwelen bringt also keine höhere Ausbeute. Vergleicht man die Hydrierung des Flotats auf Autobenzin mit der des Schieferschwelöles, so errechnet sich bei einem Einstandspreis des Flotats von 17,5 RM pro Tonne (Flotationspesen RM 5,-, Mahlspesen RM 2,-, Trocknungsspesen RM 6,50, Rohschieferpreis RM 2,20 je Tonne) bei gleichem Autobenzin-Gestehpreis von RM 80,- je Tonne Schieferöl, während das Schieferöl nach Angaben von Herrn Wehm nur RM 53,50 (Verkaufspreis) kostet.

Demnach bietet die Flotierung auch bezüglich Hydrierung keine wirtschaftlichen Vorteile.

gez. Rank.

1) Dr. Grassl, 17. 6. 42, 20 3741

2) Dr. v. Hochstetter, 11. 6. 43, 21 6321

*H. J. Simon*

100000020

30. Juni 1942 Do/EB

Hochdruckversuche  
Lu 558

Raffination von estnischem Schwelbenzin

Nach den bisherigen Versuchen zeichnen sich 2 Möglichkeiten für die Raffination des estn. Schwelbenzins ab:

1.) Arbeitsweise bei 2 atü H<sub>2</sub>-Druck.

Man erhält ein Benzin mit 0,1 % S und ca 30 Jodzahl.

Vorteil: S-armes, ziemlich gesättigtes Benzin mit guten Testen, gute Oktanzahl.

Nachteil: Verbrauch von Wasserstoff (geschätzt 100cm<sup>3</sup> zu Benzin).

2.) Arbeitsweise ohne Wasserstoff.

Man erhält ein Benzin mit etwa 0,2-0,3 % S und Jodzahl ca 100.

Vorteil: Benzin mit guten Testen, guter Oktanzahl, ohne korrodierenden Schwefel.

Nachteil: Benzin hat nach unseren Normen zuviel Schwefel.

Proben der Benzine werden vorbereitet und könnten Herrn Dr. Winkler bei seinem bevorstehenden Besuch hier gezeigt werden.

gez. Donath  
" Nonnenmacher

# HOCHDRUCKVERSUCHE

Lu 558

5. Juli 1943 Pf/Ze

100000021

## Verarbeitung von estnischem Schieferöl.

### 1) Entaschung:

Aus dem Normalaschiefer mit 32-38 % organischer Substanz ist infolge des hohen Aschegehaltes nur mit grossen Verlusten ein Teil des Kerogens herauszuholen; Filterversuche an Aufschlüssen mit Mittelölen ergaben sehr geringe Filtergeschwindigkeit.

Bessere Aussichten waren bei Verwendung des flotierten Konzentrates zu erwarten, das nur noch rund 15 % Asche enthielt. Dieses Produkt wurde analog der Verarbeitung von Steinkohlen durch Aufschluss und nachfolgende Filtration zu entaschen versucht; der Aufschluss wurde ohne und mit H<sub>2</sub> durchgeführt. Es konnte aber in beiden Fällen die Erfahrung gemacht werden, dass normale Aufschlusszeiten wie bei Kohle, also Durchsätze von 0,3 - 0,8 vollkommen unfiltrierbare Produkte ergaben, die Filterleistungen lagen unter 50 kg/qm/Std.

Erst wenn mit sehr geringen Durchsätzen d.h. mit Verweilzeiten von 3-12 Stunden für das Konzentrat und einem entsprechenden Druck Temperaturen von 425 bzw. 385° gearbeitet wurde, konnten befriedigende Filterleistungen bis 1 000 kg/qm/Stunde erzielt werden: Bei diesen Aufschlusszeiten war der Einfluss des Verdünnungs- bzw. Lösemittels gering. Die Ausbeuten fallen aber mit steigender Reaktionsdauer ab und betragen z. B. bei 8 Stunden und 398° rund 50 % auf das Konzentrat; d.s. rund 58 % des eingesetzten Kerogens. Etwa 5-7% Destillat hauptsächlich Benzin fallen daneben an; dieser Anfall wird aber wieder zum Teil durch die Anreisölverluste ausgeglichen.

Da diese kleinen Durchsätze für Hochdruckapparaturen nicht tragbar sind, wurden die meisten Versuche mit geringem Druck von 30 bis 40 atm durchgeführt, die ebenfalls brauchbare Filterleistungen ergaben. Der Wasserstoffeinfluss ist hierbei nicht mehr gross. Praktisch wurde etwa dieselbe Ausbeute erhalten wie beim Schweißen, nur dass beim Aufschluss ein Festbitumen sehr gute Bindefähigkeit entsteht.

Das Bitumen hat je nach Aufschluss temperatur einen Erweichungspunkt von 20 bis 100°, der Aschegehalt liegt etwa bei 0,07 - 0,1 %; Benzolfestes ist im Gegensatz zu Kohlenaufschlüssen nur gering.

Das Bitumen kommt als Ausgangsmaterial für Elektrodenkoks, als Elektrodenbindemittel, und hat im übrigen denselben Verwendungsbereich wie hochwertiges Erdölbitumen. Als Sonderigkeit muss seine vorzügliche Lostfestigkeit hervorgehoben werden, deshalb kommt es für Kriegszwecke eventuell als Imprägniermaterial in Frage. (Anwendung filtrierfähige Aufschlussmethode).

Eine besonders vorteilhafte Verwendung dürfte das Bitumen als Bindemittel für die Brikettierung und vor allem als Bindemittel zur Herstellung festen Kokses bilden. Hierzu muss aber der Schiefer aufgeschlossen werden, braucht allerdings nicht so lange Reaktionszeiten, da eine Entaschung nicht unbedingt nötig ist; es werden daher höhere Ausbeuten, meist über 92 %, von aschehaltigem Konzentrat erreicht.

Der Erweichungspunkt kann allein durch Temperatur und Aufschlusszeit etwa in den Grenzen von 30 bis 120° gestellt werden. Zweckmäßig ist das Arbeiten mit einem Verdünnungsmittel, wozu am besten ebenfalls ein bituminöses Produkt, das aus dem Schwelteer gewonnen wird, Verwendung findet. Dadurch wird der Aschegehalt des Schieferbitumens verdünnt und der Erweichungspunkt auch bei kurzer Aufschlusszeit erniedrigt. Im Schieferbitumen lässt sich ausserdem eine bestimmte

100000022

- 2 -

Menge Kohle etwa bis zu 40 % mit aufschliessen, was ein weiterer Verbilligung des Bindemittels bedeutet.

Die Verwendung des Schieferkonzentrates als Bindemittel bei Verschmelzung und Verkokung stellt eine sehr rationelle Ausnützung des Schiefers dar, da einerseits aus dem aufgeschlossenen Konzentrat ohne eigene Schmelzapparatur dieselbe Menge an H-reichem Schmelztee anfällt und andererseits der Verkokungsrückstand als gutes Verkittungsmittel für schlecht behandelte Kohle ausgenutzt wird. (Diese Anwendung ist zum Patent angemeldet).

Hochdruckversuche  
Lu 558.

100000023

5. Juli 1943. W/L.

H. J. MANN

Besprechung mit Mr. Kaufmann von Griesheim  
am 5.7.1943 in Lu 558  
über Flotation von estnischem Schiefer.

1. Patentschutz der Arbeitsweise in Griesheim.

Dr. Kaufmann teilte uns mit, dass die Arbeitsweise in Griesheim patentrechtlich nicht geschützt ist. Nach Ansicht der Griesheimer Herren sei diese Arbeitsweise im Hinblick auf den Nutzen der Technik nicht mehr patentfähig. Lediglich die Nassmahlung des Schiefers ist von Griesheim zum Patent angemeldet worden.

Wir teilten Herrn Dr. Kaufmann mit, dass das estnische Patent 2755 mit den generellen Anspruch der Flotation von estnischem Schiefer zwar der Baltischen Öl A.G. gehört, dass aber dennoch die Patentlage in Estland außerordentlich kompliziert ist, da die deutschen Patente auf Estland erstreckt wurden und daher sowohl die estnischen als auch die deutschen Patente zu berücksichtigen sind.

2. Wahrnehmung der I.G.-Interessen.

In Erwartung eines Rechtsschutzes der Griesheimer Arbeitsweise kann die I.G. Ihre Flotationsmethode nicht lizenziieren. Auf die Frage, wie Griesheim zum Ersatz seiner Versuchskosten gelangen wolle, meinte Dr. Kaufmann, die Baltische Öl A.G. werde sich vielleicht verpflichten, das Flotationsmittel von der I.G. zu bezahlen. Ob aus dem hierbei erzielten Gewinn die Versuchskosten zu decken sind, konnte Dr. Kaufmann nicht angeben. Wir wiesen auf die Möglichkeit hin, dass Griesheim die Lieferung der Apparatur übernimmt und hierauf einen Gewinnaufschlag von etwa 10 % erhält. Es könnte auch an eine Vereinbarung mit der Baltischen Öl A.G. über einen Erfahrungsaustausch gedacht werden. Auf alle Fälle müsse dafür gesorgt werden, dass die I.G. ihre Erfahrungen nicht ohne Gegenleistung der Baltischen Öl A.G. zur Verfügung stellt, ~~sonst~~ da eine vertragliche Vereinbarung zwischen der Kontinentalen Öl A. und der I.G. bisher noch nicht zustande gekommen ist.

3. Eisenkontingent.

Für eine Apparatur mit einem Durchsatz von 5000 t/a (einschließlich Mahlung, ohne Trocknung) sind nach Schätzung von Griesheim etwa 1600 t Eisen erforderlich (vergl. die Zusammensetzung von Griesheim, in der gegebenenfalls die Räckenbrecher, die Kreisselbrecher und die Walzenmühlen bei Anwendung von Feinschiefer als Ausgangsmaterial wegfallen können).

100000024

2

Bei einer Apparatur mit einem Durchsatz von 1000 tato beträgt die erforderliche Eisemenge etwa 1000 tto.

4. Anlagekosten.

Die Anlagekosten bei einer Apparatur mit Durchsatz von 5000 tato werden auf etwa RM 8 000 000,- geschätzt, bei einem Durchsatz von 1000 tato auf etwa RM 4 000 000,-

5. Lieferzeiten.

Als kürzeste Lieferfrist schätzen die Herren in Griesheim 1 Jahr. Es wurde in diesem Zusammenhang auf die Gefahr hingewiesen, dass der Auftrag möglicherweise an die Firma Smith in Kopenhagen gegeben werden könnte, da diese wahrscheinlich kürzere Lieferfristen habe. Es ist also dafür Sorge zu tragen, dass diese Firma und die I.G. von der Kontinentalen OI A.G. nicht gegeneinander ausgespielt werden. 1)

6. Trocknung des Flotates.

Über die zweitundseitige Trocknung des Flotates liegen in Griesheim noch keine Versuche vor. Es ist daran gedacht, den Wassergehalt des Flotates von ursprünglich 50-60 % durch Schleudern auf etwa 20 % zu erniedrigen und den Rest des Wassers in Ruttner-Trocknern zu verdampfen.

Garantie.

Griesheim ist bereit, nach Abschaffung eines Grossversuches Garantien über Ausleuten zu geben.

gez. W. Beck

1) Konkurrenzfirmen sind dem Wichterleinsberg bis jetzt in Deutschland nicht bekannt.

Hochdruckversuche  
Lu 558.

5.7.1943 Dd/Bc

100000025

Raffination von estnischem Schieferbenzine

In einem 1 bzw. 5 Ltr.-Ofen wurden Versuche zur Raffination von estnischem Schieferbenzine durchgeführt und 4 Benzinsproben, deren Geruch recht gut ist, für den Besuch von Dr. K. Winkler bereitgestellt. Die Eigenschaften dieser Benzine enthalten die Anlage, die Arbeitsbedingungen sind die folgenden:

Probe	1	2	3	4
Datum (306) 1943	6.7./4.	8.4.	9.5.	10.-11.5.
Kontakt	$\text{Al}_2\text{O}_3 \cdot \text{MoO}_3$	dito	$\text{Al}_2\text{O}_3 + \text{Fe} + \text{Cu}$	dito
Temperatur MV	13	24	22	18
Durchsatz	0,1	0,1	0,05	0,05
Zykluslänge Std.	8	8	8	8
Druck	3 ata	2 ata	1,5 ata	1 ata
$\text{H}_2$ -Druck	2 ata	1,3 ata	0	0
$\text{N}_2/\text{H}_2$ -Durchsatz	50	50	0	0

Densas ergibt sich mit Wasserstoff eine sehr gute Entschwefelung (0,08 % S) und deutliche Erniedrigung der Jodzahl. Der Gumtest ist stark, aber nicht ausreichend verbessert, die Oz. bei 13 MV ist schlecht, bei höheren Temperaturen aber sehr gut (77). Ohne Wasserstoff ist die Entschwefelung schwächer (0,3-0,5 % S), die Oz. in allen Fällen gut, aber auch bei höheren Temperaturen besser. Eine Verbesserung des Gumtestes dürfte wohl mit Rückbenzin-Inhibitoren möglich sein.

Weitere Verbesserungen durch Arbeiten in 2 Stufen sind in Vorbereitung.

Gemeinsam mit  
Herrn Lajus.

ges. Dr. Rath,

ges. Nonnenmacher

## Benzin-Untersuchung.

100000026

(Orten 305)

Datum	6.7./4.4.43	8.4.43	9.5.43	10.11.5.43	Ausgangsmat
% stab.Benzin	red. 200	red. 200	red. 200	red. 200	(nicht redent)
spez. Gew.	0,750/15	0,784/15	0,790/15	0,764/15	0,762
ASTM-Kurve	58°	55°	65°	65°	55°
% - 60	0,5	1,0	-	-	-
% - 70	1,5	2,5	1,5	1,5	-
% - 80	9,0	5,0	3,0	7,0	-
% - 90	22,0	14,0	12,0	15,0	-
% - 100	27,0	20,0	19,0	27,0	29,5
% - 110	39,0	32,0	30,0	38,5	-
% - 120	43,0	44,0	43,0	47,0	-
% - 130	59,0	53,0	54,5	57,0	-
% - 140	62,0	65,0	67,0	66,0	-
% - 150	74,0	75,0	75,0	74,0	-
% - 160	82,0	83,0	83,5	83,0	-
% - 170	88,0	89,0	89,0	88,0	-
% - 180	92,0	94,0	93,5	92,0	-
% - 190	95,0	96,0	96,0	95,5	-
% - 200	97,0	97,0	97,0	97,0	82
Endp. %	205/93,0	205/93,0	204/93,0	206/92,0	260
Rückstand	1,0	1,1	1,1	1,1	-
Verlust	1,0	0,9	0,9	0,9	-
% Schwefelea.	0,08	0,09	0,33	0,45	0,93
Jodzahl	33,0	44,4	85,8	116,0	(>100)
Glasschale	18,2 mg	215,5 mg	352,0 mg	97,8 mg	804
Res.Meth.	53,7	77,3	32,7	73,9	66

U.B. Bei der Verarbeitung sind leichte Anteile verloren gegangen.

Druckversuche  
zu 559

5. Juli 1943 Do/Lc.

100000027

Schmelzen von staubförmigem estnischen Schiefer.

In einer 7 ltr. Schlange wurde staubförmiger estnischer Schiefer drucklos mit  $N_2$  und  $H_2$  als Spülgas geschmolzen. Um ein Klüben an der Wand zu vermeiden, musste der Schiefer mit einem anorganischen Nullstoff verdünnt werden. Als Molcher diente zunächst Terrana, später eigener Schmelzrückstand. Es wurden bei 425° folgende Werte erhalten:

Zusatze	Terrana	Terrana	Eigener Schmelzrückstand
Spülgas	$N_2$	$N_2$	$N_2$
Gew.% Öl	20	20	21
" " " %/Kugel	66	66	46
% C im Rückstand	17	13	15
% Öl spez. Gew.	0,914	0,918	0,941
300°	54%	45,5%	30%
% Asphalt	3,6	3,9	5,4

Die Schmelzausbeute entspricht etwa der der jützigen Schmelzverfahren. Bei dem Versuch mit eigenem Schmelzrückstand traten Störungen auf, die evtl. für die schlechtere Ausbeute mit verantwortlich machen sind. Das erhaltene Öl ist qualitativ leichter und asphaltärmer als normales estnisches Schieferöl. Die Versuche sollen bei Gelegenheit in einer verbesserten Apparatur fortgesetzt werden. Hierbei sind der  $H_2$ -Einfluss und Wege zur Erhöhung der Ölmenge noch weiter zu untersuchen.

gez. Donath

Angenommen am 02. 13. 532.

gez. Nonnemacher

Schafffußversuch  
Nr. 558

100000028

5. August 1943 Sc/Pu

H. Griesheim

Ferngespräch mit H.G. Griesheim, Dr. Kaufmann am 2.  
Bezüglich der Flotationsanlage von östlicher Seite  
hatten die Herren von Griesheim in einer Aussprache nachstehende  
Punkte geklärt.

- 1) Zur Schaffung einer Flotationsanlage von 20 - 30 t/o Wein-  
säfte werden noch einige Zellen benötigt. Griesheim hatte  
vor Jahren schon zur Flotation von Wein säften mehrere Zellen  
in LU abgezogen, die wahrscheinlich nicht mehr in Betrieb  
sind; ob diese abholen, ob Herr Dr. Kureter bereit wäre, diese  
abzutreten (Rechtsrat. Lohner, Lüdermann.)
- 2) Ob wir die oben von Dr. Griesheim vorgestellte Flotations-  
anlage aufbauen können.
- 3) Die Trocknung des Konzentrates.

Hochdruckversuche  
Lu 558.

17. August 1943, Gg/Led.

100000029

17.8.1943

Besprechung in I.G. Griesheim über Flotationsversuchsanlage  
für estnischen Schiefer am 17.8.1943.

Anwesend: Dr. Siedler (zeitweise) {  
" Kaufmann { I.G. Griesheim  
" Erberich {  
Dr. Gieg { I.G. Lu.  
Dipl. Ing. Orth {

Standort der Versuchsanlage

Unser Vorschlag, die Versuchsanlage aus 6 Zellen 2400 Ltr. mit einer Produktion von 6-8 tato Reinkonzentrat in Griesheim zu errichten, ist den Herren von Griesheim sehr angenehm. Dieser Standort ist wegen der Personalfrage vorzuziehen, nur läge die Anlage dann im stark luftgefährdeten Gebiet. Griesheim willt die Unterbringungsmöglichkeit in einem vorhandenen Raum, die Abwasser- und Schlammbehandlung um sich dann endgültig zu entscheiden. Griesheim hat als Standort weiter ins Auge gefasst, Pöllitz und eine Flusspat-Grube der I.G. Leverkusen im Harz.

Grösse der Versuchsanlage

Da I.G. Lu die Flotationszellen nicht entbehren kann, muss die Anlage auf die von Leverkusen zur Verfügung gestellten 6 Zellen à 400 Ltr. mit einer Produktionskapazität von 6 - 8 tat Reinkonzentrat beschränkt bleiben.

Trocknung des Konzentrats

Für die Trocknung des bis zu 40% Wasser enthaltenden Konzentrates kommt der Drehrohoven, Röhrentrockner und Zollertrockner in Frage. Es wird z.Zt. durch eine Umfrage innerhalb der I.G. versucht, eine freistehende Apparatur für die Trocknung des Konzentrates zu erhalten. Die jetzt im Versuchsbetrieb in Griesheim anfallenden 160-200 kg Konzentrat werden hier in Lu. getrocknet, da Griesheim keinerlei Trockenmöglichkeiten für diese Mengen besitzt.

gez. Gieg.

Bericht über die Besprechung mit Herrn Dipl.-Ing. Mysing  
von der Continental Oel A.-G., Berlin-Charlottenburg am 13.8.43  
in Fmn.-Griesheim.

Anwesend: Dipl.-Ing. MYSING, Kontinentál Berlin,  
Dr. KAUFMANN } I.G. Griesheim  
Dr. ERBERICH }

Betr.: Estonischer Oelschiefer

Herrn Dipl.-Ing. MYSING wurde unsere Versuchsanlage im Betrieb vorgeführt und es wurden ihm alle unseren Erfahrungen über die flotative Aufbereitung des Oelschiefers mitgeteilt. Im besonderen wurde die Frage der Mahlung des Oelschiefers ausführlich besprochen. Wie in der Flotation übliche Art der Feinzerkleinerung mittels Kugelmühlen und nebengeschalteten Klassierern durfte nach unseren Erfahrungen für die Zerkleinerung des Oelschiefers technisch nicht brauchbar sein, da infolge des geringen spezifischen Gewichtes des Rohmaterials eine Trennung nach der Gleichfalligkeit in den normalen Rechenklassierern nicht möglich ist. Nach unseren Versuchen zeigte sich, dass auch die Vermahlung in Kugel- bzw. Stahlmühlen außerordentlich schwierig ist, da sich das leichte Gut bei Nassmahlung durch Aufschwimmen der Vermahlung entzieht; (eine Trockenmahlung ist gleichfalls mit Schwierigkeiten verbunden, da hierzu der Rohschiefer, welcher nach unseren bisherigen Bestimmungen eine Grubenfeuchtigkeit von etwa 10-15% aufweist, getrocknet werden muss). Zur endgültigen Klärung der Nassmahlung in Kugelmühlen sollen trotzdem Versuche bei Krupp-Gruson baldigst durchgeführt werden. Ein Wagon Feinschiefer wurde bereits am 23.7.43 von der Kontinentál an Krupp-Gruson zum Versand gebracht.

Eine weitere Möglichkeit, den Rohschiefer auf die gewünschte Kornfeinheit von mindestens 80% Ein Fach 100 zu vermahlen, besteht in der Anwendung von Nassrohrmühlen. Die Klassierung des Mühlenaustauschs könnte in der Flotation selbst durchgeführt werden, und zwar dadurch, dass man in den ersten Zellen mit wenig Reagens ein feines Produkt ausschünt, das als Fertigprodukt nachgearbeitet werden kann, und in den nächsten Zellen durch Zugabe erhöhter Reagentiarmengen die noch größeren Verwachsungen austrägt und diese wiederum die Kühle zurückführt. Die technische Möglichkeit hierzu ist durch unsere Versuche erwiesen, wir befürchten jedoch hierbei, dass im Hinblick auf den geringen Nutzaufwand der Rohrmühlen ein untragbar hoher Kraftverbrauch entsteht. Außerdem geht durch das beschriebene Verfahren Zellenraum für die Konzentratflotation verloren.

Im Verlauf unserer weiteren Versuchsarbeiten fanden wir, dass entgegen der bisherigen Arbeitsweise eine Nassvermahlung in Fels-Integratoren üblicher Bauart, wie z.B. die sogenannten HAG-Mühlen, Perplex und Teutonia-Mühlen und dergl. mit einem Erfolg durchzuführen ist. Die Nassmahlung hat gegenüber der Trockenmahlung in diesen Apparaturen folgende Vorteile:

- 1.) Die Trocknung des grubenfeuchten Haufwerks, wie sie bei der Trockenvermahlung sich als unbedingt notwendig erweist, weil sonst ein Feinkleben oder Verzähnen der Mühlen erfolgt, wird vermieden.

- 2.) Gleichfalls vermieden wird der bei der Trockenvermahlung entstehende hohe Staubentfall und die damit verbundene Nebenapparatur, wie Filteranlagen und dergl.
- 3.) Entsteht bei der Massvermahlung eine Trübe gleichmässiger und stark eingedickter Konsistenz (500 g Feststoffe pro Liter und mehr), die unmittelbar in die Flotation aufgegeben werden kann.

Ein trocken gemahlenes Gut ist infolge seiner Unbenetzbarkeit nur schwierig, wenn überhaupt mit Wasser anzuteigen. Der estnische Feinschleifer eignet sich in der Tat für das beschriebene Mahlverfahren mittels Desintegratoren ausgezeichnet, da es sich hierbei um ein mittelhartes Material handelt. Nach unseren Versuchen gelingt es in einem einzigen Mahlgang, die Zerkleinerung von einer Korngrösse von etwa 10 - 0 mm auf die erforderliche Kornfeinheit von etwa 80% < DIN Sieb 100 durchzuführen. Den mit unserem kleinen Mahlsggregat ermittelten Kraftbedarf schätzen wir auf etwa 20 - 25 KWt pro Tonne Feinschleifer.

Über den bei der Desintegratorvermahlung auftretenden Verschleiss liegen noch keine eindeutigen Ergebnisse vor, es ist aber zu erwarten, dass bei Einsatz von Mühlen, die verhältnismässig einfache und leicht auswechselbare Mahlelemente besitzen, wie z.B. die Teutonia-Mühlen der WEDAG, die Verschleisskosten in einem wirtschaftlich tragbaren Rahmen bleiben werden.

Das Flotationsverfahren selbst ist durch zahlreiche kleinere und grössere Versuche in allen Einzelheiten festgelegt. Zur Zeit sind wir in Griesheim mit den uns zur Verfügung stehenden Mitteln beschäftigt, laufend kleinere Konzentratmengen aus den weiteren Untersuchungsarbeiten herzustellen. Die Griesheimer Apparatur ist selbstverständlich für einen Dauerbetrieb nicht geeignet, da es sich hierbei nur um eine Versuchsanlage kleinsten Ausmaßes handelt. Trotzdem wurde abgesprochen, dass bis zur Erstellung der grösseren Versuchsanlage laufend Konzentratmengen hergestellt werden können, sobald die uns zugesagten Hilfskräfte eingetroffen sind. Es können bei vollem Betrieb unserer kleinen Versuchsanlage in Griesheim pro Tag etwa 150 - 200 kg Konzentrat hergestellt werden.

Die Trocknung der täglich anfallenden 150 - 200 kg Konzentrat bereiten uns in Griesheim Schwierigkeiten, da die uns zur Verfüzung stehenden Heizplatten für den Dauerbetrieb zu klein sind. Es ist daher zu überlegen, ob man entweder die filterfeuchten Konzentrate mit etwa 35% Wasser nach Lu zur Trocknung schickt, oder ob uns von irgend einer Stelle eine kleine Trocknungsapparatur zur Verfügung gestellt wird, falls nicht überhaupt ein Versand der feuchten Konzentrate in Frage kommt.

Mit Herrn Dipl.-Ing. MUSING wurde das Projekt einer Versuchsanlage im 30 Tato-Feinschleifer-Maßstabe durchgesprochen. Griesheim hat sich bereit erklärt, die Projektierung und Erstellung dieser Anlage durchzuführen und auch für die Beistellung der notwendigen Zerkleinerungs-, Flotations- und Filterapparatur Sorge zu tragen. Mit dieser Anlage könnten im 24 stündigen Betrieb etwa 8 - 10 Tonnen Oelschieferkonzentrate mit Gehalten von 80 - 85% Kerogen, bezogen auf Trockensubstanz, erzeugt werden. Da musste von anderer Seite eine geeignete Trockenapparatur beige stellt werden, da wir nur über geringe Erfahrungen in diesen speziellen Trockenfragen verfügen. Da es sich über bei diesem Problem um das gleiche wie bei der Trocknung von Braunkohlen handelt, ist anzunehmen, dass hierüber genugend Erfahrungen vorliegen, hinsichtlich der Trock-

Zungsfragen wird am Dienstag, den 17.8.43 eine Rückspache mit den Herren des Hochdruck-Labors in Iu erfolgen.

Über den Aufstellungsort der Versuchsanlage wurde gleichfalls gesprochen und die Möglichkeit einer Errichtung des Versuchsbetriebs in Pölitz erörtert. Hier sind, soweit es bisher zu übersehen ist, günstige Möglichkeiten im Hinblick auf die Materialanlieferung über See und die Verarbeitung eines Teils der anfallenden Konzentrate gegeben. Eine endgültige Beschlussfassung wird einer späteren Besprechung vorbehalten.  
Da der grösste Teil der notwendigen Maschinen und Apparaturen aus Altbeständen bereits greifbar ist, kann, von Beginn der Bauarbeiten an gerechnet, eine Fazeit von etwa 2 Monaten geschätzt werden, unter der Voraussetzung, dass eine Unterbringungsmöglichkeit in einem bereits bestehenden Gebäude vorhanden ist. Der Platzbedarf dieser kleinen Versuchsanlage ist gering und beträgt etwa 15 x 20 m ohne den Platz, den die Trocknungsanlage beansprucht. Da, wie bereits erwähnt, die Maschinen aus vorhandenen Altbeständen erheblichstens geliefert werden können, ist der zu erwartende Eisenbedarf nicht sonderlich hoch und wird etwa 10 - 20 Tonnen betragen.

Die von Griesheim gelieferten Apparate- und Maschinenteile würden der Kontinentöl leihweise gegen entsprechende Benutzungsgebühr zur Verfügung gestellt, wobei zu berücksichtigen ist, dass falls die von Griesheim ausgeliehenen Apparate- und Maschinenteile dringend benötigt werden, ein entsprechender Ersatz zu stellen ist. Weitere Einzelheiten werden einer späteren Absprache vorbehalten.

Auf Grund unserer Erfahrungen, die wir in Griesheim gesammelt haben und in der vorgesehenen grösseren Versuchsanlage noch sammeln werden, soll ein Projekt für eine Produktionsanlage mit einer Leistung von etwa 1 - 2 Millionen Jato Feinschiefer ausgearbeitet werden.

Die Aufbereitungskosten pro Tonne Feinschiefer sind nach unseren vorläufigen Schätzungen etwa folgende:

- 1.) Für die zur projektierende Grossanlage von 1 - 2 Millionen Jato Feinschiefer ohne Materialkosten RM 5,-
- 2.) Für die in Kürze zu erstellende grössere Versuchsanlage mit einer Leistung von etw a 30 Tato " 15,- 20,-
- 3.) Für die in Griesheim durchzuführenden Aufbereitungsversuche etwa " 30 - 35,-

Die angegebenen Zahlen verstehen sich ohne Trocknungs- und sonstige Kosten.

SWZ. Kaufmann  
ges. Berberich

100000033

Abschrift, le.

Interne Bemerkungen zu dem Besuch des Herrn Dipl.Ing.Mysing  
von der "Kontinentale Oel A.G.", Berlin.

Nach den Darlegungen des Herrn Mysing ist die Kontinentale eine Gründung des Reichs, die die Wahrung der Deutschen Erdölinteressen im Auslande zur Aufgabe hat. Alle neu errichteten Anlagen im Auslande, die irgendwie deutschem Einfluss unterliegen, sowie eine grössere Anzahl bereits bestehender, sowohl ausländischer Betriebe werden von der Kontinentale betreut, so wurden die Versuche, die Erdölindustrie des Kaukasusgebietes wieder aufzubauen und für Deutschland in Betrieb zu nehmen, von der Kontinentale massgebend geleitet. Aus dem Gründungsgedanken der Kontinentale ergibt sich auch ohne weiteres ihre Einschätzung bei der Ausnutzung des balvischen Oelschiefers. Da die Sos Vorkommen im Gegensatz zu den meisten anderen bisher von der Kontinentale bearbeiteten wirtschaftlich sehr aussichtsreich erscheint wird es von Dr.Winkler vordringlich bearbeitet. Winkler möchte, um für die Kontinentale, die bis jetzt noch mit Defizit arbeitet, Gewinne zu erzielen, nicht nur den Rohschiefer an einen Flotationsbetrieb verkaufen, sondern selbst flotieren und die Verdieselungsgewinne seiner Gesellschaft sichern. Er legt daher Wert darauf, dass die in Aussicht genommene 6 - 8 tage-Anlage unter der Regie der Kontinentale aufgebaut und betrieben wird. Bezuglich der Verwendung des Flotationskonzentrates schweben ihm ausser den bereits uns genannten Anwendungsmöglichkeiten noch zahlreiche andere vor. Wenn dagegen der flotierte Oelschiefer in grösserem Maßstabe, etwa zur Hydrierung, gebraucht werden sollte, so soll nach Angabe Mysings Dr.Winkler bereit sein, den Rohschiefer uns direkt abzugeben. Die Kontinentale sei im übrigen auf die Zusammenarbeit mit der I.G. durchaus angewiesen, da sie weder über grössere Forschungsstätten oder Betriebe, noch über die umfangreiche Erfahrung der I.G. verfüge. Auch sei die Kontinentale durchaus I.G.-freundlich, da die Mehrzahl ihrer leitenden Herren aus der I.G. stamme und die I.G. einen maßgebenden Anteil des Aktienkapitals besitze. Es ist jedoch nicht zu verkennen, dass Winkler als Chefchemiker der Kontinentale bemüht ist, den Oelschiefer chemisch weiter zu behandeln und zu veredeln. Die Möglichkeit eines Wettkampfes mit ähnlich gerichteter Bestrebungen der I.G., etwa in Ludwigshafen, ist durchaus gegeben.

gez. Kaufmann,

Firm. Friesheim, am 14.3.43  
Dr.Kfm/Cko.

100000034

H. J. Simon

I.G. Grissheim,  
Abtlg. Aufbereitung,  
Frankfurt - Grissheim.

HOCHDRUCKVERSUCHEN 24.8.43

Aufschlußprobe aus estn. Schiefer-  
Konzentrat.

08/PF

Absprachegemäß übersenden wir eine Auf-  
schlußprobe von 12 kg aus estnischen Schiefer-  
Konzentrat. Die Probe ist in der Kiste I.G. LU  
425/344 verpackt. Das Bruttogewicht beträgt  
22 kg. Das Schiefer-Konzentrat ist drucklos auf-  
geschüttet.

HOCHDRUCKVERSUCHEN

*Chyfus*

Zoerstuckversuche

Lu 558.

100000035

Sep. 1943.

Akte mittrag.

Besuchung mit Herrn Dr. F. Fehm, Baltische Öl A.G.

Von Lu anwesend: Dr. Wundermacher, Dr. Donath.

Herr Dr. Wehm fragte nach den Ergebnissen bei der Untersuchung von schwefelhaltigen Schieferölfractionen. Es wurden ihm folgende Ergebnisse mitgeteilt:

Schweifelgehalt unter bzw. 0,1 %, Octanzahl 50-80, Geruch gut. Octanzahl bester Wert 82. Einheitswert 70 - 77, geschützt für Motor-Neth. wurden mindestens 80% 70-77. Der Einheitswert ist noch nicht voll definiert gewesen, es wird jedoch vorausgesetzt, durch andere Arbeitsweise oder Zusatz von Inhibitoren eine Verbesserung zu erzielen.

Als Ausgangsbasis wird eine Mindestmasse 90 g angenommen, wobei die Ausbeute besser wird, wenn die Octanzahl nicht so hoch getrieben werden muss. Keinen Betrieb fallen dabei etwa 5% Gas an, davon die Hälfte, d.h. 4% Flüssiggas. Für die Verbrennung wird Wasserdampf unter geringem Druck benutzt.

Dr. Fehm wurde gebeten, die Gasanalyse der Schweißgase mitzutragen. Er erwähnte, dass für die Kombi-Mot. eine Octanzahl 70-77 Flüssigkeitsgewinnung erzielt werden soll, die bei 10 atm erzielt werden soll und in dem auch Schweißwasserstoff und CO<sub>2</sub> durch Alkaliventil aus dem Schweißgas entfernt werden.

Dr. Wehm sagte, dass ein Schweißöl mit von 0,2% im Auto genutzt wird. Z.zt. wird das Autobenzin bei 150° abgeschmolzen, während die Fraktion 150 - 250 als Traktorenreibstoff verbraucht wird. Dieser soll möglichst unter 1% Schweifel haben. Eine weitere Anwendungsmöglichkeit ist die Autobenzinfraktion 150 - 250 mit den höher-siedenden Fraktionen als Dieselöl. Verteilungslagen so wie S. Bei Schweißsäurebenzine ist die Ausbeute derzeit 30%. Der Abfall geht der Redestillation verlust noch ab. Die Octanzahl der Fraktion bis 120 ist 64 bis 66 nach Motor-Neth., um 72 nach Ben. Nethode.

Dr. Fehm bat noch um Angabe der Anlagerungs- und Betriebskosten. Es stehen extra 300 bis 120 000 jahrl. Dauern von Endpunkt 250 bzw. 30 000 jahrl. Dauern von Endpunkt 150 zur Verfügung.

Herr Dr. Wehm ist bis einschl. 17.9. in Berlin und bittet, wenn möglich, bis dahin um Angabe der Anlagerungs- und Betriebskosten.

Dr. Wehm fragte noch nach den Ergebnissen der kontinuierlichen Pyrolyseversuche mit dem Schieferöl. Es wurde geantwortet, dass die Pyrolyse ohne Schieferöl keinen Vorteil, dass aber der Vorteil bis jetzt nicht vorliegt. Es steht noch nicht sicher, ob infolge der Explosion die Versuchsanlage ausgewertet werden kann. Gegebenenfalls müssen die Versuche noch wiederholt werden.

gsz. Dr. Donath

100000036

*16.9.1943*  
HOCHDRUCKVERSUCHEN 21.9.1943. Si/1  
P/Bu 2

STA/Dr.DI/Pl. 1.9.43

schieferöl aus Metzingen.

In Erfülligung Ihres Schriftstoffs vom 1.9.1943 teilen wir Ihnen in der Anlage unsere Untersuchungsergebnisse über Eigenschaften des im Schweißprozess in Metzingen erzeugten Schieferöls mit.

Es zeigt sich, daß das im Schweißprozess erzeugte Öl mit dem in Estland erzeugten Schieferöl weitgehend übereinstimmt.

Bestens Ihr !

Anlage.

I.G. FARBNINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT

Kontinentale Öl Aktiengesellschaft

Berlin-Charlottenburg,  
Kaiserdamm 34.

188

Anlage zum Brief an Kontinentale OI A.G., Berlin v. 21.9.43.

Schweidöl aus estnischem Schiefer.

100000037

Wassergehalt	1,0
Benzinunlösliches	0,1
Asche i. Gz.	0,04
s-Asphalt	=,5
Paraffin n. Holde	Spur
% C	82,35
% H	9,65
% O	7,24
% N	0,15
% S	0,60
g H/100 g C	11,72
spez. Gewicht b. 50°C	0,974
o. Viskosität o. 50°C	5,2
Steckpunkt	-28
Siedekurve, Beg. °C	174
% - 200°C	1,6
% - 225 "	4,8
% - 250 "	8,2
% - 275 "	14,8
% - 300 "	20,4
% - 325 "	27,1
% - 350 "	40,0

Mit Kolonne zerlegt

in % Benzin - 185°C	1,8
in % Mittelöl - 325°C	27,7
in % Rückstand > 325°C	70,4

Vom Benzin:

spez. Gewicht	0,815
A.P.	- 3

Vom Mittelöl:

spez. Gewicht	0,913
Phenolgehalt	18,0

entohemoliert:

spez. Gewicht	0,874
Anteilspunkt	11,6
Unges. KW.	37,0

von Fraktion 210-230°C	0,850	A.P.
240-270 "	0,867	5,2
280-310 "	0,891	12,6
		12,5

vom Schweröl

(Ru. > 325°C)

spez. Gew. v. 50°C 1,023

Vak.-Kurve bei 15 mm Hg

% - 225°C	6,6
% - 275"	37,0
% - 325"	68,8

% Rückstand von Fraktion spez. Gew. bei

-225°C	20°C	1,003
225-275 "	40 "	0,997
275-325 "	60 "	1,023
Ru.	120 "	1,023

*H. H. Müller*Hochdruckversuche  
Lu 1

8. Oktober 1943 Rk/K1

Aktennotiz

Ferngespräch mit Dr. Kaufmann, I.G. Griesheim  
am 8.10.1943, betreffend Trocknung von Schiefer-  
konzentrat

Die I.G. Griesheim hat mit Brief vom 30.9.1943 mitgeteilt,  
daß der geplante Flotationsversuch mit estnischem Ölschiefer in  
Untereschbach (bei Köln) gesichert sei. Die Frage des Trockners  
sei noch ungeklärt und müsse beschleunigt behandelt werden.  
Dr. Kaufmann wurde von mir telefonisch über den derzeitigen Stand  
der Frage des Trockners wie folgt informiert: Bitterfeld hat mitge-  
teilt, daß die beiden von uns in Aussicht genommenen Büttneretrockner  
bereits anderweitig vergeben seien. Der in der Kohlemahlalanlage Lu 92  
stehende Röhrentrockner ist für 20 tato Durchsatz nicht ausreichend  
und kommt auch deshalb nicht in Frage, weil er für die Kohlevorbe-  
reitung bei den Versuchen Dr. Bah. gebraucht wird. Außerdem müste  
er voraussichtlich mit einem für ein Gut von 25 - 35 % Wassergehalt  
passenden Zuteiler versehen werden. Die Versuche mit dem Büttner-  
trockner und Trommeltrockner der Versuchsgruppe Lu haben gute Re-  
sultate (1 % Wassergehalt des Trockengutes) erzielt. Der Durchsatz  
des Trommeltrockners ist bisher klein ( $2,5 \text{ kg/m}^2/\text{h}$ ), kann aber durch  
einige Änderungen wahrscheinlich auf das Doppelte gebracht werden.  
Der Neubau eines solchen Trommeltrockners kann bis zu dem geplanten  
Beginn der Flotationsversuche (Beginn 1944) nicht ausgeführt werden.  
er würde 9 - 12 Monate erfordern.

Mit Dr. Kaufmann wurde folgendes vereinbart: Ludwigshafen  
versucht nochmals, durch Rundschreiben bzw. Inserat einen Trockner  
für 20 tato zu finden. Außerdem wird von uns nochmals an die Firma  
Büttner in Uerdingen und die Firma Haas in Lennep (mit dieser Firma  
hat Griesheim bereits Verbindung aufgenommen) herangetreten werden.  
Die Versuche mit dem Trommeltrockner werden von der Versuchsgruppe  
Lu vervollständigt. Falls ein Trommeltrockner gebaut werden müste,  
wird die Versuchsgruppe Ludwigshafen bzw. die Hochdruckversuche  
die Konstruktionsunterlagen liefern. Bezuglich Eisenbedarf und  
Dringlichkeitsstufe würde Griesheim im gegebenen Fall dann an die  
Kontinentale Öl A.G. herantreten. Auf Wunsch von Dr. Kaufmann wird  
das Telefongespräch schriftlich nach Griesheim bestätigt werden.  
Dr. Kaufmann wird demnächst nach Untereschbach fahren, die Anläufe  
berichten und uns über die dortigen Möglichkeiten (bezüglich  
Energie, Dampf etc.) unterrichten.

gez. Rank

I.G. Griesheim

100000039

Anorgan. Abt.

Dr. Kfz. /

Bericht-Nr. 860

30.9.43

P/Lu 1

11.10.1943 EK/KI

Ölschiefer:

Wir bestätigen den Empfang Ihrer Nachricht vom 30.9.1943, in der Sie uns mitteilten, daß der Flotationsversuch mit estnischem Ölschiefer in Untererschbach gesichert sei, die Frage der Trocknung jedoch noch offen stehe.

In einem Ferngespräch am 8.10.43 zwischen Ihrem Herrn Dr. Kaufmann und unserem Herrn Dr. Rank wurde Herrn Dr. Kaufmann mitgeteilt, daß die von uns über die Firma Büttner bei I.G. Bitterfeld ausfindig gemachten beiden Trockner bereits anderweitig vergeben seien. Der Trockner in der Kohlemahl Anlage Ludwigshafen ist zu klein und wird für eigene Versuche gebraucht.

Die Kleinversuche zur Trocknung von Schieferflotat in Ludwigshafen mit einem Büttner-Trockner und einem Trommeltrockner haben bis jetzt gute Resultate gezeigt.

Es wurde mit Herrn Dr. Kaufmann vereinbart, daß Ludwigshafen nochmals versuchen wird, über den Weg eines Inserates bzw. über neuerlichen Anfragen bei Büttner und anderen einschlägigen Firmen einen Trockner für 20 tato Leistung zu beschaffen. Die Kleinversuche mit dem Trommeltrockner werden fortgesetzt, damit für den als letzten Ausweg in Frage kommenden Neubau eines solchen Trockners Unterlagen geschaffen werden. Falls ein solcher Trockner gebaut werden müste, könnte der vorgesehene Beginn der Versuche zu Anfang 1944 nicht eingehalten werden. Es wird sich empfehlen, sich wegen der Trocknung nochmals mit der Kontinentalen Öl in Verbindung zu setzen, auf jeden Fall sollte sie bei der Beschaffung von Eisen bzw. der für die Herstellung des Trockners benötigten Dringlichkeitsstufe eingeschaltet werden.

Über den weiteren Erfolg unserer Bemühungen werden wir Sie zu gegebener Zeit unterrichten.

Heil Hitler!

W.A. Thyssen - Industrie

Ludwigshafen m. 25.10.43.

W.M.