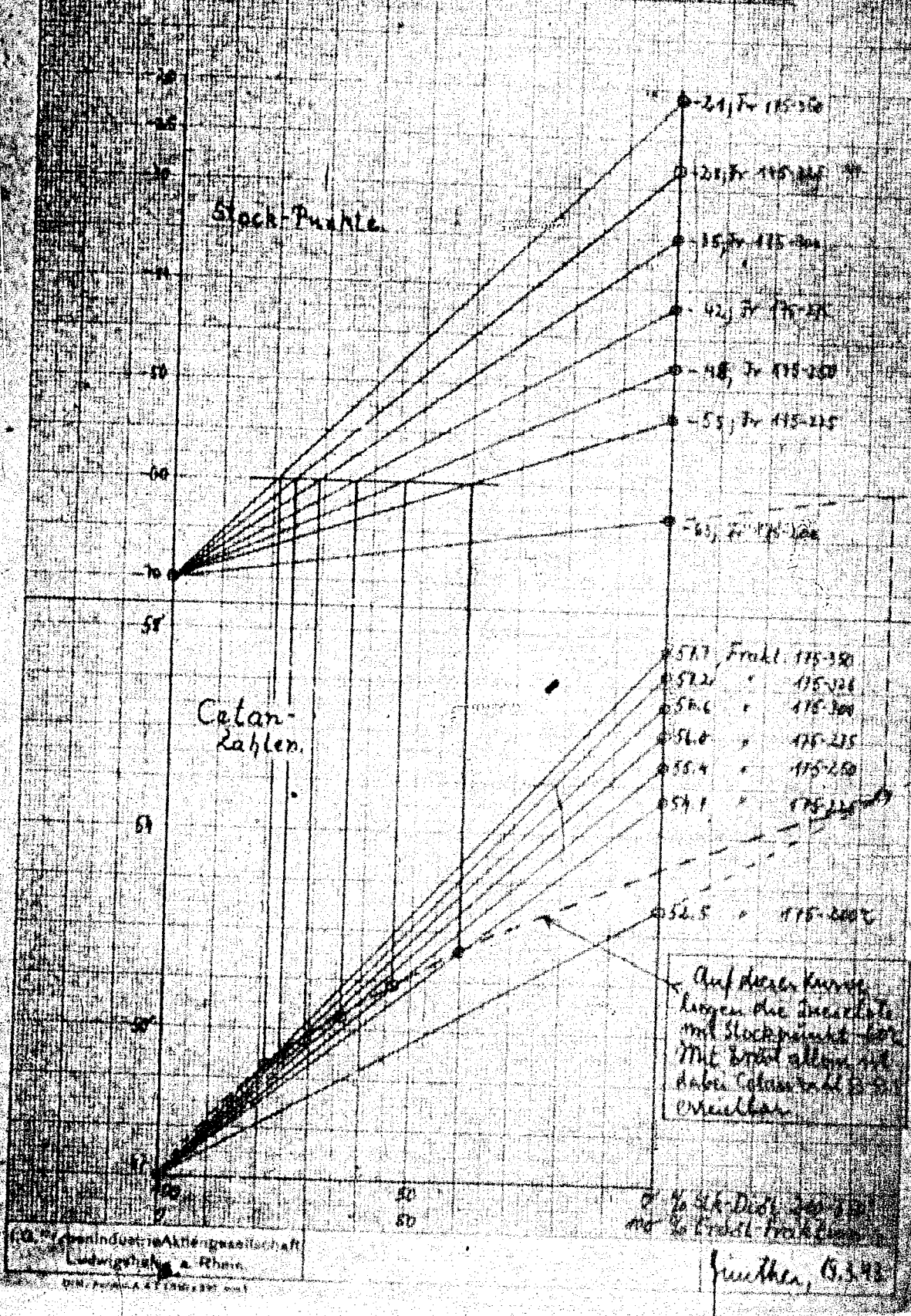


Stockpunkte und Cetanzahlen von Antriebsstoffen
erschlehnener Produkte G. Erdölwerke AG
Bestimmung der Gültigkeit der Mischungsformel



TITLE PAGE

8. Kristalle in Special-Dieselöl Lu 2.
 Concerning crystals in special diesel oil
 Lu 2. March 31, 1943.

Frage Nos. 193

31. März 1943

Kristalle

Zurück an
Vorzimmer Ehr. Dr. Pier

Betr.: Kristalle im Special-Modell Lu 2

(Schreiben von Erprobungsstelle der Luftwaffe, bewirkt durch Reichsluftfahrtministerium und I. S. Lu, Hochdruckversuche (Nr. 61287 vom 22.3.1943.))

Die Erprobungsstelle Reichlich hatte das Special-Modell Lu 2 eine feste Substanz isoliert, die bei 100°C abkühlen auf +60° nach einigen Stunden, wobei sich die Substanz auf 0°C erwärmte, auskristallisiert war.

Reeglin beschreibt diese Substanz als Masse, welche Substanz von F = 98-99°, M = 214,5; 219° und vermutet (1 = Methyl-7 - isopropyl-phenanthren).

Aus dem gleichen Material, erhalten von Hr. Schiffmann ebenfalls bei tiefer Temperatur Kristalle abgetrennt. Die Untersuchung dieser Kristalle ergab: Masse, weiße Substanz; F = 103-104°, C = 87,8%, H = 12,1%, Dehydrierung mit Salzen ergibt Pyren.

Es handelt sich hier um ein perhydriertes Pyren, von dem bis jetzt bekannten 4 Isomeren

- | | |
|-------------------------|-----------------------------|
| 1) F = 70° = 200 - 310° | } bei Dehydrierung, Bildung |
| 2) F = 78 - 89° | |
| 3) F = 104° | |
| 4) F = 106° | |

um das isomere Perhydriertes von 104°, welches bis jetzt in der Literatur noch nicht beschrieben.



Bei der in nachfolgendem Schema angegebenen perhydriertes Pyren:
C = 88,0%, H = 12,0%
F = 104°, M = 214,5

Bei der in nachfolgendem Schema angegebenen perhydriertes Pyren:

Boende

21 89 M

TITLE PAGE

III. Correspondence and meetings of Leuna personnel with
Apollo-refinery and some Rumanian firms.

TITLE PAGE

1. Five conferences with Rumanian oil firms, Nov.-
Dec. 1940.

Frame Nos. 194 - 201

A b s c h r i f t.

Ammoniakwerk Kasselburg Büro Dr. Köhler

~~10-1000~~

Herrn Dr. Giesgen

№ 26.

5.12.1940

Anbei übersenden wir Ihnen 5 Berichte über die von unserem Herrn Dr. Köhler während seiner Rumänienreise geführten Besprechungen.

Büro Dr. Köhler

Unterschrift.

Besuchsbericht.

000195

bei der Firma	Steaua Romana, Societe Anonyme pour l'Industrie du Petrol	
Ort:	B u k a r e s t, 5., Boul. Carol	
Zeiti	4. und 5. November 1940	
Anwesend:	Herr Generaldirektor Matasaru Herr Direktor Dr. Pedroa Herr Direktor Cenzen Herr Direktor Buhlea Herr Schmidt Herr Oberingenieur Dr. Kohler Herr Dipl.-Ing. Happe	Steaua Romana Deutsche Gasolin Sardap Bure Sparte I I.G.O. / Uhde Uhde, Dortmund

Herr Generaldirektor Matasaru erklärte uns, daß die Steaua Romana einer Erzeugung hochwertiger Schmieröle sehr interessiert sei. Die Steaua Romana sei die einzige Gesellschaft, die die geeigneten Rohmaterialien zur Erzeugung hochwertigen Schmieröles zur Verfügung habe. Die Franzosen hätten die Absicht gehabt, von ihnen Rohmaterial zur Weiterverarbeitung auf Schmieröl in Frankreich zu kaufen. Die Lieferung sei jedoch unterblieben. Die Raffinerie habe bereits eigene Kleinversuche zur Herstellung von Schmieröl gemacht und die erzielten vorgelegt worden, welche die die als sehr brauchbar für Flugzeugmotorenble gefunden habe und wünsche, daß mit einer großen Produktion baldigt begonnen werde. Das Verfahren, nach dem die Versuche durchgeführt sind, wurde uns nicht bekanntgegeben, es handelt sich aber anscheinend um ein Schmelzverfahren mit gleichzeitiger Phenolnachsbehandlung.

Herr Generaldirektor Matasaru war sehr an unserem Propan-Phenolverfahren interessiert und wünschte genaue Unterlagen von uns für eine Anlage von etwa 20 tate Schmierölproduktion aus etwa 130 tate Rohöl. Die Verbehandlung des Rohöls wurde uns folgendermaßen geschildert:

Das Rohöl wird in einer Atmosphärischen Destillation unter Zugabe von Benzol, Gasöl und Petroleum geteilt. Der 50% vom Rohöl betragende Rückstand der Atmosphärischen Destillation geht durch einen Pipe-Stillafen in eine Vakuumkolonne, in der ein leichtes und ein schweres Destillat, beide etwa 60% vom Einsatz der Vakuumkolonne und ein sehr schweres Destillat von etwa 25% des Einsatzes, abgezogen werden. Das sehr schwere Destillat soll etwa 40% Paraffin, welches nicht kristallisierbar ist, enthalten. 15% des Einsatzes in der Vakuumkolonne bleiben als Asphaltückstand, das sehr schwere Destillat soll auf Schmieröl weiterverarbeitet werden. Es wurde vereinbart,

000196

daß mehrere Fässer Öl, und zwar ein sehr schweres Destillat und eine Mischung des sehr schweren Destillats mit dem Rückstand zur Propan-Phenolbehandlung und Untersuchung nach Ludwigshafen geschickt werden. Von dem Ergebnis dieser Untersuchung hängt die weitere Entscheidung wegen eventuellen Baues einer Schmierölanlage ab.

Wir hatten den Eindruck, daß die Gesellschaft geeignet und interessiert an der Errichtung von Anlagen mit modernen Verfahren zur Gewinnung von hochwertigen Schmierölen ist.

gen. Unterschrift.

Verteiler:

- Herr Direktor Dr. Bütefisch
- Herr Direktor Dr. von Stasen
- Herr Direktor Dr. Strembeck
- Herr Dr. Schunck
- Herr Dr. Giesen
- Herr Dr. von der Hayde, Wife Berlin
- Herr Dr. Ringer, Lu.
- Hochdruckversuche Ludwigshafen (Dr. Eisenhut)
- Büre Sparte I
- Uhde, Dortmund.

Abschrift.

Leona Werke, den 18. November 1940

000197

Besuchsbericht.

bei der Creditul Miier

Ort: Bukarest, Boulev. I.G. Brailau 16

Zeit: 4. November 1940

Anwesend: Herr Generaldirektor Debrascu
von der Creditul Miier
Herr Direktor Bunlea Sardep
Herr Direktor Cenzes Deutsche Gasolin
Herr Schmidt Bura Sparte F
Herr Obering.-Dr. Kohler I.G./Udde

Herr Generaldirektor Debrascu erklärte, dass seine Gesellschaft wohl Interesse an der Modernisierung ihrer Raffinerie, die außer Pipedstill-Destillation auch Dubba-Krackanlagen besitzt, Interesse habe, dass die jedoch n.Zt. noch mit der in Bau befindlichen Issektananlage, die mit etwa 1500 jate Issektan erzeugen soll, beschäftigt seien. Die Issektananlage wird nach amerikanischen Verlagen von der Banag gebaut. (dehydrierung, Polymerisation und Hydrierung unter atmosphärischen Druck).

Für Schmierergewinnung besteht jedoch ebenfalls Interesse. Nach Klärung der Verhältnisse in politischer und finanzieller Richtung, will sich Herr Generaldirektor Debrascu über die Sardep mit uns in Verbindung setzen.

Unterschrift.

Verteilung wie vor

Abschrift

Leuna - Werke, den 10. November 1940

Besuchsbericht.

bei der "Columbia", société franco-roumaine de Pétrole

Ort: Bukarest, strada Romana 10

Zeit: 6. November 1940

Anwesend:	Herrn Generaldirektor Prof. Ing. Piosineacu von der Columbia	Piosineacu
	Herr Direktor Buhisa	Bardey
	Herr Direktor Cenzu	Deutsche Gesella
	Herr Schmitt	Büro Sparte I
	Herr Oberingenieur Dr. Köhler	L. G./Uhde

Die in französischem Besitz befindliche Gesellschaft hat in ihrer Raffinerie (Topfdestillation) und Krackanlage eine Kapazität von 1500 tate Rohölbilddurchsatz, der z.Zt. auf etwa 1300 tate reduziert ist. Der Teil der Produktion der nicht im Inland abgesetzt werden kann, geht geschlossen an den Petrolblock. (z.Zt. noch 5 Monate Lieferungsvertrag). Schmieröl wird z.Zt. von der Raffinerie nicht hergestellt. Es bestehen aber seit einiger Pläne in dieser Richtung. Nach Erläuterungen unseres Verfahrensman. erklärte Herr Prof. Piosineacu, dass ihn besonders das Phenolverfahren für Schmierölherstellung interessiert und dass wir der Gesellschaft zunächst Unterlagen aus Versuchen mit rumänischen Rohöl bezüglich erreichbarer Qualität der Schmieröle und Ausbeuten beibringen möchten.

Wir hatten den Eindruck, dass bei dieser Gesellschaft auf dem Schmierölgebiet in Kürze etwas geschehen werde.

Die weitere Verfolgung dieser Angelegenheit wird durch die Bardey erfolgen.

Unterschrift.

Herrn Dir. Dr. Bütelisch
" Dir. Dr. von Staden
" Dir. Dr. Streatbeck
" Dr. Schunck
" Dr. Ciessa
" Dr. von der Heyde
" Dr. Ringer

Hochdruckversuche Lu. (Herrn Dr. Eisenhut)
Büro Sparte I
Uhde, Bertmann

L e u n a - Berke, den 17. November 1940

Bei der Firma "Unirea" S.A.R. de Petrol
 Ort: teilweise bei der Generaldirektion in Bukarest und auf der Raffination in Pleesti.
 Zeit: in Bukarest am 5. November 1940
 auf der Raffination in Pleesti am 30.I. und 6.XI.40
 Anwesend: Herr Generaldirektor Dumitrescu Bukarest } Unirea
 Herr Direktor Favel }
 Herr Direktor Harter }
 Herr Ing. Carnes } Romanil
 Herr Schmidt } Ihre Sparte I
 Herr Direktor Cenzan } Deutsche Gasolin
 Herr Direktor Buhles }
 Herr Obering. Dr. Köhler } I.G./Ude
 Herr Dipl. Ing. Happe } Ude/Wertmund

Von der Unirea lag eine Anfrage bei der Romanil vor auf Errichtung einer Purfurelanlage zur Raffination von 30 tate Destillat. Wie uns hierzu Herr Generaldirektor Dumitrescu erklärte, ist auf der Raffination Orlea der Unirea in Pleesti vor kurzer Zeit eine neue Anlage zur Herstellung von Schmieröl aus Amerika geliefert und aufgestellt worden. Diese Anlage besteht aus einer Pipe-Still-Destillation, und zwar einer Atmosphärischen- und einer Vacuum-Destillation. Die Vacuum-Destillation soll mit 5 mm Hg Vacuum arbeiten. Der zweite Teil dieser Anlage, nämlich die Raffinations-Anlage ist durch den Kriegsausbruch nicht mehr zur Auslieferung gekommen. Die englischen Ingenieure der Unirea hatten auch die Aufstellung einer Purfurelanlage an den amerikanischen Teil der Anlage vorgeschlagen. Wie Herr Generaldirektor Dumitrescu erklärte, ist die Raffinerie lt. Vertrag mit dem rumänischen Ministerium verpflichtet, hochwertiges Schmieröl herzustellen, wozu eine Nachraffinationsanlage dringend gebraucht wird. Inzwischen sind die (21) Engländer innerhalb weniger Stunden auf Befehl der rumänischen Regierung aus der Raffinerie entfernt worden, und über Bukarest-Constanza aus Rumänien abgeschoben worden. Dieser plötzliche Entzug von Fachkräften hat den Betrieb der Raffinerie erheblich gestört. Wir erklärten den Herren daraufhin, dass wir zwar nicht das Purfurelverfahren anbieten könnten, dagegen unter Umständen das Phenolverfahren der I.G. dessen Vorzüge und Wirkungsweise wir erläuterten. Es soll eine Menge von 30 tate Destillat mit einem V.I. von 30 auf einen V.I. von ca. 90 wahlweise 100 gebracht werden.

Der Steckpunkt soll bei -10° ohne Entparaffinierung liegen; außerdem soll das Öl bei -10° keine Trübung aufweisen. Es handelt sich um Öle auf Naphtenbasis, welche wenig Paraffin enthalten, sodass sich nach Ansicht der Unirea eine vorherige Propanbehandlung erübrigt.

Der bisherige Arbeitsprozess ist wie folgt geschildert:

Das paraffinfreie Rohöl wird in einer Atmosphärischen-Destillation abgetropft d.H. Benzin, Gasöl und Petroleum als Kopf- bzw. Seitenfraktionen abgezogen. 50% des Rohöles bleiben als Rückstand und gehen durch einen Pipe-Stillfen in eine Vacuumkolonne mit 5 - 10 mm Hg, wo 65% Schmieröl als Köhfraktion abdestilliert werden. Diese Schmierölfraction geht anschließend wieder durch einen Pipe-Stillfen in eine zweite Vacuumkolonne in der sie in 6 verschiedene Schmierölfractionen die 70% des Einsatzes in die dritte Kolonne darstellen zerlegt wird und zwar in ein Öl $5^{\circ}E$, $10^{\circ}E$, $20^{\circ}E$, $30^{\circ}E$ bei $50^{\circ}C$ und zwei schwere Zylinderöle mit einem Flammpunkt von 260° und 280° . Es bleibt ein asphaltartiger Rückstand zurück. Zur Weiterverarbeitung auf Schmieröl sollen die Fraktionen von $5 - 30^{\circ}E$, besonders aber die Fraktionen von $30^{\circ}E$ vorgesehen werden.

Es wurde verabredet, dass die Unirea ein Fass von etwa 170 kg des zu behandelnden Destillates an die Abteilung Hochdruckversuche Ludwigshafen abschiekt, damit dort aus diesem Öl erreichbaren Qualitäten und Ausbeuten im Labor ermittelt werden, und zwar wahlweise für ein Erzeugnis mit einem V.I. von 90 bzw. 100. Sagt das Untersuchungsergebnis der Unirea zu, so soll von Ude ein Angebot ausgearbeitet werden, und zwar für die komplette Anlage einschl. Montage und Inbetriebsetzung. Da der Platz auf dem Gelände der Raffinerie beschränkt ist, soll auf geringen Raumbedarf der Anlage geachtet werden. Eine Skizze mit dem verfügbaren Raum soll uns über die Romanil zugehen. Der verfügbare Platz ist etwa 30 m lang und 9 - 14 m breit.

An Betriebsmittel stehen zur Verfügung:

Frischwasser von $14^{\circ}C$ in begrenzter Menge

Sattdampf von 8 atü

Drehstrom von 500 Volt 50 Hz.

Über die Raffinerie erfuhren wir noch, dass 1800 tate Rohöl gleich 560 000 tate verarbeitet werden können. Hieraus werden etwa 500 - 600 tate pro Monat Schmieröl gewonnen.

Zur Zeit ist die Leistung wegen des ausgefallenen Exports nach der Türkei, Griechenland usw. und andererseits wegen der noch verhandelten Transporterleichterungen nach Deutschland stark gedrosselt. (etwa auf die Hälfte).

Wie wir von Herrn Harter gesprächsweise erfahren, bestand bei der Unirea bereits früher ein Projekt zur Herstellung von 200 tate pro Monat Isoktan aus gekracktem Grubengas. Dieses Projekt soll aber an dem hohen Preis von 100 Millionen Lei gescheitert sein.

Unterschrift.

51 gewonnen.
 Zur Zeit ist die Leistung wegen des ausgefallenen Exports nach der Türkei, Griechenland usw. und andererseits wegen der noch vorhandenen Transportchwierigkeiten nach Deutschland stark gedrosselt. (etwa auf die Hälfte).
 Wie wir von Herrn Harter gesprächsweise erfahren, bestand bei der Unirea bereits früher ein Projekt zur Herstellung von 200 t pro Monat Isobutan aus gekracktem Grubengas. Dieses Projekt soll aber an dem hohen Preis von 100 Millionen Lei gescheitert sein.

Unterschrift.

Leuna - Werke, 200201, 1. November 1940.

Besuchsbericht

bei der Firma P h o t o g e n, Kronstadt
 Orts: Kronstadt
 Zeit: 1. November 1940
 Anwesend: Ing. Salei)
 Ing. Albetrau) von der Photogen
 Ing. Cernea)
 Dir. Knopf) von der Romanil, Kronstadt
 Herr Schmidt) von Büro Sparte I
 Oberingenieur) I.G. / Unna
 Dr. Köhler)

Der Leiter der Raffinerie Herr Dir. Patzelt der eigentlich mit uns verhandeln wollte, war plötzlich erkrankt. Die Verhandlungen wurden deshalb in der Hauptwohne mit dem Betriebsleiter, Herrn Ing. Salei geführt.
 Die Photogen gehört der amerikanischen Vacuum Oil - Gesellschaft und besitzt keine eigenen Erdölquellen in Rumänien. Sie ist in ihrer Verarbeitungskapazität von maximal 150 Waggons Rohöleinsatz je Tag von der Lieferung durch andere rumänische Erdölwerke abhängig. Die Raffinerie selbst, die in der Hauptstadt Schlierel liefert, soll die modernst eingerichtete in Rumänien sein.
 An das in Rumänien zur Schmierölgewinnung übliche Destillationsverfahren ist bei der Photogen eine Furfurelraffination angegliedert.
 Die Herren zeigten an sich großes Interesse für eine Modernisierung ihrer Anlage auf dem Gebiet der Schmierölgewinnung. Da die Raffinerie hierzu aber auf Geld der Amerikaner angewiesen ist, glaubten die Herren nicht, dass in der heutzutage von den Amerikanern Mittel zur Verfügung gestellt würden, die den Bau neuer Anlagen gestatten würden. Im Bedarfsfalle wollen sie sich aber an uns wenden.

gez. Patzelt.

TITLE PAGE

2. Conference with Apollo refinery April 12, 1941
 on current refining operations.

Frame Nos. 202 - 203

Alttervoldz jeh den Dorst bei der
 itpalla - Raffinerie in Pöföburg (Bunteslawa)
 am 15. u. 16. 4. 71.

② 1

- 000202
 60000 Tals
 1) Rumanisches Öl aus Ornitzei, Kamenitz, Copalitz
 2) Katerodener Öl 90000 Tals wdh 1177 80000 Tals
 3) Göttinger Öl (Rohöl) 10000 Tals
 4) Hegell Öl (Slowak) 10000 Tals

Das reinigende Öl (paraffinbasiert) wird zuerst atmosphärisch
 destilliert:

bis 150°	Luftbenzin	14%
150-185°	Luftbenzin	45%
185-220°	Luftöl	25%
	Paraffinöl I	18%
	" II	14%
	" III	2%
	" IV	2%

wird auf 1,5 l. 50°
 gemischt und durch
 abkühlen auf paraffin
 abkühlung des Paraffin

im Folterpressen und (das übrige, d. h. das Paraffin
 Destillationsrückstand 22% geht in die
 Handlung und wird auf itpalla gefüllt, itpalla wird meist
 in der Slowak. Tank befüllt 11 4/11 %
 Das Paraffinöl - ferner enthält ca. 13% Paraffin, davon
 rund 9-10% gewonnen, der restliche 4-5% verbleibt
 im Öl, dann sogenanntes Füllöl, das im Volumen des Öls
 wird in: Petroleum 2-3% (Hauptbestandteil)
 Gasöl 60%
 Spiritusöl 20%
 Mineralöl 28% 45 g. 100-65, 100-1°

Das Paraffin wird mit K_2CO_3 - wach → Bleichende gemischt
 werden. Verlust, Reinheit etwa 98%.
 48/50 ; 50/52 ;

Die Sorten B. können mit ca. 3-4% Paraffin und
 Siedepunkten von 70/35 75/45 45/50

Der Rest-Rückstand wird in einer Substanz (Benzol 87%)
 gelöst. Thonkohlen umwandelt 68
 " + 20% Alkohol 76
 " + 20% " + 10% Benzol 77

Slowakisches Flugbenzin:

22 66	Siedepunkt	95°
	"	70° 25%
	"	100° 89%
	Siedepunkt	125°

Testersdiesel Öl wird mit noch atmosphärisch
 destilliert
 Hauptbestandteile 3%
 Paraffin 170-375 35% 000203
 Rückstand 60% davon geht in die
 Hauptanlage und geht dort
 56000 Jahre
 Ambrata-Lost
 die für enthalten 10-12% Paraffin 40%
 85% Methan 21% Paraffin 42 49-50
 18% Methan 17% Gas
 12% Paraffin 18% Gas
 wichtig wenn keine der Substanz, sonst würde
 das sich durch Hydrolyse gelöst werden.
 Für das Testersdiesel Öl wird jetzt eine neue Vakuum Post
 Apparatur bestellt, dann soll es möglich werden:
 Paraffin 3%
 Petroleum 11%
 Gasöl I 20%
 " II 9%
 Schmieröl 40%
 Kerosin 10%
 Schmieröl I 14 49 80 15%
 " II 43 " " 80 11%
 " III 40 " " 80 5%
 " IV 67 " " 80 5%
 das Schmieröl wird mit
 dem $C_2H_4Cl_2$ -Verfahren aufbereitet, dann mit H_2SO_4
 versetzt und auf 100°C mit Oppanol fertig gemacht.
 1000 Liter destilliert.
 das Öl wird eingestellt auf ein $60 \times 80 \times 110$
 mit 15% Schmieröl bei 50°C.
 Schmieröl IV soll auf 100°C erhitzt werden,
 1 Liter soll dann mit dem
 Öl gemischt werden.
 Die Petroleum-Fraktion enthält 1% Kerosin, das
 die Eigenschaften des 2-3% Öl haben mit dem
 Öl gemischt mit H_2SO_4 versetzt.
 Temperatur 200, FP 150, Abkühlung 1-20
 Kochtemperatur 250-300 2, 3 250.
 Gasöl und Ethylbenzol Öl beide aromatisch
 Paraffin 0,935-0,940 beide enthalten kein
 Petroleum und kein Schmieröl
 Kochtemperatur 250 Gasöl 35%
 Schmieröl 15-17%
 Schmieröl 20%
 Schmieröl Rückstand 36 230 15-40 Grad
 Öl wird nun als Öl-Fabrikation benutzt
 1 Liter des Schmieröls soll im Öl auf 100°C erhitzt
 und dann gehen. Rest 35% Öl Menge 5 Liter.

TITLE PAGE

3. Addition of Oppanol to lubricating oil.

Frame Nos. 204 - 211

APOLLO MINERALÖL-RAFFINERIE A.G.

PRESSBURG

POSTANSCHRIFT
Pressburg, Cselegasse

TELEFONNUMMERN
König. Bankstr.

1934/35

GESAMTFAKTORENBILDER

000204

Herrn

Dr. Z o r n,
Ammoniakwerk Morsburg G.m.b.H.,

Leuna - Werke,
Kreis Morsburg.

K. Jochen

Dr. Prokscha

Dr. Prokscha

Dr. Prokscha

Dr. Prokscha

Dr. Pr. wa.

Unter Bezugnahme auf die seinerzeitige Absprache mit unserem Herrn
Dr. Prokscha, übersenden wir Ihnen wunschgemäß zum Verbleib eine
Abschrift der bei uns durchgeführten Arbeiten über die Wirkung des
Oppanol - Zusatzen bei Tieftemperaturen zu Schmierölen.

Heil Hitler!

APOLLO MINERALÖL-RAFFINERIE
AKTIENGESELLSCHAFT.

Müller

Anlage.

Alle Schriftstücke in doppelter Ausfertigung anbei

Ein Beitrag zur Wirkung des Oppanol - Zusatzen zu Schmierölen.

Es ist bekannt, daß man das Temperatur-Viskositäts-Verhalten von Schmierölen durch Zusatz von Oppanol, je nach der Natur des Ausgangsöles, in mehr oder minder weiten Grenzen zu verbessern vermag. Der Effekt wird schlagend durch eine Halbierung des Viskositäts-Index (V.I.) ausgedrückt. Wie weit man der V.I. auch für das Tieftemperatur-Verhalten eines Schmieröles voraussichtlich zu machen ist, ist durch die Meinung, daß der Oppanol die Kälte-Starr-Eigenschaften eines Schmieröles ungünstig beeinflussen soll, noch nicht klar gestellt.

In Folgenden ist das Verhalten einiger Schmieröle mit und ohne Oppanolzusatz in einigen orientierenden Versuchen gegenübergestellt.

Bearbeitet wurde ein paraffinbasiertes Öl, von dem man mit Sicherheit annehmen konnte, daß es frei von Zusätzen ist, auf sein Tieftemperatur-Verhalten in Schwingerschen Rotations-Viskosimeter geprüft. Das Öl hat folgende Kennzahlen:

Dichte	0,901	unveränd.
Visk. -15°	3025	(7700) 2*
" -10°	1432	(1440) *
" -5°	763	(750) **
" 0°	461	(410) *
" 20°	10,15	
" 30°	2,08	
V.-I.	78	
P.-Z.	2,20	
n - Wert	3,667	
Erlöschungspunkt	- 4°	
Streckpunkt	-20° fl.	

000205

Im Vergleich hierzu wurde ein ähnlich konstituiertes, aber niedriger viskoses Öl mit 4,5 % Oppanol-Lösung (2) (lg) auf gleiche Grundviskosität (= Viskos. bei 50°C), sowie ähnlichen V.I. eingestellt und die Kälteviskosität ermittelt. Im Vergleichsfall hatte folgende Zusammensetzung:

Dichte	0,910	extrapol.
Viskosa. -15°	5420	(3000)
" -10°	1380	(1432)
" -5°	829	(800)
" 0°	491	(440)
" 50°	10,10	
" 99°	2,07	
V.-I.	+ 75	
V.-Z.	1,27	
n - Wert	1,70	
Tauhergangspunkt	- 5	
Stichtpunkt	-30° fl.	

Zur besseren Übersicht wegen ist der Viskositäts-Temperatur-Verlauf der Öle in Diagramm 1 gegenübergestellt. Kurve I bezieht sich auf das Öl ohne Zusatz, Kurve II ist das mit Oppanol geteilte Vergleichsöl. Unter Berücksichtigung der Homogenität des Schweißgerätes - Viskosimeters und der immerhin vorhandenen, wenn auch kleinen Abweichungen des V.I., ist bemerkenswert, daß die beiden Kurven praktisch zusammenfallen, was ein Beweis dafür wäre, daß die Abhängigkeit der Viskosität von der Temperatur eine Funktion des V.I. ist.

In einem anderen Versuch sollte, ohne besondere Abstimmung der Vergleichsöle auf gleiche Grundviskosität und V.I., der Einfluß des Oppanol-Gehaltes ganz allgemein auf den Verlauf der Kälteviskositätskurve geprüft werden. Es wurde einfach ein naphthenisches Öl mit einem mittlerem V.I. mit 1,5 % Oppanol-Lösung versetzt und der Einfluß der V.I.-Erhöhung untersucht.

000207

- 3 -

	<u>Äthanol</u>		<u>Öl + Äthanol</u>	
Masse	0,989	extrapol.	0,985	extrapol.
Wasser, -17°	17000 g ^o	(12900)	17000 g ^o	(11000)
" -10°	6250 "	(5000)	6250 "	(5300)
" - 5°	2500 "	(2700)	2500 "	(2700)
" 0°	1500 "	(1380)	1500 "	(1750)
" 20°	15,56		19,00	
" 30°	2,52		2,71	
V.I.	+ 47		+ 72	
F.-M.	2,84		2,40	
B - Wert	3,89		3,07	
Schmelzpunkt	-18° kl.		-18° kl.	
Siedepunkt	-10° fl.		-10° fl.	

Es ist auffallend, daß selbst durch die Erhöhung der Grundviskosität um nahezu 4 g^o, durch den besseren V.I. (erhöht durch Oppenl.-Bezug) ein günstigeres Niederwertverhältnis des Öls festzustellen ist.

Diagramm 2 zeigt die Verhältnisse am deutlichsten; die beiden Kurven fallen zusammen.

Dieser Versuch wurde mit einem niedrigviskosen Öl wiederholt und ergab die gleichen Verhältnisse.

	<u>Äthanol 6/30°</u>		<u>Äthanol 6/30° + 1% Opp.-lösung</u>	
Masse	0,985	extrapol.	0,924	extrapol.
Wasser, -17°	1750	(1590)	3250	(2900)
" -10°	1300	(750)	1225	(1110)
" - 5°	600	(400)	592	(590)
" 0°	320	(230)	316	(320)
" 20°	6,05		7,65	
" 30°	1,86		1,82	
V.I.	40		50	
F.-M.	2,7		2,5	
B - Wert	3,985		3,86	
Schmelzpunkt	-20° kl.		-20° kl.	
Siedepunkt	-20° fl.		-20° fl.	

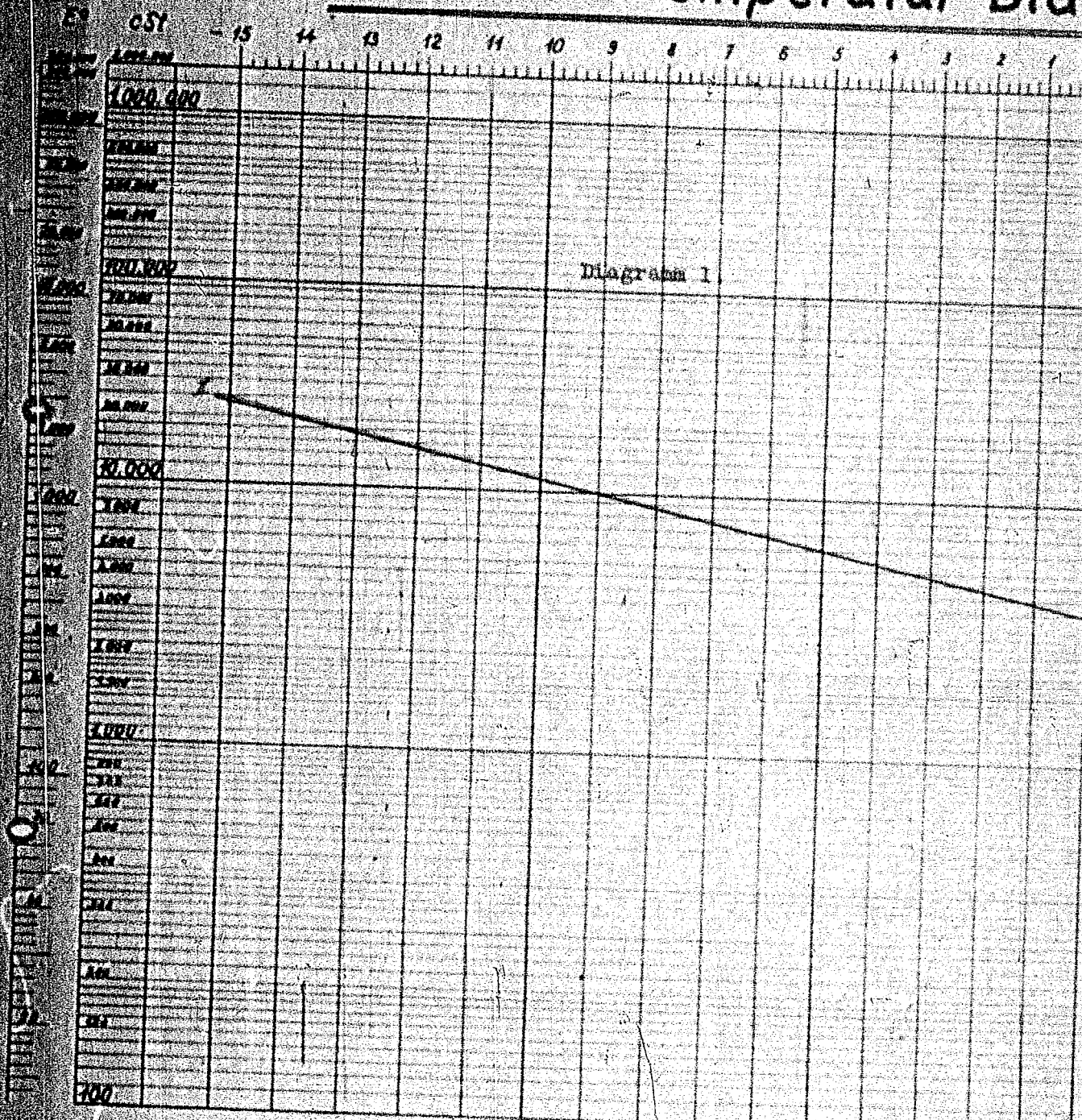
Zusammenfassend ergibt sich aus den Versuchen, daß der
 Synchronismus auf das Kälte-Verhalten eines Schmieröles keine un-
 günstige Wirkung ausübt. In erster Linie scheint sogar nur der V.I.
 für den Verlauf der Fließtemperatur-Viskositäts-Kurve verantwortlich
 zu sein, gleichgültig also, ob man der V.I. durch den obersten
 Schmelzpunkt der von vornherein im Schmelzpunkt vorhandenen HV - Stoffe
 bedingt ist - also letzten Endes von Natur abhängig - oder aber nach-
 träglich durch Zusatz von Synchron schlicht worden ist. So eindeutig
 nach dem Ergebnis des ersten Versuches erscheint, ist es ungebracht,
 das Resultat mit Vorbehalt hinzunehmen, da der Viskositäts-Index
 eine zu konventionelle Kennzahl darstellt, in der eine derartige
 Vielfalt von Effekten nur bis zu einem gewissen Grade ihren Ausdruck
 finden kann. Es muß noch versucht werden, daß es sehr schwierig ist,
 aus die miteinander so genau abzustimmen, daß sich die Wirkung des
 V.I. bei der Festlegung des Fließtemperatur-Verhaltens als besonders
 maßgebende Kennzahl heraushebt.

Aus den beiden anderen Versuchen, die ganz allgemein die
 Wirkung des Synchron-Sinners zu prüfen hatten, ergibt sich eindeutig
 eine günstige Wirkung des Synchrons.

Plakow

Frankfurt, den 1. Februar 1941. Dr. Fr. W.

Viskosität-Temperatur-Blatt

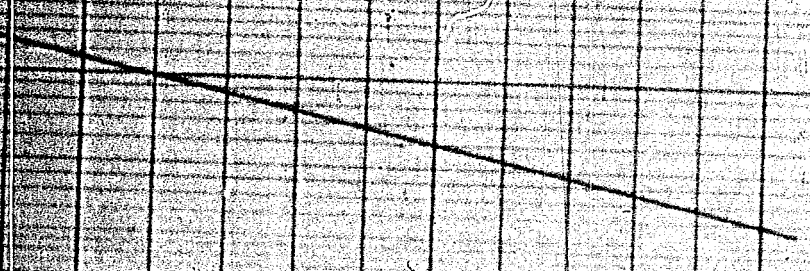


100

Viskosität-Temperatur-Blatt 000209

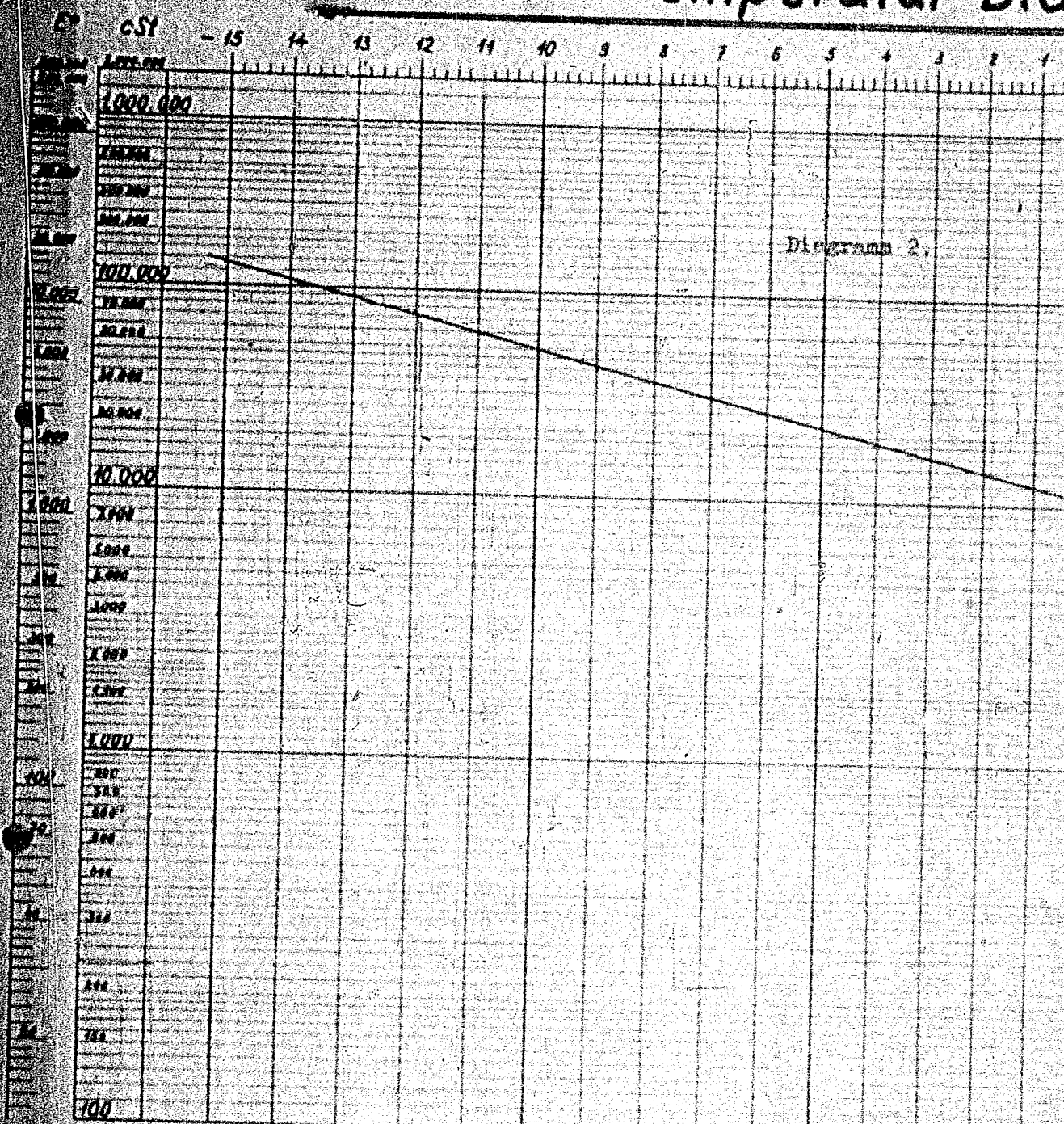


Diagram 1



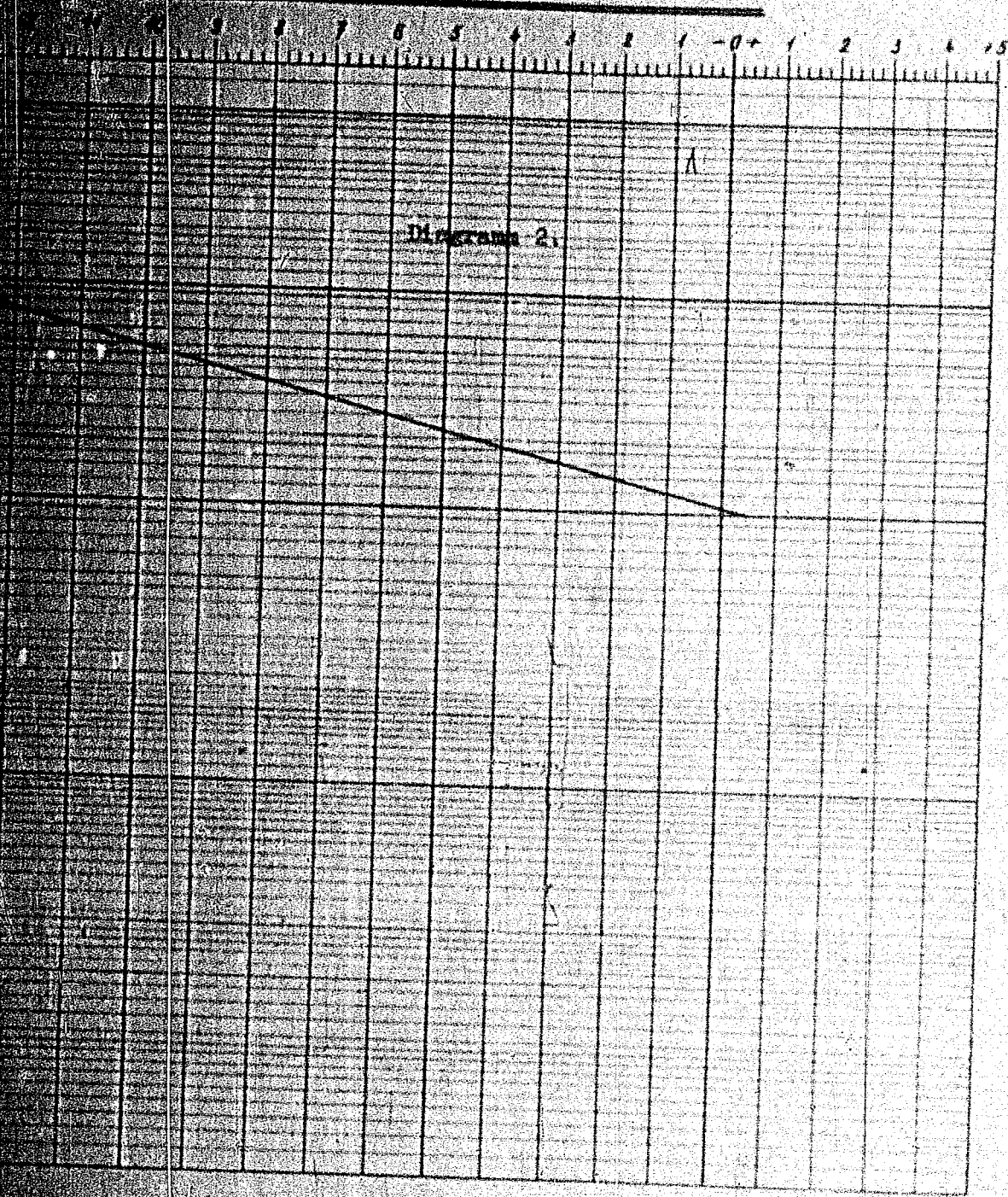
Druck Nr. 1041/1042

Viskosität-Temperatur-Bl



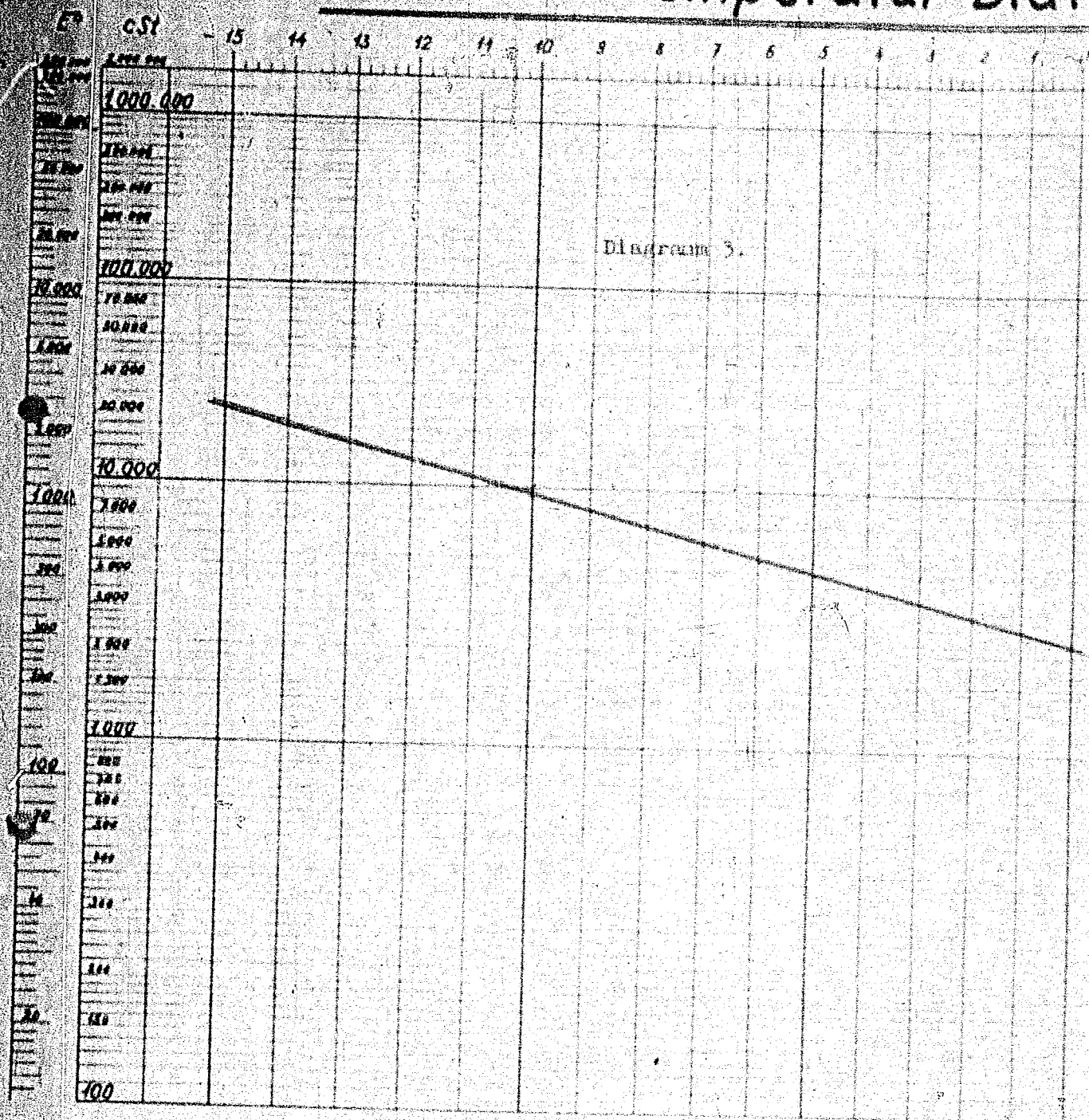
Posität-Temperatur-Blatt

000210



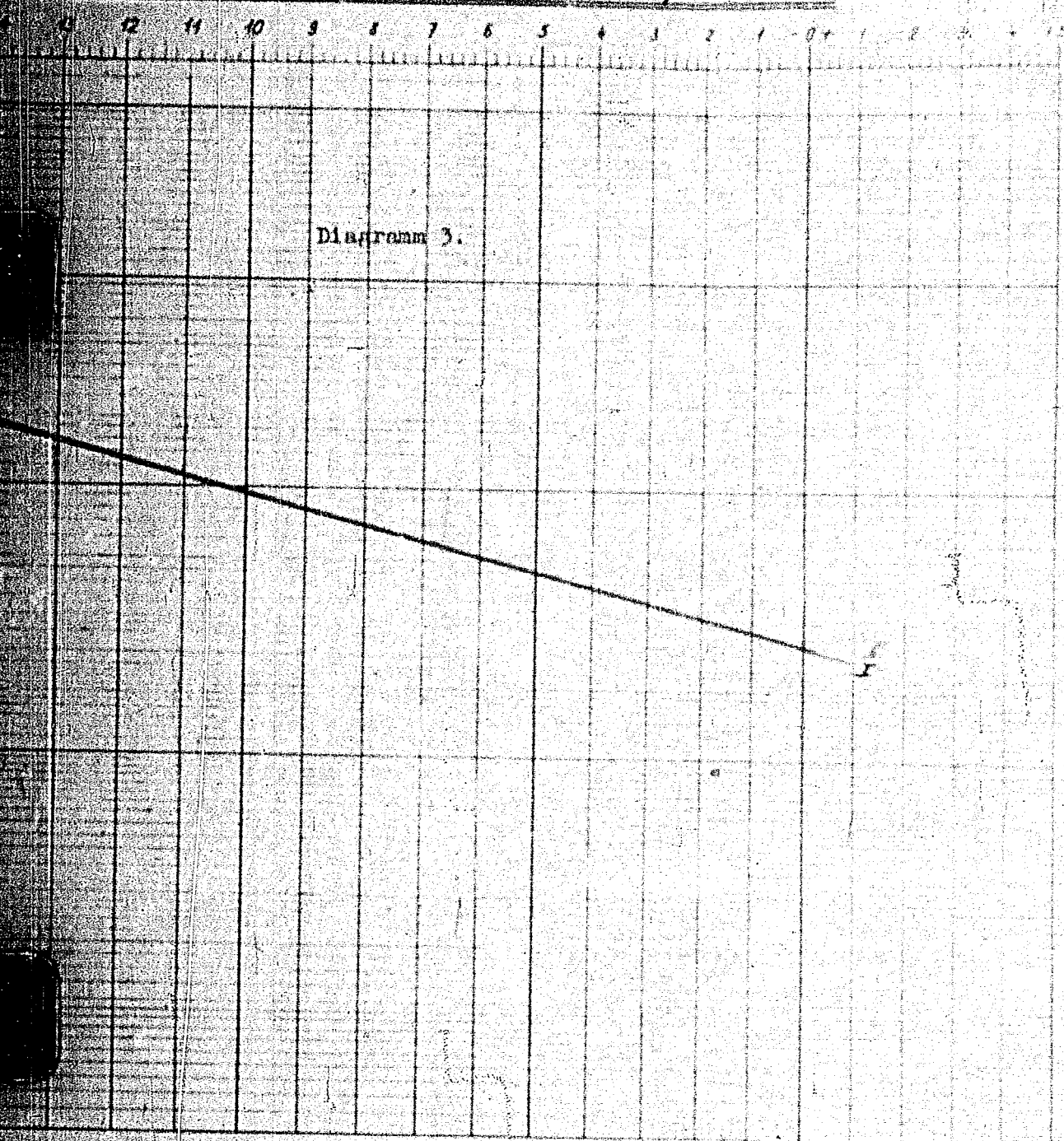
Procedura, ...

Viskosität-Temperatur-Blatt



Viskosität-Temperatur-Blatt

000211



TITLE PAGE

4. Correspondence and conferences on a diluent (Mischkomponente) for airplane engine lubricating oil - diluent to be made from Histeradrol petroleum by phenol extraction.

Frame Nos. 212 - 243

000212

4

Herrn Dr. Gies
Dr. Za.

An den
Generalbevollmächtigten
für Sonderfragen der chemischen Erzeugung

BEZUG

Barrlandstraße 120

Hinbl. v. Dr. Kyp/Schw 29.7.41. Org. Abt. Gies/Za.
Nr.: 5460/41

8. August 1941.

Sa.

Schmieröl in Pressburg

Unter Bezugnahme auf Ihr Schreiben vom 29.7.41. teile ich Ihnen folgendes mit:
Für die Herstellung einer Verdünnungskomponente mit den von RLM geforderten
Qualitätsbedingungen kommt als Rohstoff nur ein paraffiniertes Erdöl in Frage.
Ein derartiges Öl, ist das Kisterdorfer Erdöl, welches in einer Menge von
40-45000 Jato in Pressburg bei der "Apelle" neben anderen Produkten auf Schmier-
öl verarbeitet wird. Da die von RLM gestellten Qualitätsforderungen über diejenigen
der derzeitigen Markenschmieröle der Apelle weit hinausgehen, ist in Pressburg
für die Herstellung der obigen Verdünnungskomponente die Erstellung einer Phenol-
Extraktions-Anlage erforderlich. Diese Anlage würde dann etwa 6000 Jato Verdünnungs-
komponente mit den gewünschten Eigenschaften liefern können.

Diese Menge könnte auf etwa 12000 Jato gesteigert werden, wenn die Apelle eine
höhere Rohölquote etwa 80000 Jato zugewiesen bekäme. Die für die Verarbeitung dieser
höheren Quote erforderliche Neuinvestition ist relativ gering, da bei der bis-
herigen Planung in Pressburg bereits ein Ausbau auf die Verarbeitung von 80000 Jato
Rohöl vorgesehen worden war. Es ist lediglich eine Erweiterung der Entparaffinie-
rungs-Anlage notwendig.

Für die zusätzlich erforderlichen 35-40000 Jato Rohöl käme, qualitativ gesehen,
außer dem Kisterdorfer Erdöl auch ein paraffinbasisches rumänisches Öl z.B. das
Ocutel-Erdöl in Betracht. Die Errichtung der erforderlichen Extraktionsanlage und
gegebenenfalls die Erweiterung der Entparaffinierungsanlage könnte bei sofortigen
Beginn bis zum Ende des Jahres 1942 fertig gestellt werden. Die notwendigen Appa-
rate für die Extraktionsanlage können von der B.K.M. in Brünn geliefert werden und
die für die Entparaffinierung erforderlichen Zentrifugen wurden aus Stockholm auf
dem Kompensationswege mittels Erdölproduktion bezogen.

Heil Hitler!

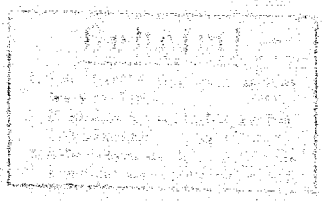
Abchrift.

1000213

Der Beauftragte für den Vierjahresplan
Der Generalbevollmächtigte
für Sonderfragen der chemischen Erzeugung

Berlin 7.9, vom 12.9.41,
Mauerstrasse 120

Zeichen: M1881 P Dr. Krip/Schw
Tgb.-Nr.: 5793/41 g
Bezug: Schr. v. 8.8.41
Betr.: Flugschmieröl in Fressburg



An das
Ammoniakwerk Merseburg GmbH
s.Hd. Herrn Dir. Dr. Rüttsch. o.V.
Leunawerke b. Merseburg

Für die in Ludwigshafen vorzustellenden Anlagen zur Schwefelwasserstoff-
erzeugung ist die Rohstoffbasis nicht gesichert, da die Rohstoffverar-
beitungsanlage aus luftschutzeschnischen Gründen einseitig nicht
erstellt werden kann.

Es ist deshalb mit besonderer Dringlichkeit die Flugschmieröl-
erzeugung bei der Apollo in Fressburg in Angriff zu nehmen.

Ich bitte Sie, nun die Unterlagen für die Erzeugung von 120000
tato Verdünnungskomponente umgehend einzusenden, wobei sich die be-
sonders dringlich zu erstellende Stufe 6 000 tato abzugeben wird. Das
Reichswirtschaftsministerium habe ich entsprechende Mitteilung ge-
macht. Über die Finanzierung bitte ich mir noch besondere Mitteilung
zu machen, insbesondere darüber, ob die Finanzierung durch das RMW
bzw. Reichswirtschaftsministerium beantragt sind.

H. H. H. H. H.
Gm. Dr. C. Kriem

1000214

Antwort auf das Schreiben vom 10.9.41

Zeichen: M1881 P Dr. Krip/Schw

Betreffend: Verdünnungskomponente in Fressburg

Unter Bezugnahme auf das Schreiben vom 10.9.41 und die Unter-
sprache mit der Reichswirtschaftsministerialverwaltung in Fress-
burg folgendes mit:

Punkt 1:

Unter der Voraussetzung, dass die Flugschmieröl-erzeugung
40.000 tato auf 100.000 tato erhöht werden kann, ist die Flugschmieröl-
erzeugung dort jährlich 5.000 tato zu produzieren. Die Flugschmieröl-
herstellung produziert jährlich 10.000 tato Flugschmieröl, das
sich in der Luftschutzeschnischen Produktion verwenden lässt.

Über die Art der Finanzierung der Flugschmieröl-erzeugung ist
die Verhandlung mit dem Reichswirtschaftsministerium in Fressburg
Lieferungsvertrag abgeschlossen. Die Finanzierung der Flugschmieröl-
erzeugung ist abhängig von der Finanzierung der Flugschmieröl-
herstellung.

Punkt 2:

Unter der Voraussetzung, dass die Flugschmieröl-erzeugung
40.000 tato auf 100.000 tato erhöht werden kann, ist die Flugschmieröl-
erzeugung dort jährlich 10.000 tato zu produzieren. Die Flugschmieröl-
herstellung produziert jährlich 10.000 tato Flugschmieröl, das
sich in der Luftschutzeschnischen Produktion verwenden lässt.

erfordern würde. Die Erzeugung der Flugschmieröl-erzeugung ist
abhängig von der Finanzierung der Flugschmieröl-herstellung.
Für die Finanzierung der Flugschmieröl-erzeugung ist die Finanzierung
der Flugschmieröl-herstellung abhängig.

Merseburg, den 12.9.41

Kalkulation
 der Phenol - Extraktion für die Verdünnungskomponente Pressburg

Anlagewert	1,40 Mill. RM. + 0,1 Mill. RM. für Phenoleinsatz
Amortisation 20 %	0,30 " "
Verzinsung 8 %	0,12 " "
Kapitaldienst	0,42 " "
Löhne	
3 Meister	30.000 RM
15 Arbeiter	32.400 "
	<hr/> 62.400 RM
RESERVEFOND	
5 % v.d. Anlage	70.000 RM
Betriebsmaterial	
40 Tons Phenol	40.000 RM
Verschiedenes	3.000 "
	<hr/> 43.000 RM
ENERGIE	
Wasser 0,8 Mill. m ³	16.000 RM
Dampf 18.400 t à 5,50 RM	100.000 "
Heizöl 1500 t à 60.- RM	90.000 "
Strom	16.000 "
	<hr/> 222.000 RM
	420.000 RM
	62.400 "
	70.000 "
	43.000 "
	222.000 "
	<hr/> 617.400 RM
Generalia	62.000 "
Unvorhergesehenes	82.000 "
	<hr/> 981.400 RM
	 rund 1 Mill. RM

1a) 80 % Ausbeute = 4.800 Tons	
4.800 t -	1.000.000.- RM
100 kg -	20,80 RM
1b) 60 % Ausbeute = 3.600 Tons	
3.600 t -	1.000.000.- RM
100 kg -	27,50 "
zu 1a) 2-jährige Amortisation und 80 % Ausbeute	
4.800 t -	1.431.400.- RM
100 kg -	30,00 "
zu 1b) 2-jährige Amortisation und 60 % Ausbeute	
3.600 t -	1.431.400 RM
100 kg -	40,00 "
zu 2a) 2-jährige Amortisation und 80 % Ausbeute	
9.600 t -	1.431.000.- RM
100 kg -	14,90 "
zu 2b) 2-jährige Amortisation und 60 % Ausbeute	
7.200 t -	1.431.400.- RM
100 kg -	20,00 "
zu 3a) 2-jährige Amortisation und 80 % Ausbeute	
14.400 t -	1.431.400.- RM
100 kg -	10,00 "
zu 3b) 2-jährige Amortisation und 60 % Ausbeute	
10.800 t -	1.431.400.- RM
100 kg -	13,25 "

100 kg	-	14.90	"
zu 2b) 2-jährige Amortisation mit 60 % Ausbeute			
7.200 t	-	1.431.400.- RM	
100 kg	-	20.00	"
zu 3a) 2-jährige Amortisation und 80 % Ausbeute			
14.400 t	-	1.431.400.- RM	
100 kg	-	10.00	"
zu 3b) 2-jährige Amortisation und 60 % Ausbeute			
10.800 t	-	1.431.400.- RM	
100 kg	-	13.25	"

Jan 2 Jan

Leuna-Werke, den 27. Juni 1949

Aktennotiz

Zur Frage der Phenolextraktion des Rohöls

000217

Während meines Besuches in Freiburg wurde ich von Herrn Dr. Willig nach der Notwendigkeit einer Phenolextraktion bei der Herstellung von Kipak gefragt. Herr Dr. Willig wies darauf hin, daß die Katalanase vor dem Extrakt aus dem Rohöl nach seiner Meinung keine so grosse Verbesserung und Verbesserung zur Folge haben könnte, daß die Errichtung einer abgegrenzten und teuren Anlage gerechtfertigt wäre. Wenn schon eine Vorraffination nötig wäre, so wäre wahrscheinlich die Vorraffination mit Schwefelwasser, die Williger im Bau und einfacher in der Bedienung wäre, vorzuziehen. Herr Dr. Willig verwies auf Untersuchungen, die in Freiburg von Herrn Dr. Hip durchgeführt wurden und aus denen sich folgendes ergab:

	Olefinisch A mit 60% Phenol		Olefinisch B mit 80% Phenol	
	unbehandelt	extrahiert	unbehandelt	extrahiert
D 20	0,9036	0,895	0,912	0,9036
V 50	6,58 E°	6,25 E°	6,31 E°	6,28 E°
99	1,76 E°	1,74 "	1,86 "	1,74 "
V I	71	74	62	71
P H	2,23	2,18	2,45	2,25
m-Wert	3,772	3,75	3,835	3,75
N Z	0,10 mg	0,05 mg	0,07 mg	0,11 mg
V Z			0,27 "	0,25 "
Conradson-Test			1,40 %	1,28 %
Hartasphalt			0,024	0,024
Stockpkt.	38,6°	39°	37,5°	38°
CSM Teerstoffe			1,70 %	1,70 %

Aus dem Vergleich der nach vollständiger Aufarbeitung der die erhaltenen Analysendaten scheint eine Überlegenheit der Schwefelwasserextraktion zu ergeben, vor allem was den Conradson-Test und den Asphaltgehalt anbetrifft.

Eine Bildung von Sulfosäuren ist durch die N Z und V Z nicht nachweisbar. Ich machte Herrn Dr. Willig auf die Erfahrungen von Herrn Dr. Korn aufmerksam, die er bei früheren Versuchen in Oppau gemacht hat, daß nämlich die Bildung und Anwesenheit von Sulfosäuren im raffinierten Öl nicht zu vermeiden war und Anlass zu einem Nichtfunktionieren der Hochpolymerisation war.

Herr Dr. Willig hat bei Verarbeitung von katalanischen Rohölen mit 80% Phenol die Erfahrung gemacht, daß nach Schwefelwasserextraktion das Öl sehr sauber

aufweist, die auf Sulfosäuren zurück zu führen ist und die nur durch Laugebehandlung entfernt werden kann, daß dies aber bei diesem Öl nicht der Fall ist. Es wäre also denkbar, daß sich das vorliegende Öl anders verhält und ich verabredete daher mit Herrn Dr. Willig die Übersendung eines Fassens AB-Öl aus dem laufenden Betrieb, das also mit Schwefelsäure vorraffiniert und mit Dichloräthan entparaffiniert ist, nach Leuna, um damit Mischpolymerisationsversuche zu machen und die Öle im Motor zu erproben.

Die beiden obengenannten, verschiedenartig behandelten Öle sind nur abgesehen, worauf Herr Dr. Pip hinwies und worauf dann auch Herr Dr. Willig hingewiesen wurde, von Natur aus verschieden, nicht nur in der Viskosität, was belanglos wäre, sondern das (klassisch B hat schon im vorraffinierten und nur entparaffinierten Zustand einen Viskositätswert von 0,20, der durch Schwefelsäurebehandlung auf 0,19 zurückgegangen ist. Das Öl A muss also vor der Behandlung schon einen höheren Asphaltengehalt besessen haben.

Außerdem ist es nicht, ein ^{auswärtig} Öl, das nach der Schwefelsäurebehandlung noch mit Bleicherde behandelt wurde, mit einem solchen zu vergleichen, das nur mit Phenol und nicht mit Bleicherde behandelt ist. Dazu fehlen die Werte von analytischen Daten bei den obigen Versuchen, die einen genauen analytischen Vergleich nicht zulassen.

Es wurde daher am 7. 6. mit Herrn Dr. Willig vereinbart, daß bei Herrn Dr. Pip diese genannten Versuche nochmals wiederholt werden, unter solchen vergleichbaren Bedingungen mit demselben Ausgangsmittel vollständiger Analyse des Kohlen und in beiden Raffinationsstufen des Öls vor der Bleicherde- und nach der Bleicherdebehandlung. Eine Sulfasäureanalyse der Öle wäre ausserdem erwünscht. (Davon wurde nicht gesprochen).

In Freiburg war durch Extraktion mit kaltem Phenol ein Öl extrahiert worden und das Öl nachträglich entparaffiniert worden. Von diesem Öl wurden zu Mischpolymerisationsversuchen nach Leuna geschickt. Die Kennzahlen dieses Öles liegen bemerkenswerter Weise bei demselben Öl, welches mit Schwefelsäure behandelten Ölgemisches B.

Nach Freiburger Anfragen ; Leunaer-Bestimmung mit N. in Br. Anlagen

Dichte	0,911	0,910	0,914
V 50	6,5 2'	0,56	1,62
V 99	1,74 K	1,750	1,815
V I	72	60	76
P H		2,37	2,40
m-Wert		1,91	1,82
Flammpunkt	203	191	225
Stockpunkt	-2	-2	410
N Z	0,21 mg	0,0 mg	0
V Z		0,11 "	0
Conradson Test		0,513	0,520

Auf die Frage von Herrn Dr. Willig, warum S 1 nicht der Phenol-Extraktion unterworfen werden sollte, sondern nur S 2 und S 3, konnte ich lediglich die Vermutung aussprechen, das S 1 von Natur aus schon fast vollständig aus baren Bestandteilen ist. Nach den Analysen nach H. B. S. 1, die in Freiburg durchgeföhrt waren, enthält

- S 1 98 A. Clantelle
- S 2 97 A
- S 3 99 A

Anfallende Mischung S 1 - S 3 97,5 A

S1 - S3 nach H₂SO₄ Behandlung: 99,0 "

" " nach Phenol " keine Analyse

Auch wenn voraussichtlich die Versuchsergebnisse negativ ausfallen, wird es notwendig, auch einmal mit einem Gemisch S 1 - S 3 eine solche Vorbehandlung die Mischpolymerisation durchzuführen, um gewisse Angaben zu bestätigen. Ein AB-01 für die entsprechenden Versuche mit Schwefelkohlenstoffanoden wurde in Freiburg angefordert.

Willig

Abteilung für wirtschaftliche Prüfung Dr. Z./Dr. Ka./Ms

Leuna 1943 A. N. Nr. 2974

Besprechungsbericht

Besprechung bei der Apollo, Presburg, 12. 11. 1943

- Anwesende:
- Dir. Dr. Willig
 - Dr. Stoch
 - Dir. Nula (teilweise)
 - Dr. Zorn
 - Dr. Sachmann
 - Dr. Kinding

Gegenstand der Besprechung: Klärung der Frage

Wann kann mit der Herstellung der Mischpolymerisation begonnen werden bei der Apollo begonnen werden?

Herr Dr. Zorn legte dar, dass aufgrund der deutschen Wirtschaftslage die Produktion der Mischpolymerisation für das Jahr 1944 der Leunaer Anlage für den Beginn der Polymerisationskomponenten-Herstellung bei der Apollo gefordert werden muss. Es sei zunächst notwendig, dass die Phenol-Extraktionsanlage am 1.4. einläuft, und zwar im Umfang, der durch die jetzt vorhandene Süpperraffinerie bestimmt wird. Der Ausbau der Süpperraffinerie mit dem zugehörigen Dampfversorgung aus - wenn irgendmöglich - bis zum 1.7.1944 erfolgen. Es wurden eingehend die Gründe erörtert, die die Bestimmung dieser Termine bestimmen.

1) Phenol-Extraktionsanlage

Die Phenol-Extraktionsanlage ist gerade einer Auflage des Reichswirtschaftsministeriums aufgrund einer Empfehlung der I. G. Farbenindustrie AG in Presburg gelegt worden. Es besteht ursprünglich die Absicht, die Anlage durch die I. G. zu finanzieren. Nach den heutigen deutschen Bestimmungen ist dieses nicht mehr möglich, daher die gesamten Investitionen für die obige Anlage - die letzten 3. Quartale 1943 - erfolgreich müssen - in Höhe von 9.500.000 K. u. M. (9.500.000 Reichsmark) Apollo aufgebracht werden müssen. Die Apollo ist ihrerseits an einen bestimmten Jahresetat gebunden, und kann den für die Leunaer Anlage in Berlin liegenden Betrag in Reichsmark für die Finanzierung der Leunaer Anlage zunächst nicht verwenden. Herr Dr. Nula empfiehlt, die deutschen Seite zu versuchen, ob sich der in Berlin liegende Reichsmark-Betrag in K. transferieren lässt mit der Begründung, dass die Phenol-Extraktionsanlage für die Apollo eine reine Parkanlage darstellt, die ihr vom Reich aufgestellt worden ist. Das Tragen dieser Last wird der Apollo noch dadurch erleichtert, dass in der Tschechoslowakei Neuanlagen die Kontingentwechsellisten nicht wie in der Tschechoslowakei - gemäß unseren Verträgen - mit 20 K. die die Leunaer Anlage

Apollo aufgebracht werden müssen. Die Apollo ist ihrerseits an einen bestimmten Jahresetat gebunden, welcher den Teil der Landesbank in Berlin liegenden Betrag in Reichsmark für die Finanzierung der Neu- anlage runthohst nicht verwenden. Herr Dir. Dr. Willig empfiehlt nochmals deutscherseits zu versuchen, ob sich über an Apollo liegende Reichs- mark-Betrag in Ks. transferieren lässt mit der Begründung, dass die Phenolextraktionsanlage für die Apollo eine falsche Platzanlage darstellt, die ihr vom Reich auferlegt worden ist. Das Tragen dieser Last wird der Apollo noch dadurch erleichtert, dass so der Slowakei Heunlagen, die Abtastungswasserdienst, nicht wie im Reich - gemäss unseren Verträgen mit 20 % die ebenfalls anzuwenden

220a

sind, abgeschrieben werden können, sondern normal mit 10 % und die Bauten mit 2 % amortisiert werden müssen. Die Apollo hat mithin keinerlei Vorteil durch eine schnellere Abschreibung, wohl aber den Nachteil, dass, für den Fall, dass die Anlage nicht 10 Jahre in Betrieb ist, seitens der I.G. auch nicht garantiert werden kann, dass die Anlage 10 Jahre lang voll beschäftigt wird. Für den Bedarf der Slowakei ist die Anlage viel zu gross, sodass durch den Inlandsbedarf niemals die Kapazität voll ausgenutzt werden kann.

Die technische Durchprüfung des Bauvorhabens ergab die Möglichkeit, die Anlage am 1.4.1944 - wie es die Planung forderte - anfahren zu können in dem Umfange der gegenwärtigen Entparaffinierungskapazität.

2) Entparaffinierung.

Bei der technischen Durchführung des Entparaffinierungsausbaues ergab sich ebenfalls, dass der geforderte Termin (1.7.1944) gehalten werden kann. DI. Weinhold vom Imperial Meissen, der zufällig anwesend war, erklärte, die von der Apollo bestellten 6 Austauschfilter bis zum Februar 1944 liefern zu können. Er teilte ferner mit, dass, falls noch weitere 6 Filter für die Raffinerie Moosbierbaum notwendig werden sollten, diese 74 Tage später schon geliefert werden könnten.

Schwieriger als die technische Fertigstellung ist die Finanzierung des Ausbaues. Die vorliegende Gesamtschätzung der Erweiterung der Entparaffinierung ergibt einen Betrag von 15,66 Mill. Ks. Ein Teil dieser Summe kann in Reichsmark bezahlt werden, sodass von der vorausgeschätzten Summe noch

11 600 000 Ks und 300 000,- RM

zu bezahlen sind.

3) Kesselhaus.

Für diesen Entparaffinierungsausbau reicht die bei der Apollo vorhandene Dampfkapazität unter keinen Umständen mehr aus. Es ist unbedingt erforderlich, dass ein bereits angelieferter Dampf- kessel in kriegsmässiger Bauweise montiert wird. Durch diese Massnahme wird es möglich sein, den Gesamt-Eisenbedarf von 2 000 t auf etwa 700 t zu reduzieren, wobei gleichzeitig die Kosten von 37 Mill. Ks auf etwa 27,5 Mill. Ks und 675 000,- RM zurückgehen. Mithin sind die folgenden Gesamtinvestitionen für den notwendigen Ausbau der Apollo-Raffinerie für die Zeit vom 1.7.1943 bis 1.7.1944 erforderlich:

Phenolraffination	9 800 000 Ks	437 000,- RM
Entparaffinierung	11 600 000 Ks	300 000,- RM
Kesselhaus	27 500 000 Ks	675 000,- RM
	48 900 000 Ks	1 412 000,- RM

000221

Diese Summe muss innerhalb eines Jahres, d.h. pro Quartal 13 300 000 Ks und 403 000,- RM, von der Apollo aufgebracht werden. Herr Dir. Dr. Willig teilte mit, dass diese Summe in der genannten Zeit von der Apollo nicht aufgebracht werden könnte. Herr Dir. Dr. Willig hatte in seinem Finanzierungsplan bis ins Jahr 1945 hineinreichenden Termin gerechnet. Entsprechend der Notwendigkeit der von Herrn Dr. Zorn im Rahmen der Kröbler- lagerung vorgeschlagenen Flugschmierölpäne ist die Erstellung der obengenannten Bauvorhaben bei der Apollo bis zum 1.7.1944 unbedingt erforderlich (infolgedessen muss die finanzielle Forderung dem Verwaltungsrat vorgelegt werden). Ausser diesen 3 hauptsächlichsten Bauvorhaben müssen durch die Apollo Raffinerie vierteljährlich noch mindestens 2 Mill. Ks aufgebracht werden für kleinere Investitionen.

4) Versuchsarbeiten.

Es wurden mit den Sachbearbeitern der Apollo die laufenden Versuche durchgesprochen. Von Herrn Ing. Schmiel wurde nochmals bestätigt, dass die Durchführung einer 5 fachen Extraktion mit wässrigem Phenol ohne Schwierigkeiten in der Versuchsapparatur durchgeführt werden konnte. Man kann hier entweder in der Folge arbeiten, dass man ein 80 faches Phenol anwendet und im Verhältnis 1 : 1 arbeitet oder ein 90 faches Phenol benutzt und ein Öl-Phenol-Verhältnis von 1 : 0,8 wählt. Von den im März d.J. abgeprochenen Untersuchungen über die Extraktionsergebnisse der einzelnen Fraktionen lag das Ergebnis der Extraktion der Schmierölfraktion 1 vor. Hier zeigt sich, dass bei der Fraktion 1 eine wesentliche VI-Verbesserung erst bei einem Extraktanteil von 35 % erreicht wird. Es ist daher richtig, wie seinerzeit von uns vorgeschlagen, die Schmierölfraktion 1 unextrahiert in die Mischpolymerisationskomponente einzusetzen.

Von Herrn Dir. Dr. Willig und seinen Mitarbeitern wurde mitgeteilt, dass es möglich sei, die Schmieröle aus Zisterdorfer Rohöl mit Schwefelsäure so zu reinigen, dass die Raffinate keine analytisch nachweisbaren Sulfosäuren mehr enthalten. Es wurde daher vereinbart, dass so schnell als möglich ein derartiges Schwefelsäure-Raffinat in Bezug auf seine Eignung zu Mischpolymerisation untersucht wird. Da bei positivem Ergebnis die Phenolextraktion in Pressburg fortfallen könnte, so würde dann die Phenolextraktionsanlage in Moosbierbaum aufgestellt werden. Hergestellt werden soll ein Öl folgender Zusammensetzung:

Fraktion 2 und 3 werden mit der geringstmöglichen Schwefelsäuremenge etwa 2 % sorgfältig raffiniert und neutralisiert, dann gemischt anfallmässig mit Fraktion 1 und das Gemisch entparaffiniert. Parallel dazu werden Fraktionen 2 und 3 mit Phenol extrahiert, ebenfalls gemischt mit Fraktion 1 und entparaffiniert. Eine 50 kg. Probe muss schnellstens an Dr. Zorn geschickt werden.

Ferner soll aus den Fraktionen 2, 3 und 4 ein Fertigflugschmieröl mit Hilfe der Phenolextraktion hergestellt werden, zunächst labormässig, dann für die motorische Prüfung eine Menge von 60 bis 100 kg. Dieser Versuch ist wichtig für die Planung des Dolceiste-Projektes in Rumänien.

Wieder Summe muss innerhalb eines Jahres, d.h. pro Quartal 15 bis 200 KM und 400 000,- KM, von der Apollo aufgebracht werden. Herr Dir. Dr. Willig teilte mit, dass diese Summe in der gegebenen Zeit von der Apollo nicht aufgebracht werden könnte. Herr Dir. Dr. Willig hatte in seinem Finanzierungsplan mit einem bis ins Jahr 1945 hineinreichenden Termin gerechnet. Entsprechend der Unmöglichkeit der von Herrn Dr. Jern in Rahmen der Erdölverarbeitung vorgeschlagenen Flugschmierölküpe ist die Erstellung der obengenannten Bauvorhaben bei der Apollo bis zum 1.7.1944 noch nicht erforderlich (insfolgedessen muss die finanzielle Förderung des Verwaltungerat vorgezogen werden). Abgesehen davon ist hauptsächlich Bauvorhaben müssen durch die Apollo Raffinerie jährlich noch mindestens 2 Mill. KM aufgebracht werden für kleinere Investierungen.

4) Versuchsarbeiten

Es wurden mit den Sachbearbeitern der Apollo die laufenden Versuche durchgesprochen. Von Herrn Ing. Schmitt wurde nochmals beantragt, dass die Durchführung einer 5 Liter Extraktion mit einem Phenol ohne Schwefelverbindungen in der Versuchsanlage durchgeführt werden könnte. Man kann hier entweder in der Weise arbeiten, dass man ein 80 Liter Phenol anwendet und in Verhältnis 1 : 10 extrahiert oder ein 90 Liter Phenol benutzt und ein Öl-Phenol-Verhältnis von 1 : 0,8 wählt. Von den im März d.J. angesprochenen Untersuchungen über die Extraktionsergebnisse der verschiedenen Fraktionen lag das Ergebnis der Extraktion der Schwefelfraktion I vor. Hier zeigt sich, dass bei der Fraktion I eine wesentliche Öl-Verbesserung erst bei einem Extraktanteil von 36 % erreicht wird. Es ist daher richtig, wie auf der Seite von uns vorgeschlagen, die Schwefelfraktion I unextrahiert in die Mischpolymerisationsanlage einzusetzen.

Von Herrn Dir. Dr. Willig und seinen Mitarbeitern wurde mitgeteilt, dass es möglich sei, die Schwefelöle aus Glastenderfen Handel mit Schwefelkure so zu reinigen, dass die Raffinate keine schwerlöslichen nachweisbaren Sulfuren mehr enthalten. Es wurde daher vereinbart, dass so schnell als möglich ein derartiges Schwefelkure-Raffinat in Bezug auf seine Eignung zu Mischpolymerisation untersucht wird. Da bei positivem Ergebnis die Phenolfraktion in Freesburg fortfallen könnte, so würde dann die Phenolfraktionsanlage in Hoeslerbaum aufgestellt werden. Hergestellt werden soll ein Öl folgender Zusammensetzung:

Fraktion 2 und 3 werden mit der geringstmöglichen Schwefelkonzentration etwa 1 % sorgfältig raffiniert und neutralisiert, dann gemischt anfallmässig mit Fraktion 1 und das Gemisch entparaffiniert. Parallel dazu werden Fraktionen 4 und 5 mit Phenol extrahiert, ebenfalls gemischt mit Fraktion 1 und entparaffiniert. Eine 50 kg-Probe muss schmelzen an Dr. Jern geschickt werden.

Ferner soll aus den Fraktionen 2, 3 und 4 ein fertiglagerefähiges Öl mit Hilfe der Phenolfraktion hergestellt werden, welches überwiegend, dann für die motorische Prüfung eine Menge von 60 bis 100 kg. Dieser Versuch ist wichtig für die Planung des Salolite-Projektes in Hamburg.

221a

Inschliessend wurde eingehend die Arbeitsweise der Edleanu-Entparaffinierung durchgesprochen. Von den Sachbearbeitern der Apollo wurde gesagt, dass hochviskose Öle, wie z. B. Heissdampfzylinderöl, mit Dichloräthan allein nicht entparaffiniert werden können, da schon bei -5° die Lösung dieses Öls sich in zwei Phasen scheidet. Hier ist der Zusatz von Benzol erforderlich. Niedrigviskose Öle, wie z. B. Autocle, mit etwa 6° Viskosität lassen sich mit reinem Dichloräthan ohne Phasentrennung bei -10° entparaffinieren. Ein Zusatz von Methylchlorid, wie es die Edleanu anwendet, halten die Sachbearbeiter der Apollo nicht für erforderlich, solange man die Entparaffinierung nur mit Zentrifugen vornimmt. Ob eine Verwendung des Vainholdechen Göttschen den Zusatz eines zweiten Lösungsmittels zum Dichloräthan erforderlich macht, müssen die jetzt anlaufenden Zintausschleber-Versuche erweisen. Diese Versuche sollen bis Ende August bzw. Anfang September beendet sein.

Es wurde vereinbart, dass im Hinblick auf die Donau-Raffinerie Moosbierbaum das Edleanu-Filter einmal geprüft werden soll. Zu diesem Zwecke wird sich Leuna mit Edleanu in Verbindung setzen. Wenn Edleanu bereit ist, in ihrer Kositzer Versuchsanlage einen Versuch für uns durchzuführen, dann will die Apollo die erforderliche Ölmenge zur Verfügung stellen. Durchgeführt werden soll der Versuch mit einem Öl, das die Zusammensetzung der künftigen Niedrighviskositätskomponente hat, also die Fraktionen 1, 2 und 3, nicht vorraffiniert, anfallend enthält.

5) Polceinte-Projekt.

Eine Durchsprache dieses Projektes, soweit es uns bisher bekannt ist, ergab eine vollständige Übereinstimmung der Ansichten von Dir. Dr. Willig und Dr. Zorr darüber, dass eine Propananlage hierfür nicht zweckmässig sei. Die Propan-Anlage erfordert einmal viel Eisen, da Druckapparaturen notwendig sind, und zum andern voluminöse Bauten wegen der Explosionsgefahren und endlich gelingt es nicht, ein genügend reines Paraffin zu gewinnen. Es muss also die Propanentparaffinierung noch eine Paraffin-Reinigungsapparatur nachgeschaltet werden. Da man ferner beim Propanverfahren die Entparaffinierung im Anschluss an die Isophantierung, also vor der Extraktion, durchführen muss, wird bei der Extraktion der Stickstoffpunkt ungünstig beeinflusst. Er kann nach den Versuchen der Apollo bis zu 10° ansteigen. Es wird daher zweckmässig sein, in Polceinte in der Weise vorzugehen, dass man an die vorhandene Topdistillation eine gute Vakuumdestillation anschliesst, dann die Schweröle destilliert - soweit erforderlich - mit Phenol extrahiert und daran anschliessend Dichloräthan entparaffiniert. Dann kann man diese Entparaffinierung grösser auslegen als die früher vorgesehene, da die Verarbeitung von 100 000 tato Rohöl notwendig ist und kann in dieser Mehrkapazität andere Göttsche, die man vielleicht billiger von anderen Raffinerien aufkaufen kann, mit verarbeiten. Man würde dadurch das sehr wertvolle Reinsparaffin geschäft ausbauen können und würde gleichzeitig die Rohstoffbasis für Fertigfluggasmotorenöl verbreitern.

+) Korrosionsschwierigkeiten

6) Mogabierhaus-Prozess

Hier wurde vereinbart, dass von Uhde so schnell wie möglich zwei Konstrukteure zur AWP geschickt werden, um die Entparaffinierungsanlage der Leuna-Werke zu konstruieren. Ferner soll vom Uhde-Büro so schnell als möglich die Gesamtplanung der Leuna-Werke durchgezeichnet und im Anschluss daran diese Planung eingehend mit Herrn Dir. Dr. Willig und seinen Mitarbeitern besprochen werden, damit alle praktischen Erfahrungen der Apollo hineingearbeitet werden können.

7) Herr Dir. Dr. Willig teilte noch mit, dass kürzlich Herr Dir. Dr. Keller von der BERAG bei ihm gewesen sei, um die Kräfteanlage der Apollo zu besichtigen. Bei dieser Gelegenheit teilte Herr Dir. Dr. Keller mit, dass er in Mitzburg Elektrodenwerke herstellt, indem er seine Präparatplatte aus einer Art Infrarotgatsch (I) und dem Vakuumdestillationsrückstand herstellt.

*Restliche Aufträge...
 Spezialauftrag...
 ...*

- Herrn Dir. Dr. Willig
- Dir. Dr. Kühler
- Dir. Dr. Stiefelmeier
- Dir. Dr. v. Städtgen
- Dir. Dr. Giesen
- Dr. Sackmann
- Dr. Zorn

AWP Bl. 5

AWP Nr. 1

Aktennotiz

Über die Besprechung am 14. - 17. Juli bei der Apollo in Presburg.

Anwesend: Dr. Kading }
 Dr. Sackmann } Leuna
 Dr. Zorn }
 Dir. Dr. Willig } Apollo Presburg
 Dr. Stock }

Gegenstand der Besprechung: Klärung der Frage: Wann kann mit der Herstellung der Mischpolymerisationskomponente bei der Apollo begonnen werden.

Von Herrn Dr. Zorn muß auf Grund der deutschen Flugschmiedeproduktionsversorgung für das Jahr 1944 der 1.4.1944 als Termin für den Beginn der Polymerisationskomponente - Herstellung gefordert werden. Hierfür ist zunächst notwendig, daß die Phenolextraktionsanlage laufen und zwar in einem Umfang, der durch die jetzt vorhandene Entparaffinierung bestimmt wird. Der Ausbau der Entparaffinierung muß dann anschließend so schnell wie möglich erfolgen. Es wurden nun eingehend die Gründe erörtert, die den Beginn der Herstellung der Mischpolymerisationskomponente bestimmen; das sind finanzielle und technische Gründe.

A. Finanzielle Gründe:

Die Gesamtkosten der Extraktion sind folgende:

Lieferung von der Firma Uhde	Ks 9,800,000,-
Die Hälfte davon ist zahlbar in RM, die andere Hälfte in Ks. Der entsprechende Ks-Betrag	Ks 4,000,000,-
Hierzu kommen Montagekosten in Höhe von	" 1,700,000,-
Tankkosten außer RM 25,000,-	" 70,000,-
Kosten für Motore, Ziegel, Bauarbeiten und Kamin	" 2,600,000,-
Unvorhergesehenes	" 1,400,000,-
Summe	Ks 19,870,000,-

Entsprechend der Finanzlage der Apollo sind in Haushaltsplan in

3. Quartal 1943	Ks
4. Quartal 1943	" 1,700,000,-
vorgesehen. Für 1944 verbleiben	" 9,000,000,-

Entsprechend der Finanzlage der Apollo sind im Haushaltsplan in
 3. Quartal 1943
 4. Quartal 1943
 vorgesehen. Für 1944 verbleiben

Es
 2.200.000,—
 7.000.000,—

Für die Erstellung des Kesselhauses sind im 3. und 4. Quartal 1943 jeweils im Haushaltsplan vorgesehen. Für die Erweiterung der Nitroparaffinierung sind bisher noch keinerlei Kosten im Finanzplan enthalten. Es ist jedoch noch nicht wahrscheinlich, daß die für das Kesselhaus vorgesehenen Beträge im 3. und 4. Quartal d.J. voll in Anspruch genommen werden.

Es 4.000.000,—

Die Phenolextraktion ist mit einer Auflage des Reichsministers, entsprechend einer Empfehlung der I.G. Farbenindustrie A.G. nach Pressburg gelegt. Es bestand ursprünglich die Absicht, die Anlage durch die I.G. Farbenindustrie zu finanzieren. Entsprechend den Devisenbestimmungen ist dies nicht möglich gewesen, sodaß die gesamten Investitionen in Höhe von ca. 20 Millionen durch die Apollo erfolgen muß. Die Apollo ist an einen bestimmten Jahresetat in der Slowakei in Krosen gebunden und kann den bei der Länderbank in Berlin liegenden Betrag in RM für die Finanzierung der Neuanlagen zunächst nicht verwenden. Herr Dir. Hula empfiehlt deutscherseits zu verhandeln, den RM-Betrag in Es zu transferieren, mit der Begründung, daß die Phenolextraktion für die Apollo eine reine Leistungslage darstellt, die ihr vom Reich auferlegt worden ist. Weitere Schwierigkeiten entstehen mit dieser Anlage der Apollo dadurch, daß in der Slowakei Neuanlagen für den Vierjahresplan bzw. Rüstungszwecke nicht wie im Reich mit 20 % abgeschrieben werden können, sondern nur normal mit 10 % und die Bauten mit 2 %. Die Apollo hat keinerlei Vorteile durch die schnellere Abschreibung, dagegen den Nachteil für den Fall, daß die Anlage nicht 10 Jahre in Betrieb ist und seitens der I.G. nicht garantiert werden kann, daß die Anlage 10 Jahre lang voll beschäftigt wird.

Leuna - Werke, den 18. September 1941

000225

Aktensatz

Über die Besprechung am 16. und 17.9.1941 bei der Raffinerie "Apollo" in Pressburg

Anwesend: Von Apollo: Direktor Dr. Gilling, Dr. Prokacha
 " I. G. : Dr. Eisenhut, Dr. Kern

Programm I.

Bei Herrn Dr. Kern, Oppau befinden sich s.H. 1,7 t von derjenigen Nebenfraktion, die später zur Herstellung der Verdünnungs-Komponente dienen soll. Diese 1,7 t sind von Herrn Dr. Kern entparaffiniert worden. 1 Fass des entparaffinierten Oles soll Herr Dr. Kern nach Pressburg senden, der dort soll an Hd. von Herrn Dr. Eisenhut nach Ludwigshafen bzw. in 546 geschickt werden. Herr Dr. Kern wird von Herrn Dr. Kern formell mündlich unterrichtet. Herr Dr. Eisenhut wird von diesen Öl 2 Proben von etwa 100 kg mit Phenol extrahieren und zwar, die eine Probe mit 80%igen und die andere mit 100%igen Phenol. Nach der Phenolbehandlung sollen beide Proben mit je 2% Schwefelsäure (96%ige) bei 45°C raffiniert werden. Anschließend folgt dann eine Behandlung mit 3% Terpen A und einem 1/2% gebranntem Kalk bei 77°C. Nach der Bleicherdbehandlung soll die Säurezahl unter 0,01 betragen. Dann wird jede Probe mit der gleichen Menge SS 906 gemischt. Die Mischungen erhalten die Bezeichnungen 975 A und 975 B.

Das hierfür erforderliche SS 906 wird von Herrn Dr. Kern nach Lu 546 geschickt werden, es enthält bereits den notwendigen Inhibitor. Die beiden Mischungen wird Herr Dr. Eisenhut dann zum Technischen Prüfstand, Oppau, schicken. Nach der metrischen Prüfung wird Herr Dr. Eisenhut den Rest von den 1,7 t gemäß dem Ergebnis der metrischen Prüfung raffinieren und das Raffinat nach Leuna s.Hd. von Herrn Dr. Kern Nr. 96b senden.

Programm II.

Herr Dr. Prokacha wird Esterdorfer Öl bis 320°C wasserstillieren. Von dem abdestillierten Gasöl soll ein Fass nach Leuna s.Hd. von Herrn Dr. Kern, Nr. 177 geschickt werden. Von dem über 320°C siedenden Destillationsrückstand wird ein Kesselwagen voll nach Ludwigshafen s.Hd. von Herrn Dr. Eisenhut in 546 so schnell wie möglich geschickt werden. Hier soll der Rückstand mit Terpen entasphaltiert und entarast werden. Das so gereinigte Öl, soll nun zur Hälfte mit Terpen

Konze - Heft, den 16. September 1941

A B S C H L U S S

Über die Begrenzung der M. und 17.9.1941 bei der Luftkur in Spelle
in Freyburg

Erreichte von Spelle: Direktor Dr. Hillig, Dr. Juchacz

Dr. G. v. Dr. Kienast, Dr. Kern.

Zusammenfassung

Bei Herrn Dr. Juchacz, Oppau befinden sich seit 1.7.7 von derjenigen Substanz
Bismut, die später zur Herstellung der Verdünnungs-Substanzen dienen soll.
Diese 1,7 t sind von Herrn Dr. Juchacz abgetrennt worden. 1 Tonne der ab-
getrennten Masse soll nach Herr Dr. Juchacz nach Freyburg senden, der dort soll
er M. von Herrn Dr. Kienast nach Individualität bei in 546 getrennt werden.
Herr Dr. Juchacz wird von Herrn Dr. Kern hinsichtlich abgetrennt.

Herr Dr. Kienast wird von Herrn Dr. Juchacz von einer 100 kg mit einem
Mengen aus einer, die eine Probe mit 500g und die andere mit 1000g (Mengen)
nach der Handhabung sollen beide Mengen mit je 20 Liter Wasser (1000g)
bei 20°C abgetrennt werden. Anschließend folgt eine Behandlung mit 1 t
Wasser A und einem 1/20 getrennten Kalk bei 95°C. Nach der Wasserabgabe
insgesamt die Substanz unter 4,04 beträgt. Dann wird jede Probe mit der gleichen
Menge bei 20°C getrennt. Die Mischungen erhalten die Bezeichnungen

775 A und 775 B

Die Mischungen erhalten die Bezeichnung 775 A und 775 B. Die Mischungen
werden an diesem Punkt der notwendigen Quantität. In beiden Mischungen
wird nach der Handhabung dann von technischer Qualität, 100%, abgetrennt. Nach
der notwendigen Prüfung wird Herr Dr. Kienast bei 1.7.7 t getrennt
den Ergebnissen der notwendigen Prüfung zuzufügen und die Mischungen nach Herrn
Dr. Juchacz von Herrn Dr. Kern in 546 senden.

Zusammenfassung

Herr Dr. Juchacz wird Herr Dr. Kern die M. abgetrennt. Von den ab-
getrennten Mischungen soll ein Teil nach Herrn Dr. Kern in 546, der andere Teil
getrennt werden. Von den über 546 t abgetrennten Mischungen soll ein
Teil nach Herrn Dr. Kern in 546, der andere Teil getrennt werden. Hier soll der
Bestand mit einem 1/20 getrennt werden und abgetrennt werden. Die Mischungen
soll nach Herrn Dr. Kern in 546, der andere Teil getrennt werden.

von Herrn Dr. Kiseuhut entparaffiniert und zur anderen Hälfte von Herrn Dr. Lerner
mit Äthylchlorid entparaffiniert werden. Dann werden beide Produkte nach
Lohn Nr. 24 von Herrn Dr. Lorn Nr. 16a gesandt wo die weitere Verarbeitung für
die Mischpolymerisation durchgeführt werden soll.

- ✓ Herr Dr. Dr. Willig
- " Dr. Fenchel
- " Dr. Kiseuhut
- " Dr. Werner
- " Dr. Metzger
- " Dr. Hofmann
- " Dr. Lorn
- " Dr. Glaser.

AMMONIAKWERK MERSEBURG

LEUNAWERKE (AG) Merseburg
 Bückeburg Abteilung

006227

An den Beauftragten für den Vierjahresplan, Generalbevollmächtigter für Sonderfragen der chemischen Erzeugung

Berlin 19.8.41
 Saarlandtrasse 178

Hr. Ing. Dr.-Ing. Sch...
 5703/41 8 17.8.41

Stickstoffteilungs... 17.8.41

Verdünnungskomponente Freesburg

Unter Bezugnahme auf Ihr obiges Schreiben teilen wir Ihnen nach Absprache mit der Geschäftsleitung unserer Raffinerie, welche in Freesburg folgendes mitteilt:

Baustufe 1:

Unter der Voraussetzung, daß für Freesburg die Rohöl-Lieferungen von 10.000 t auf weitere 5 Jahre aufrechterhalten werden, ist es möglich, dort jährlich 5.000 t der gemischter Verdünnungskomponente aus der Schmierölproduktion zu erzeugen. Die hierfür erforderlichen Rohstoffe sind in der Beiliegenden Preisliste erklärt angeführt.

Über die Art der Finanzierung werden wir Ihnen Mitteilung geben, wenn die Verhandlungen mit dem RM hinsichtlich eines abzustimmenden Investitionsplanes abgeschlossen sind. Von der Art des Liefervertrages wird es abhängen, inwieweit sich die Finanzierung erledigen soll.

Baustufe 2:

Unter der Voraussetzung, daß die Auslastung der Raffinerie von 10.000 auf 10.000 t Jato erhöht wird, wird es möglich sein, in Freesburg weitere 10.000 t in Verdünnungskomponente herzustellen. In diesem Falle ist zur Erreichung der Produktion zu erweitern, was einen Kapitalaufwand von ca. 100 Millionen erfordert. Die hierfür erforderlichen Rohstoffe sind in der Beiliegenden Preisliste erklärt angeführt. Die Rohstoffe können sowohl durch Lieferung von Lieferant als auch durch eigene Produktion beschaffen werden.

Für die Finanzierung der Baustufe 2 gelten die gleichen Grundsätze wie für die Baustufe 1.

Arbeitsgang der Verarbeitung von Zistersdorfer Rohöl

I Bisheriger Arbeitsgang:

a) Atmosphärische Destillation:

- bis 170° Benzin 3%
- 170-395° Gasöl 55%
- über 395° Dest.-Rückstand 60%

Krackanlage

b) Krackung nach dem Dubbe - Verfahren:

- Benzin 40%
- Gasöl 21%
- Eoke 16% Elektrodenherstellung J.G. Griesheim
- Gase 17% Reizung der Dubbe-Anlage

II Zukünftiger Arbeitsgang: Kapazität 40 - 60000 Jato.

- Destillation: Benzin 3%
- Petroleum 11%
- Gasöl I 26%
- " II 9%
- Schmieröl I 15%
- Schmieröl II 17%
- Schmieröl III 5%
- Schmieröl IV 3%
- Asphalt 10%

Die Schmieröle I-IV sollen nach dem Äthylschwefel-Verfahren entparaffiniert und dann mit Hilfe von Opianol auf ein Autoöl (Schwefel-Schwefelöl) eingestellt werden. Das Schmieröl IV soll auf ein Heizölsäurefällungsöl verarbeitet werden. Dieses Produkt kann für Benzin in Frage.

Die Schmieröle I-III würden dann die Basis für die Flugschmieröl-Verdünnungskomponente sein. Sie würden nach der Entparaffinierung mit Phenol extrahiert werden müssen.

Arbeitsgang der Verarbeitung von Zisterdorfer Rohöl:

- I Risheriger Arbeitsgang:
- a) Atmosphärische Destillation: 000228
- bis 170° Benzin 3%
- 170-395° Gasöl 35%
- über 395 Dest.-Rückstand 60%
- Krackenlage
- b) Krackung nach dem Dubbe - Verfahren:
- Benzin 40%
- Gasöl 21%
- Koks 10% Elektrodenherstellung J.G. Griesheim
- Gase 17% Heizung der Dubbe-Anlage
- II Zukünftiger Arbeitsgang: Kapazität 40 - 80000 t/ato:
- Destillation: Benzin 3%
- Petroleum 11%
- Gasöl I 26%
- " II 9%
- Schmieröl I 15%
- Schmieröl II 17%
- Schmieröl III 5%
- Schmieröl IV 3%
- Asphalt 10%

Die Schmieröle I-IV sollen nach dem Äthylsulfid-Verfahren entparaffiniert und dann mit Hilfe von Oppanol auf ein Autoöl (Zehnmachts-Einheitsöl) eingestellt werden. Das Schmieröl IV soll auf ein Heißdampfzylinderöl verarbeitet werden. Dieses Produkt käme für Luma in Frage.

Die Schmieröle I-III würden dann die Basis für die Flugschmieröl-Verdünnungskomponente sein. Sie würden nach der Entparaffinierung mit Phenol extrahiert werden müssen.

Verarbeitung von Zisterdorfer Rohöl

000229

- 1.) 12.000 t/ato Schmieröle aus 40.000 t/ato Rohölen, hiervon 6.000 t/ato Schmieröle zur Selektivbehandlung.

Rohölpreis RM 11.50
und 2 jährige
Amortisation der
Extraktionsanlage

	Bei einem Rohölpreis von RM 11.50	von RM 20.--	
1a) Rohölkosten, frei Pressburg	11.50	20.--	
b) Vorraffination u. Nachraffination	5.20	5.20	
c) Entparaffinierung	3.67	3.67	
d) W-Destillation	3.34	3.34	
e) Labor - Anteil	-0.85	-0.85	
f) Nebenspesen (Fanklager, Verladg, usw.)	1.44	1.44	
	26.--	34.50	
g) Differenz zwischen Herstellungskosten und Verkaufspreis	22.--	15.50	
Erlös (ohne Selektiv-Behandlg.)	48.--	48.--	48.--
h) Selektiv-Behandlung bei 80% Ausbeute	20.80	20.80	30.--
	68.80	68.80	78.--

1b) Kosten wie vor, Pos. a - g	48.--	48.--	48.--
Selektiv-Behandlung bei 60% Ausbeute			
RM 1.000.000.-- : 3.600 t/ato	27.50	27.50	40.--
	75.50	75.50	88.--

2.) 24.000 t/ato Schmieröl aus 80.000 t/ato Rohölen, hiervon 12.000 t/ato Schmieröle zur Selektiv-Behandlung.			
2a) Kosten wie vor, Pos. a - g	48.--	48.--	48.--
Selektiv-Behandlung bei 80% Ausbeute			
RM 1.000.000.-- : 9.600 t/ato	10.40	10.40	16.--
	58.40	58.40	64.--

000129

Ergebnisse von Selektionsarbeiten

1.) 12.000 jato Schmieröle aus 40.000 jato Behälern, hiervon
 6.000 jato Schmieröle zur Selektivbehandlung.

1a)	Bei einem Rohölpreis von 11,50		Rohölpreis 12 11,50 und 5 jährige Anfertigung der Extraktionsanlage	
	von 11,50	von 12		
1a) Sublimieren, frei Pressung	11,50	20,--		
1a) Vakuumfiltration u. Nachfiltration	5,20	5,20		
1a) Vakuumfiltration	5,67	5,67		
1a) Vakuumfiltration	5,34	5,34		
1a) Lager - Abfall	-0,85	-0,85		
1a) Transportkosten (Verladung, Verladung, usw.)	1,44	1,44		
	26,--	34,50		
1b) Differenz zwischen Herstellungskosten und Verkaufspris	22,--	15,50		
1b) Erlös (ohne Selektiv-Behandlg.)	48,--	48,--	48,--	
1c) Selektiv-Behandlung bei 80% Ausbeute	20,80	20,80	50,--	
	68,80	69,30	78,--	

2.) 24.000 jato Schmieröle aus 80.000 jato Behälern, hiervon
 12.000 jato Schmieröle zur Selektivbehandlung.

2a) Sublimieren, frei Pressung	11,50	20,--		
2a) Vakuumfiltration u. Nachfiltration	5,20	5,20		
2a) Vakuumfiltration	5,67	5,67		
2a) Vakuumfiltration	5,34	5,34		
2a) Lager - Abfall	-0,85	-0,85		
2a) Transportkosten (Verladung, Verladung, usw.)	1,44	1,44		
	26,--	34,50		
2b) Differenz zwischen Herstellungskosten und Verkaufspris	22,--	15,50		
2b) Erlös (ohne Selektiv-Behandlg.)	48,--	48,--	48,--	
2c) Selektiv-Behandlung bei 80% Ausbeute	20,80	20,80	50,--	
	68,80	69,30	78,--	

2b)

Kosten wie vor, Pos. a - g	48.--	48.--	48.--
Selektiv - Behandlung bei 60 % Ausbeute RM 1,000,000.- : 7.200 Jato	13.90	13.90	20.--
	61.90	61.90	68.--

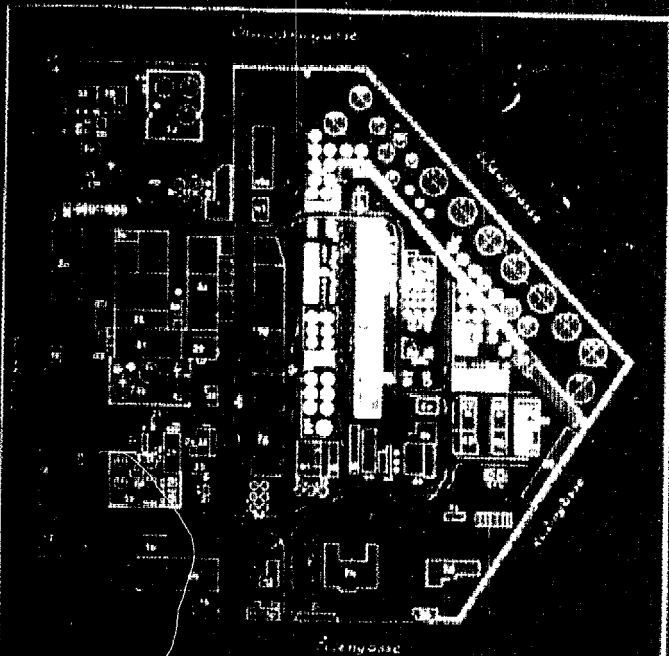
3.) Wie unter 2.), jedoch 18.000 Jato zur Selektiv - Behandlung

3a)

Kosten wie vor, Pos. a - g	48.--	48.--	48.--
Selektiv - Behandlung bei 80 % Ausbeute RM 1,000,000.- : 14,000 Jato	7.--	7.--	10.--
	55.--	55.--	58.--

3b)

Kosten wie vor, Pos. a - g	48.--	48.--	48.--
Selektiv - Behandlung bei 60 % Ausbeute RM 1,000,000.- : 10.000 Jato	9.25	9.25	13.25
	57.25	57.25	61.25



-  *In der Fertigstellung begriffene Zinkraffanlage*
-  *Erweiterung der Anlage*

Pbg 410

Herrn Hermann
L e n n e

B e n n e, den 30. Januar 1943

000232

Sehr geehrter Herr Dr. Willig!

Unter Bezugnahme auf unser heutiges Telefongespräch möchte ich Sie um die Beantwortung der folgenden Fragen bitten.

- 1.) In welchen Mengen werden die einzelnen Schmieröle I, II, III und IV für die Herstellung der Verdünnungskomponente benötigt.
- 2.) In welchen Mengen werden die gleichen Schmierölfractionen für die Herstellung eines Fertigflugmotoren-Öles mit 3 K⁹⁹ und einem V.I. von 95 benötigt.
- 3.) Kann das Schmieröl I auch ohne Schwefelsäure-Raffination und ohne Phenol-Extraktion entparaffiniert werden. Wenn dieses möglich ist, dann braucht man für die Mischöl-Polymerisation nur die Schmieröle II und III vor der Entparaffinierung zu extrahieren.
- 4.) Kann man die Verdünnungs-Komponente auch so herstellen, dass man Schmieröl I mit Schwefelsäure raffiniert und nicht extrahiert und Schmieröl II und III vor der Entparaffinierung nicht mit Schwefelsäure behandelt, sondern gut extrahiert und dann entparaffiniert und nun mit Hilfe von Schmieröl I auf die für die Verdünnungs-Komponente erforderliche Viskosität einstellt. Das wäre eine Arbeitsweise analog dem Brockhausplan.
- 5.) Kann man die 13% Destillations-Rückstand noch weiter reduzieren. Der Brockhausplan hat weniger asphaltischen Anfall.
- 6.) Bitte ich um die Energieangabe für die Verarbeitung von 100, 200 und 50000 Tonnen Rohöl. Bei diesen Angaben bitte ich noch anzugeben wiev. Wasserverbrauch wieviel Rückkühlwasser eingesetzt werden kann.

Die Energieangaben benötige ich bis zum Dienstag den 2.2.1943 abends, die Beantwortung der übrigen Fragen hätte ich gerne bis zum 16.2.1943. In der Hoffnung, dass Ihnen das möglich sein wird, verbleibe ich mit dem besten Dank für Ihre Bemühungen.

Ihr
sehr ergebener

APOLLO MINERALÖL-RAFFINERIE A. G.

PRESSBURG

POSTANSCHRIFT: Drahtwerk, Apollo Raffinerie, Pressburg

Herrn Dr. Hermann
L e n n e

B e n n e

Die Zeichnung ist Nachdruck von...

Alle Zeichnungen...

Die Zeichnung...

Alle Zeichnungen in doppelter Ausfertigung erbeten.

POLLO MINERALÖL RAFFINERIE A. G. PRESSBURG

000001

- 20° unter 0° C.

Route, 214

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

Alte V.I. von...

APOLLO

C

C

C

C

POLLO MINERALÖL RAFFINERIE A G. PRESSBURG

Das Mineralöl wird durch die Raffinerie
aufbereitet und in verschiedenen
Sorten für den Verkehr
aufbereitet. Die Raffinerie
besitzt eine große Anzahl
von Maschinen und Anlagen
für die Verarbeitung des
Rohöls. Die Raffinerie
besitzt auch eine große
Anzahl von Lagerbehältern
für das Mineralöl.
Die Raffinerie ist
eine der größten
Raffinerien in
Österreich.

Die Raffinerie ist eine der größten Raffinerien in Österreich. Sie verarbeitet das Mineralöl in verschiedenen Sorten für den Verkehr. Die Raffinerie besitzt eine große Anzahl von Maschinen und Anlagen für die Verarbeitung des Rohöls. Die Raffinerie besitzt auch eine große Anzahl von Lagerbehältern für das Mineralöl. Die Raffinerie ist eine der größten Raffinerien in Österreich.

Leuna-Werke, den 27. Juli 1943

FRAGENKATALOG
Über
Die Planung der Phenolextraktion Moosbierbaum.

000236

Adressen:

Vom Ude-Büro Leuna: Ober-Ing. H u t t e r
Dipl.-Ing. B r i g l
Vom Ude-Büro Dortmund: Dipl.-Ing. S c h r ö d e r
Vom Ammoniakwerk: Dr. M e i s e r

Herr Dipl.-Ing. Brigl wollte Daten erfahren über die Steig- bzw. Fallgeschwindigkeiten des Raffinates bzw. des Extraktes im Extraktionsturm, um dessen Auslegung bei veränderten Betriebsbedingungen überprüfen zu können. Zahlen liegen jedoch darüber nicht vor.

Nach amerikanischen Literaturangaben wird die Kolonne so ausgelegt, dass 30 EPD (Barrels pro day)/1 Quadratfuß eingesetzt werden. Wie sich diese Zahlen, die bei Raffinatausbeuten bei 60 - 80% gelten, bei 9% und bei anderen Ölen ändern, ist unbekannt. Man kann daher wenig rechnen.

Die Preßburger - Anlage ist ausgelegt für 20.000 Tons Einsatz + 10% Überlast = 22.000 Tons Rohöl. Extrahiert wird mit 200 Vol.-% Phenol mit 8 - 10% Wasser-einspritzung auf Phenol bezogen. Es sollen maximal 40% Extrakt entnommen werden. Das von Ude aufgestellte Mengenschema ist nicht auf genauen Versuchen aufgebaut, sondern auf verschiedenen Annahmen, z.B. die, daß in der Raffinatsphase 1% Phenol enthalten sind. Ein Mengenschema für 9% Raffinatausbeute kann von Ude mangels Unterlagen nicht aufgestellt werden. Vor allem bleibt der Phenolgehalt im Raffinat unbekannt, von dem die Auslegung der Raffinat-Destillation abhängig ist. Nach einer informierenden Aussprache mit Herrn Dipl.-Ing. Reitsenstein am 27. 7. 1943 dürfte jedoch die Raffinat-Destillation, von geringen Änderungen abgesehen, ausreichend sein.

Das Prinzip der Mischpumpen an der Kolonne ist umstritten. In Preßburg ist die Rückführung des Pumpengemisches 1 - 1,5 m über der Entnahmestelle vorgesehen, was vom Standpunkt des einzustellenden Gleichgewichtes falsch ist. Für Moosbierbaum muss Rückführung in derselben Höhe vorgesehen werden, außerdem die Anbringung einer Reihe von Probestutzen. Die dafür vorgesehene Kolonne als Soufreville muss entsprechend geändert werden.

Das Prinzip, das einzusetzende Öl in die Extraktechicht einzuführen, geht auf amerikanische Patente zurück und ist in Lützkendorf nicht angewandt. Während daher in Lützkendorf die Phasengrenze sehr tief gehalten ist, liegt sie in Preßburg sehr hoch.

Die Lützkendorfer-Anlage arbeitet mit Siebböden, über die der Extrakt sich quer zur Längsrichtung des Turmes bewegt, während das Raffinat durch die Sieblöcher und den darüber liegenden Extrakt perlt.

Die Freßburger-Anlage arbeitet als Raschigringturm mit Verteilervorböden, die mit Kaminen angedüstet sind und so arbeiten sollen, daß der Extrakt durch die Sieblöcher und das darunter aufgestaute Raffinat tropft, während das Raffinat durch die Kamme nach oben strömt. Ob dieses Prinzip gut funktioniert, sollte zweckmäßiger Weise mit Herrn Ober-Ing. Keinke durchgesprochen werden, da praktische Erfahrungen darüber nicht vorliegen.

In Ludwigshafen wird zur Zeit eine Versuchskolonne von Plant errichtet zur Durchführung von Leistungsversuchen. Die Freßburger-Anlage enthält somit eine Reihe von Neuerungen, die praktisch noch nicht erprobt sind und ist für einen anderen Betriebsfall als den für Moosbierbaum vorgesehenen ausgelegt.

Es wäre daher nicht richtig, sie ohne genaue Überprüfung der Einzelheiten zu übernehmen. Vielmehr sollte Herr Dr. Eisenhut, Ludwigshafen, hier mit seinen Erfahrungen eingeschaltet werden.

J. Meyer

Herrn	
Dr. <u>Eisenhut</u>	Dr. O b e r
Dr. Sackmann	D. I. B r i e g l
Dr. Metzger	

Jan 11 1943

An die
Apelle Mineralöl-Raffinerie A.-G.
zu Händen Herrn Dir. Dr. Willig

F r e ß b u r g
(Gulstgasse 3)

Dr. Mr./HR. 30. 7. 1943

Sehr geehrter Herr Dr. Willig!

Für die Planungsarbeiten an der Phenolextraktionsanlage Moosbierbaum, die wir ja in konstruktiver Hinsicht der Freßburger Anlage nachbilden wollen, fehlen uns noch einige Unterlagen chemischer Natur. Ich wäre Ihnen sehr dankbar, wenn Sie mir diese, soweit sie aus Ihren dortigen Versuchen und Erfahrungen hervorgehen, Übermitteln könnten.

Ihre Anlage ist ausgelegt für die Extraktion von Öl mit 200 Vol.-% Phenol und Einspritzung von 5 - 10% Wasser auf Phenol bezogen, wobei 40% des eingesetzten Öles als Extrakt abgenommen werden sollen. Das aus der Extraktionskolonne Kopfprodukt abgehende Gemisch enthält 15% Phenol neben dem Raffinat. Diese Daten sind entnommen aus dem Fließschema Ph P 1022 von der Firma Uhde, Dortmund.

Für die Verarbeitung des Öles auf Mischpolymerisations-Komponente in derselben Apparatur gelten nun aber andere Bedingungen und Verhältnisse, die in Moosbierbaum und auch bei Ihnen auftreten werden. Ich nehme daraus an, daß Sie auf Grund Ihrer Versuche auch für diesen Betriebsfall ein Fließschema aufgestellt haben und wäre Ihnen sehr dankbar, wenn Sie mir dies Übermitteln könnten.

Vor allem würden mich folgende Punkte interessieren:

- 1.) Wird auch bei 5% Extraktentnahme die Extraktionskolonne mit trockenem Phenol beaufschlagt und wird das nötige Wasser im Sumpf der Säule eingespritzt? Oder wird gleich 80%iges bzw. 90%iges Phenol zur Extraktion verwendet?
- 2.) Bei Verwendung von trockenem Phenol und bei 5% Extraktentnahme ist damit zu rechnen, daß das Raffinat infolge seines höheren Gehaltes an Aromaten auch eine höhere Löslichkeit für Phenol aufweist, als in dem Fall, wenn 40% Extrakt entnommen werden. Es könnte also der Phenolgehalt des aus der Kolonne abgehenden Kopfproduktes erheblich über 15% steigen, was für die Auslegung der Raffinat-Destillation von Bedeutung wäre.
- 3.) Wie hoch muss man den Phenolgehalt des Raffinats ansetzen für den Fall, daß die Extraktion nicht mit trockenem sondern mit 80 oder 90%igen Phenol direkt vorgenommen wird. Wäre es möglich, einen höheren Phenolgehalt des Raffinats, der bei der Arbeitsweise nach Punkt 2 auftritt und evtl. die Destillation belastet, dadurch zu begegnen, daß man dem Eingangsphenol geringe Mengen Wasser zusetzt.

Bei der Anlage Moosbierbaum wären wir in der Lage, durch veränderte Auslegung und Konstruktion von Einzelteilen, uns den veränderten Betriebsbedingungen anzupassen. Ich möchte Sie daher bitten, uns Ihre Erfahrungen baldmöglichst mitzuteilen und danke Ihnen im voraus bestens für Ihre Bemühungen.

Mit besten Grüßen

J. Meyer

Jan 11 1943

17% steigen, was für die Auslegung der Raffinat-destillation von Bedeutung wäre.

3.) Wie hoch muss man den Phenolgehalt des Raffinats ansetzen für den Fall, daß die Extraktion nicht mit trockenem sondern mit 80 oder 90%igen Phenol direkt vorgenommen wird. Wäre es möglich, einen höheren Phenolgehalt des Raffinats, der bei der Arbeitsweise nach Punkt 2 auftritt und evtl. die Destillation belastet, dadurch zu begegnen, daß man dem Eingangsphenol geringe Mengen Wasser zusetzt.

Bei der Anlage Moosbierhaus wären wir in der Lage, durch veränderte Auslegung und Konstruktion von Einzelteilen, uns den veränderten Betriebsbedingungen anzupassen. Ich möchte Sie daher bitten, uns Ihre Erfahrungen baldmöglichst mitzuteilen und danke Ihnen im voraus bestens für Ihre Bemühungen.

Mit besten Grüßen

Gerhard Zorn

Abschrift / H.H.

000239

APOLLO MINERALÖL + RAFFINERIE A.G.
PRESEBURG

An
Ammoniakwerk Merseburg G.m.b.H.
Organische Abt. z.H.v. Herrn Dr. Metzger
L e v e r k u s e

Dr. H. W. 10. August 1943

Betr.: Herstellung von Mischpolymerisationskomponente.

Für die Verarbeitung von Zistersdorfer Schmieröldestillat auf Mischpolymerisationskomponente gelten selbstverständlich andere Gesichtspunkte als bei der ursprünglich geplanten Herstellung von Verdünnungsöl oder Wehraachtwinteröl. An der für die Apollo bestellten Apparatur läßt sich z.Zt. nichts mehr ändern. Vor allen Dingen bezüglich der Destillation des Raffinat-Phenolgemisches.

Zu Ihren einzelnen Fragen möchte ich Ihnen folgendes mitteilen:

Zu Frage 1.) Die 5%ige Extraktentnahme erfolgt am besten mit einem Gemisch von 60 Teilen Phenol und 30 Teilen Wasser oder ein Gemisch von 100 Teilen Öl mit 30 Teilen trockenem Phenol.

Zu Frage 2.) Nach unseren Versuchen kann man damit rechnen, daß bei einer 5%igen Extraktentnahme das Phenol - Raffinatgemisch aus 90 Teilen Raffinat und 10 Teilen Phenol besteht; bei Anwendung von verdünntem Phenol. Bei Verwendung von reinem Phenol wird der Phenol-Anteil bis auf ca. 20 % ansteigen. Damit wäre auch die dritte Frage beantwortet.

Betr.: Extraraffinierungsversuche.

Es ist uns bekannt, daß nicht nur die Deutsche Gesellschaft in Dillberg, sondern auch die Edeleanu Gesellschaft Nitrylchlorid dem Nichteck-Ethan zusetzt. Wir begrüßen Ihren Vorschlag, uns 2 Pfd Nitrylchlorid zuzusenden, möchten Sie jedoch bitten, kein Nitrylchlorid zu versenden. Allerdings müßte diese Sendung im Laufe der nächsten 2 Wochen erfolgen.

Für Ihre Versuche werden wir Ihnen in der nächsten Zeit je 100 Liter Zistersdorfer Schmieröldestillat 1, 2 und 3, sowie 200 Liter 1, 2 und 3

ferner 100 Liter eines beschriebenen Schmieröl 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13, 14, 15, 16, 17, 18, 19, 20, 21, 22, 23, 24, 25, 26, 27, 28, 29, 30, 31, 32, 33, 34, 35, 36, 37, 38, 39, 40, 41, 42, 43, 44, 45, 46, 47, 48, 49, 50, 51, 52, 53, 54, 55, 56, 57, 58, 59, 60, 61, 62, 63, 64, 65, 66, 67, 68, 69, 70, 71, 72, 73, 74, 75, 76, 77, 78, 79, 80, 81, 82, 83, 84, 85, 86, 87, 88, 89, 90, 91, 92, 93, 94, 95, 96, 97, 98, 99, 100

Mährisch-Osterau, den 18.9.1943.

Aktenschrift

Über die am 13. - 16. September bei der Apollo in Pressburg
geführten Besprechungen.

Gleich zu Anfang der Besprechungen unterrichtete ich Herrn Dr. W i l l i g über die uns von Herrn Dr. Z o r n sowie Herrn Dr. S a e k m a n n gestellte Forderung, alles daranzusetzen, den Fertigstellungstermin der Phenolextraktionsanlage vom 1.3.1944 noch zu verkürzen. Herr Dr. W i l l i g entgegnete mir, daß es aus finanziellen Gründen nicht im Interesse der Apollo läge, einen früheren Termin als den 1.4.1944 zu erzielen. Er verwies mich auf einen Besprechungsbericht für die Kommissionssitzung vom 15.9.43, in dem als erster Anfahrtermin der 1.4.1944 angegeben wurde.

Ich habe mehrmals darauf hingewiesen, daß das Material fast vollständig auf der Baustelle vorhanden sei und es in der heutigen Zeit kaum zu verantworten sei, nicht sofort mit der Montage zu beginnen. Aus nachfolgenden Gründen ist ein sofortiger Montagebeginn nicht zu erzielen:

1. Mangel an Arbeitskräften. Die B.K.M. hat eine Gruppe von 5 Monteuren in Pressburg zur Stelle, jedoch braucht Dr. S t o c k diese Leute für dringende andere Arbeiten, angeblich bis zum 1.10.43.
2. Die benötigten Hilfsarbeiter kann die Apollo nicht vor dem 1.10. stellen.
3. Der leitende Monteur für das Ziehen der Kolonnen hat bis heute noch keinen gültigen Paß.
4. Die Montagemaschinen sind noch nicht von Brünn abgegangen.

Ich habe darum gefordert, daß wenigstens die Montage der kleinen Apparate, wie Wärmeaustauscher, Pumpen und Motoren sofort in Angriff genommen würden. Dies wurde von der Apollo veranlaßt. Auch könnten schon viele Leitungen mit Heissmantel versehen werden; dazu jedoch fehlen die Facharbeiter.

Für die Durchführung der gesamten Montage stehen laut Angabe von B.K.M. und Apollo an Personal 15 Monteure und 20 - 25 Hilfsarbeiter zur Verfügung. Es bestünde nicht die geringste Aussicht,

diese Zahlen zu erhöhen. Wenn auch die B.K.M. glaubt, mit diesem Personal die gesamte Montage, also Behälter- und Rohrleitungs-
montage, in 3 1/2 Monaten durchführen zu können, so vertrat ich die
Ansicht, daß wir mit Rücksicht auf die kommenden Wintermonate froh
sein könnten, die Montage bis zum 1.3.44 zu beenden.

Da die Passfrage der Brünnener-Monteurs den Beginn der Montage bestimmt,
hat ich Herrn Oberingenieur S e h o b , um Angabe der Personalien,
damit unter Umständen von uns eingegriffen und die Angelegenheit be-
schleunigt werden kann.

Mit Herrn Dr. W i t t e wurde vereinbart, daß die Montage der Maß-
instrumente am 15.12.1943 in Angriff genommen würde. Oppau stellt
einen Monteur und evtl. einen Elektriker, während Apollo 6 Monteurs
zur Verfügung stellt. Unter der Voraussetzung, daß die Arbeit nor-
mal durchgeführt werden kann, benötigt die Betriebskontrolle 2 1/2
Monate. Die Firma Schlar & Ottens wird für die Lieferung der Maß-
apparaturen ausgeschaltet.

Die Montage der Ofenbindung geht gut weiter und wird Ende kommender
Woche beendet sein. Die Entscheidung, ob die fertige Arbeit abgenom-
men werden soll, überlassen wir dem Feuerungsbau Leuna.

Die Ausmauerung des Raffinatofens muß unterbrochen werden, da sämt-
liche Brennersteine fehlen. Diese Steine fehlen auch für den Extrakt-
ofen.

Für die Durchführung der Dachabdeckung des Extraktofens fehlen sämt-
liche Angaben. Angaben über die Anordnung der Thermostaten wie auch
darjenigen der optischen Pyrometer fehlen, da bei der Apollo keine
Konstruktionszeichnungen der Ofenbindung vorhanden sind.

Die bei der "festbühnischen" annullierten Hängedeckensteine wurden
von dieser Firma trotzdem geliefert, sodass nach Anlieferung der
gleichen Steine von Meisen die Hängedecke doppelt vorhanden wäre.
Es muß geprüft, ob der Auftrag Meisen noch stichtert werden kann und ob
Leuna diese Steine dann übernehmen kann.

Herr Willax von der Fa. Isolierunion Wien wies daraufhin, daß für
unseren Auftrag Nr. 0072 sämtliche Zeichnungen der zu isolierenden

Öfeneleitungen fehlen. Wir müssen Leuna veranlassen, dass der Isolierung diese Zeichnungen schnellstens zugestellt werden. Die Kalt- und Warmwasserleitungen erhalten keine Isolierung, dahingegen werden die Kondensatleitungen isoliert.

Der gesamte Kontingentsbedarf der Isolierung beträgt:
Klebe Nr. 21 : 12 to,
Klebe Nr. 19 : 7 to,
Substrat : 5,5 to.

Mit der Apelle wurde vereinbart, das Herr Koch am 1. Oktober in Pressburg erscheint.

Die Kosten für Herrn Koch und evtl. eine Schreibkraft trägt laut Entscheidung von Herrn Dr. Willig die Apelle.

gez.: Schreder.

Verteiler:

- Herr U h d e ,
- Dir. Dr. Köhler,
- Dr. Jora
- Dr. Schumann
- D. I. Neumann
- D. I. Schreder
- Ing. Schürmann
- Koch

Akte.

TITLE PAGE

5. Production of cold-resistant steam-cylinder oil for the German railroad.

Frans Nos. 244 - 249a

5

I. G. FARBENINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT, Abt. Oele, BERLIN NW 7

Ammoniakwerk Merseburg G.m.b.H.,
Organische Abteilung,
Leuna Werke.

Akten
Dr. Zorn

000244

-R

K/HB.

2. September 1941.

Heissdampfzylinderöle ab Pressburg.

Wir beziehen uns auf die vor kurzem mit Herrn Dr. Zorn gehabte Unterredung wegen der Beschaffung einer grösseren Menge Heissdampfzylinderöl ab Pressburg.

In Abwesenheit des Herrn Dir. Dr. Willig erhalten wir heute von Herrn Dr. Prosscha aus Pressburg folgende Ausführungen:

" Wir kommen zurück auf Ihre Anfrage betreffend Lieferung grösserer Mengen Heissdampfzylinderöle für Herrn Dr. Zorn. Leider ist es uns nicht möglich, das gewünschte grössere Quantum liefern zu können, da wir die Scheelsorte, aus der wir seinerzeit das Heissdampfzylinderöl hergestellt haben, aus unserem Produktions-Prozess aus bestimmten Gründen ausschalten mussten.

In Übrigen bemerken wir, dass wir anlässlich des letzten Besuches von Herrn Dr. Zorn, bei welcher Gelegenheit allgemein über die Heissdampfzylinderöl-Frage gesprochen wurde, darauf hingewiesen haben, dass in unserem Betriebe s.Zt. nur kleinere Mengen Heissdampfzylinderöle anfallen und allfällige überlassene Heissdampfzylinderölmengen ausschliesslich für kleinere Versuche dienen können. Der Zeitpunkt, wo es uns möglich sein wird, die Herstellung von Heissdampfzylinderölen in grösseren Mengen zu betreiben, ist s.Zt. noch nicht genau feststellbar.

Wir bitten Sie demnach Herrn Dr. Zorn in diesem Sinne zu unterrichten."

Wir werden im Übrigen die Angelegenheit mit Herrn Dr. Willig, der jetzt vom Urlaub zurückgekehrt sein dürfte, besprechen.

Abteilung C.F.I.B.

Gen. Krüstel.

-4 SEP. 1941 6836

Bermann E r n
L e u n a
Carl-Neub-Strasse 15

L e u n a , den 15. März 1943

000245

Geheim!

1. Dies ist ein Dokumentations- und
2. Übertragung des Inhalts, der für
3. Aufzeichnung und Weiterleitung des
Kopierens oder publizieren verboten

Sehr geehrter Herr Dr. Willig!

Mit diesem Schreiben sende ich Ihnen zwei Aktennotizen über unsere Besprechungen vom 9.-11. d.Mts.. Ferner erhalten Sie beiliegend drei schematische Darstellungen über Verarbeitungsmöglichkeiten des Ostmark-Kohlöles. Zu den darin wiedergegebenen Überlegungen bin ich auf der Rückreise gekommen, als ich über die HD-Ölherzeugung nachdachte. Sie haben dieses Produkt ja jetzt hergestellt aus den Sch-Fraktionen III und IV. Wenn man in dieser Weise arbeitet, geht die Fraktion III für die Erzeugung von Wehrmacht-Autoöl bzw. Fl-Verdünnungskomponente verloren.

Ich möchte Ihnen im Vorschlag I die Frage zur experimentellen Prüfung vorlegen, ob die Raffination der HD-Ölfraktion IV nicht auch ohne Verwendung von Fraktion III möglich ist. Ich könnte mir denken, daß für die H_2SO_4 -Raffination und die anschließende Entparaffinierung auch eine Verdünnung mit Gasöl II ausreichend ist. Sollte sich dieses ermöglichen lassen, so könnten neben 21 000 Jato Mischpolymerisationskomponente (Mipoko) noch etwa 8 000 Jato Autoöl bzw. Fl-Verdünnungskomponente erzeugt werden. Diese beiden werden ja im Falle des Winter-Autoöles identisch, wenn nur auf einer Polhöhe von 1,80 - 1,89 gearbeitet wird. Ich möchte Sie bitten, dieses Autoöl-Schema labormäßig überprüfen zu lassen.

Der Vorschlag II sieht die Verarbeitung der HD-Öl-Fraktion IV auf Fertig-Flugmotoröl vor neben der Erzeugung von 21 000 Jato Mipoko (siehe Aktennotiz).

Auch der Vorschlag III, der die gesamten Fraktionen I bis III auf Mipoko-Verarbeitung vorsieht, ist in der angegebenen Menge nur realisierbar, wenn die HD-Öl-Herstellung durch Verdünnung mit Gasöl möglich ist. Statt Gasöl könnte man eventuell Fraktion I nehmen, allerdings ginge dann diese Menge der Fraktion I, da sie mit H_2SO_4 behandelt wird, für die Mipoko-Herstellung verloren. Um das Mischungsverhältnis I : II : III bei der Mipoko nicht zu stören, wäre es dann besser, man könnte statt Fr. I, eine Mischung I + II + III zum Verdünnen für IV benutzen.

Man zur Entparaffinierungsfrage: Um Ihnen bei der Realisierung der von Ihnen vorgeschlagenen Apparatur für die Stufen A und B zu helfen, mache ich Ihnen den folgenden Vorschlag: Sie schicken mir die fertigen Kerkelatzzeichnungen und wir übernehmen in unseren Werkstätten die Herstellung. Sollten Sie damit einverstanden sein,

es wäre es am besten, wenn Herr Dr. Stock die Werkstattzeichnungen selbst her-
brächte, damit er unseren Herrn L.I. Mayer spezielle Unterweisungen geben kann.
Ich glaube, daß wir auf diese Weise am schnellsten zum Ziele gelangen.

Indem ich Ihnen noch einmal für die freundliche Aufnahme, die Sie Herrn Dr. Erding
und mir bereitet haben danke, verbleibe ich mit freundlichen Grüßen und

Heil Hitler

Ihr

1. Anlagen

Gehelmt
1. Diese Urkunde ist ausschließlich für den
2. Empfänger und ausschließlich auf den
3. Inhalt dieser Urkunde beschränkt.
4. Jegliche Weitergabe ist untersagt.

000247

Abteilung für
Wirtschaftlichkeitsprüfung
Dr. Kd./Dr. B./Ms.

Launa-Werke, den 15.12.1943
Aktennotiz Nr. 2367
Exemplar Nr. 1/1

Aktennotiz

Betr.: Kältebeständige Heissdampfzylinderöle.

Vor ca. einem Jahr gab Herr Reichsverkehrsminister Dr. Dorpdauler
in einer Besprechung mit Prof. Krauch und Dr. Zorn die Wünsche der
Reichsbahn in Bezug auf kältebeständige Öle bekannt. Dieser ersten
orientierenden Besprechung folgte eine laufende Fühlungnahme
zwischen der Reichsbahn (Ministerialdir. Lindemeyer und Reichsbahn-
Dir. Berg) und uns (Dr. Zorn, AWP). Als Ergebnis dieser Besprechungen
ergab sich, dass die Reichsbahn vor allen Dingen kältebeständige
Achsensöle und Heissdampfzylinderöle benötigt. Die Achsensölfrage
konnte durch die Synthese inzwischen gelöst werden. Der Heissdampf-
zylinderöl-Bedarf konnte noch nicht völlig befriedigt werden.
Vorgesehen ist bei einem Bedarf von 400 t die Lieferung von
200 t Heissdampfzylinderöl aus der Schmieröl-Anlage Pöhlitz.
Weitere 50 t werden durch eine neu errichtete Syntheseanlage in
Ludwigshafen (Hochdruckversuche) geliefert.

Als weiterer Lieferant von kältebeständigem Heissdampfzylinderöl
kame die Erdölindustrie in Betracht. Auf die zu sie gerichtete
Frage hat diese es jedoch eindeutig abgelehnt, ein bei -10° stecken-
des Heissdampfzylinderöl herzustellen. Wir setzten uns daher mit
der Apollo-Raffinerie Pressburg in Verbindung und baten Herrn
Dr. Willig, entsprechende Versuche durchzuführen. Im Laufe der ver-
gangenen Monate ist es dann Herrn Dr. Willig nach mancherlei Bemü-
hen gelungen, ein Heissdampfzylinderöl herzustellen, das einen Schmelz-
punkt von -13° besitzt. Es weist ferner einen über 300° liegenden
Plasmakpunkt und eine Viskosität von 7,5*3 bei 99° auf. Von diesem
Produkt könnte die Apollo zurzeit etwa 120 t herstellen.

Von Herrn Dr. Willig erfahren wir, dass von der Lonsuhl für dieses
Produkt ein Gestehpreis von etwa RM 41,50 errechnet werden soll,
woraus sich dann ein Verkaufspreis nach ISO von etwa RM 50,- bis
RM 55,- * kg ergeben würde. Es erschien uns notwendig zu prüfen,
ob wir mit einem derartig niedrigen Preis im Augenblick an die
Reichsbahn herantreten können, da die Spende zwischen der Verkehrs-
preis von RM 220,- * kg für Gas-Ludwigshafener Syntheseprodukt und
dem Pressburger Naturprodukt so gross sein würde, dass - auf längere
Zeit gesehen - die Syntheseanlage in Ludwigshafen nicht mehr mit
Beabsichtigung rechnen könnte. Hierdurch wäre die Amortisation der
mit einem Aufwand von einer halben Million errichteten Anlage in
Frage gestellt. Man muss ferner berücksichtigen, dass die Herstellung
eines so kältebeständigen mineralischen Heissdampfzylinderöles
erstmalig ist und wir also in der gesamten deutschen Erdölindustrie
mit diesem Produkt konkurrenzlos dastehen.

... 22,- * kg ergeben würde. Es wünschenswert, dies zu prüfen, ob wir mit einem derartig niedrigen Preis in Ausnahmefällen an die Reichsbahn herantreten können, da die Spanne zwischen dem Verkaufspreis von RM 220,- * kg für das in Frage kommende Syntheprodukt und dem Pressburger Naturprodukt so groß sein würde, dass - auf längere Zeit gesehen - die Syntheschmelze im Ludwigshafen nicht erst mit Beaufichtigung rechnen könnte. Hierdurch wäre die Anfertigung der mit einem Aufwand von einer halben Million errichteten Anlage in Frage gestellt. Man muss ferner berücksichtigen, dass die Herstellung eines so kaltebeständigen mineralischen Heissdampfzylinderöls erstmalig ist und wir also in der gesamten deutschen Erdölindustrie mit diesem Produkt konkurrenzlos dastehen.

24/9

Die Lage wird für Pressburg dadurch kompliziert, dass das RLM den Wunsch hat, alle Anlagen, welche Verdünnungskomponenten herstellen, auch unschaltbar auf die Herstellung von Fertigflugmotorenöl zu gestalten. Wenn diese Forderung an die Apollo gestellt wird, kann diese kein Heissdampfzylinderöl erzeugen, da die hierfür notwendige Schmierölfraktion dann in das Fertigflugmotorenöl hineinwären würde.

Zusammenfassend ergibt sich, dass ein Verkauf von Heissdampfzylinderöl ohne weiteres nicht möglich ist, sondern einer sorgfältigen Prüfung und Durchrechnung bedarf. Wir setzten uns daraufhin sofort mit der Donauöl in Verbindung und baten Herrn Conzen, von irgendwelchen Verkaufsverhandlungen für dieses Produkt zunächst abzusehen und in einer ungeduldeten Besprechung in Leuna mit uns diese Frage zu beraten. Eine diesbezügliche Besprechung wurde für die Woche vom 22. bis 27.3.1943 vereinbart.

Grundsätzlich ist noch folgendes zu bemerken: Bei der Produktion der im Bau befindlichen Schmierölsynthes-Anlagen ist es von vornherein für zweckmässig gehalten worden, sowohl die technische Planung als auch die Preis- und Vertragsverhandlungen zentral durch Leuna vornehmen zu lassen. Dieses einheitliche Vorgehen hat sich bisher bestens bewährt. Ähnlich ist auch auf anderen Gebieten von Schmierölveredelungsprodukten vorgegangen worden (Acheenöl, synthetische Heissdampfzylinderöle (Lu), Esteröle usw.). Es dürfte daher zweckmässig sein, dass auch die Donauöl bei allen Fragen, soweit sie hochwertige Schmierstoffe betreffen, sich vor der Einleitung von Verkaufs- und ähnlichen Besprechungen mit Leuna abstimmt, um alle Erfahrungen, insbesondere mit Behörden und Fernschichtstellen der neuen Produkte zugute kommen zu lassen. Dies würde auch von der neuen Regelung innerhalb der I.G., die für die Behandlung aller Schmierstoff-Fragen auf Veranlassung von Herrn Dr. Bützfisch erfolgt, entsprechen. Es wäre damit jederzeit ein einheitliches Vorgehen aller Stellen innerhalb der I.G. zu gewährleisten. Schmierstoff-Fragen gewährleistet.

Dir. Dr. Bützfisch
Dr. Zorn
AWF Mo
AWF Bin
Akte Schmierstoffkommission

Geheim

000248

Abteilung für Wirtschaftlichkeitsprüfung
Dr. Kh./Dr. Z./Ms.

Leuna Werke, den 15. III. 1943
Aktennotiz Nr. 2566
Exemplar Nr. 1

Aktennotiz

Über den Besuch der Herren Dr. Käding und Dr. Zorn bei der Apollo Raffinerie in der Zeit vom 9. bis 11. März 1943.

Herr Dr. Willig berichtete über seine Versuche, ein kaltebeständiges Heissdampfzylinderöl herzustellen (s. gesonderte Aktennotiz). Im Anschluss daran wurde eingehend die Frage der Herstellung einer Mischpolymerisationskomponente erörtert. Diese Komponente kann hergestellt werden aus den Schmierölen I, II und III und zwar in der Weise, dass die Fraktion I nur entparaffiniert wird, sie darf nicht mit Schwefelsäure behandelt sein. Die Fraktionen II und III werden gemeinsam mit Phenol zu 5 - 7 % extrahiert und anschliessend zusammen mit der Fraktion I entparaffiniert. Wenn man den gesamten Anfall der 3 Fraktionen in dieser Weise verarbeiten würde, so ergäbe das auf der Basis von 100 000 t Brunnenbauer Schmieröl 33 000 t Mischpolymerisationskomponente. Für die Durchführung der Mischpolymerisation in Sokkopau und Moosbierbaum wären max. 22 000 t Mischpolymerisationskomponente erforderlich. Mithin verblieben von dem erzeugbaren 33 000 t noch 11 000 t der Schmieröle I, II und III. 4 000 t IV für die Herstellung von Wehraachtsautoöl oder Flugverdünnungskomponente oder Fertigflugmotorenöl bzw. Heissdampfzylinderöl aus Schmieröl IV. Nach einer vorläufigen überschlägigen Schätzung könnte es möglich sein, etwa 8 000 t Mischpolymerisationskomponente oder 6 - 7 000 t Mischpolymerisationskomponente oder etwa 8 - 10 000 t Fertigflugmotorenöl herzustellen. Im letzteren Falle kann jedoch gleichzeitig kein Heissdampfzylinderöl gemacht werden, welches in einer Menge von etwa 2 000 t anfallen würde. Es wurde Akt Herr Dr. Willig und seinen Mitarbeitern vereinbart, dass diese Schätzungen durch eingehende Versuche sichergestellt werden sollen. Hierbei sind folgende Einzelaufgaben zu lösen:

- 1.) Wehrachtsautoöl
Es ist zu prüfen, in welchen Verhältnissen die Fraktionen I, II und III miteinander gemischt werden müssen, um die Wehrachtsautoölebedingungen viskositätsmässig zu erfüllen. Ferner ist zu prüfen, ob alle drei Fraktionen mit Phenol extrahiert werden müssen, wie stark sie extrahiert werden müssen, oder ob ein Teil nur mit Schwefelsäure raffiniert zu werden braucht. Das Ziel sollte sein, die Raffination so zu führen, dass eine Fallstickzahl von 1,69 erreicht wird.
- 2.) Flugverdünnungskomponente
Hierfür sind die gleichen Aufgaben zu lösen, wie bei Wehrachtsautoöl, den Zusammenhang zwischen den Ausbeuten und VI-Gehalten 85-95 zu ermitteln. Zu diesem Zweck sollen grundlegende Laboratoriumsversuche durchgeführt werden, in der Weise, dass alle einzelnen Fraktionen I - IV zwischen 5, 10, 20 und 30 % mit Phenol extrahiert und dann alle gleichmässig auf einen Stockpunkt von

248 G

etwa -10° entparaffiniert werden. Die so erhaltenen Fraktionen sind in ihren analytischen Daten stark miteinander verträglich.

3.) Fertig-Flugmotoröl:

Hier ist zu klären, in welchem Verhältnis die Fraktionen I, II, III und IV miteinander gemischt und wie hoch sie extrahiert werden müssen, damit folgende Eigenschaften erreicht werden:

Viskosität bei 99°	300
VI	15%
Stoßpunkt	15%
Flammpunkt	über 210°
Konradson-Test	unter 2,7

Phenolextraktion:

Die 5%ige Extraktion zur Herstellung von Mischpolymerisationsmonomere wurde in der Weise vorgenommen, dass ein Gemisch der Fraktionen I, II und III anfallmassig gemischt, mit 110 g 80%igen Phenol bei 60° extrahiert wurde. Dabei wurden erhalten:

- ein Raffinatphenolgemisch bestehend aus
84,5 Teilen Kohlenwasserstoffen
und 15,5 " 80%igen Phenol,
- ein Extraktgemisch bestehend aus
4,7 Teilen Kohlenwasserstoffen
und 95,7 " 80%igen Phenol.

Daraus wurde ein Raffinat mit den folgenden Eigenschaften gewonnen:

Dichte bei 15°	0,890
Viskosität bei 50°	6,59 cP
" " 99°	1,76 cP
VI	7%
Polyhöhe	2,17
Säurezahl	0,05

Das zugehörige ursprüngliche Öl hatte die folgenden Eigenschaften:

Dichte bei 15°	0,890
Viskosität bei 50°	6,59
" " 99°	1,76
VI	7%
Polyhöhe	2,17

Die Extraktmenge betrug 5,7 % des ursprünglichen Öls. Der Extrakt hatte eine Dichte bei 15° von 1,051 und war so viskos, dass die Viskosität noch nicht bestimmbar war.

000219

Es wurde abgesprochen, dass die Apollo nach Leuna 200 kg einer Mischung schickt, die aus der Fraktion I, nur entparaffiniert, und den Fraktionen II und III, 5 %ig extrahiert und dann entparaffiniert besteht. Keine der Fraktionen darf mit Schwefelsäure und mit Bleicherde behandelt sein. Die fertige Mischung soll die einzelnen Fraktionen in der Menge enthalten, wie sie reinerfraktionell anfallen, nämlich 60 : 25 : 15.

Ferner teilte Herr Dr. Stock mit, dass mit der Montage der Extraktion erst am 1.10.1943 begonnen werden kann. Die Dauer der Montage wird etwa 6 Monate betragen, sodass der Betriebsbeginn um der 1.1.44 sein wird. Wichtig ist für den Betriebsbeginn, dass das Kesselhaus der Apollo bald eine Eisenzuteilung erhält. Die diesbezügliche Baureifeerklärung ist dem RWA am 19.2.1943 zugeleitet worden. Der Eisenbedarf beträgt 1 000 t Maschineneisen und 150 t Bauisen. Der Anfahrtstermin der Phenolextraktion erst im April 1944 sein wird. Kann zur Not in den Sommermonaten der erforderliche Dampf von der Apollo noch beschafft werden, aber im darauffolgenden Winter 1944/45 wird die Anlage nicht betrieben werden können, wenn bis dahin das Kesselhaus nicht betriebsfertig ist. Zur Baureifeerklärung ist zu sagen, dass das Projekt Kesselhaus Pressburg bis zum Januar 1944 auf Exportnummer 1107 und die entsprechenden Bestellungen hierauf erfolgt sind. Da seit 1.1.1943 auf Ausfuhr-Nummern kein Eisenrohr erteilt wird, war es notwendig, eine entsprechende Baureifeerklärung an den G.B. Chemie zur Erstellung des Bauvorhabens einzureichen.

Entparaffinierungsfragen:

Ringehend wurde der jetzige Stand des Dichloräthylen-Entparaffinierungs-Verfahrens besprochen. Die Apollo-Anlage läuft qualitativ- und leistungsmäßig zur vollen Zufriedenheit. Am besten bewährt hat sich die Kaltlaufzentrifuge in der A-Stufe, da diese ein Öl liefert, bei dem der Stockpunkt gleich der Kühltemperatur ist. Bei der Watalanienzentrifuge liegt der Stockpunkt stets einige Grade höher als die Kühltemperatur. Herr Dr. Willig empfahl uns im Hinblick auf das Moosbierbaum-Projekt, falls dieses realisiert wird, die in Schweden noch laufende Bestellung von 19 Zentrifugen als Kaltlaufzentrifugen für Moosbierbaum zu fordern. Ferner empfahl Herr Dr. Willig für diesen Fall, dass die Anfertigung der Konstruktionszeichnungen für die Entparaffinierungsanlage Moosbierbaum in Pressburg gemacht werde, damit alle bei der Apollo gewonnenen Erfahrungen für Moosbierbaum richtig eingesetzt werden können. Hierfür wäre es dann erforderlich, dass Leuna 1-2 Techniker für einige Wochen nach Pressburg schickt.

Ferner gab uns Herr Dr. Willig Gelegenheit, Einblick zu nehmen in ein Destillationsangebot der Brünn-Königsfelder Maschinenfabrik, das dieses im Oktober 1942 für die Apollo ausgearbeitet und angeboten hat. Bei diesem Projekt handelt es sich um eine kombinierte atmosphärische und Vakuumdestillationsanlage, die so beweglich ausgestaltet ist, dass man sowohl ganz niedrig siedendes ungarisches Rohöl wie auch hochsiedendes Zisterdorfer Rohöl in einer Gesamtmenge von 200 000 t bis in jedem beliebigen Verhältnis durchsetzen kann. Das komplette Angebot wurde uns leihweise zur eingehenden Durchsicht überlassen.

249 a

- 4 -

Redevensa Destillationsanlage.

Wir geben Herrn Dr. Willig Kenntnis von dem Sachverhalt, dass die
Lehrer Herren Dr. Hoffmann und Dr. Mayer über die Abwasserreinigung
Destillation der Redevensa Kolonne in Antwerpen. Herr Dr. Willig
interessierte sich sehr für dieses Projekt. In dem Maße, wie er
not erscheint, diese Apparatur bei der Arbeit aufzustellen, um
in ihr die Verarbeitung der ungarischen Abfälle vorzunehmen. Herr
Dr. Willig wird diese Frage mit Herrn Dr. Hoffmann besprechen.

gez. Zorn

Herrn Dr. Willig
Dr. Zorn
BY HIEBUNT
AWF No.
AWF Bin

TITLE PAGE

6. Report on the Ferris Bandfilter of the Edelmann
Comp. in Rositz.

Frame Nos. 260 - 283

APOLLO MINERALÖL-RAFFINERIE A. G. PRESSBURG

POSTANSCHRIFT
Pressburg, Cselegasse 1

DRUCKWORT
Apollo-Druckerei

TELEGRAMM
APOLLO

TELEFON
1000-1000

POSTLEISTUNG
Postamt No. 1

000250

Herrn

Dr. Zorn
Ammoniakwerk Mersburg-Glaboc, C. S.

Leuna/Kreis Merseburg.

Ihr Zerkon

Ihre Hochachtung

Alle Schriftstücke in doppelter Ausfertigung arbeiten

Sehr geehrter Herr Doktor!

Da Sie beabsichtigen, mit unserem Filtrationsapparat für einen Teil der
den Torres-Kauffilter in Mersburg zu ersetzen, können wir Ihnen
ber wenn Sie es erwirken könnten, eine kleine Probe des neuen
Versuch dort auszuweisen, indem Sie sich für die Filtration
in der Schieferöl-Pressung an der Filtration anwenden, was die
wert, wenn er diese Art von Filter durch andere ersetzt.

Gleichzeitig fragen wir Sie, ob Sie die Möglichkeit haben, den
Ing. Hartmann die benötigten Werke herzustellen, damit er die
oben genannten Betrieb nachrichtig machen kann, was die
vorteilhaft, wenn er in diesem Bereich die besten
tern Arbeit.

Wir möchten Sie bitten, uns die notwendigen Informationen
geben.

Mit den besten Grüßen

J. Kopp

Leuna-Werke, den 2. September 1943

Besuchsbericht. (Entwurf)

Besichtigung des Edleuau-Bandzellenfilters bei der DEA
in Rositz am 1. 9. 1943.

Anwesend: Herren

Ober-Ing. H o p p e	Edleuau
Dir. Dr. H a n k e	Rositz
Dr. K e h l e r	
Dr. Z o r n	
Dr. S a c k m a n n	Aschblakwerk Merseburg
Dr. M e t z g e r	

Zweck des Besuches war die Besichtigung^{des} bei der DEA in Rositz in Betrieb befindlichen Bandzellenfilters der Edleuau-Gesellschaft und Aussprache über die Betriebsbedingungen und seine Leistungsfähigkeit im Hinblick auf eine evtl. Verwendung in der Donau-Raffinerie Neesbierbaum.

Allgemeine Arbeitsweise:

In Rositz gelangt zur Verarbeitung ein Schmelzeerddestillat, das auf Dieselöl, Tafelparaffin und Weichparaffin verarbeitet wird und zwar in der Weise, daß das Destillat erst durch SO_2 -Extraktion (Entfernung der Kerosine) auf ein paraffinreiches Zwischen-Destillat von ca. 40% Paraffingehalt angereichert wird. Dieses wird mit 300 Vol.-% reinem Dichlormethan vermischt, in Kratzkühlern auf +5 bis +10° gekühlt, wobei das Hartparaffin auskristallisiert, das mit Hilfe^{des} Bandzellenfilters (BE-Filter) abfiltriert und durch ^{Nach}Waschen mit weiteren 300 Vol.-% DI gereinigt wird; dabei wird ein 99%iges Paraffin (nach Helde, Acetonmethode) gewonnen. Das Urfiltrat wird weiter auf -20° gekühlt und das ausfallende Weichparaffin über ein Trommelfilter abgetrennt. Das Waschfiltrat aus dem BE-Filter wird zu neuem Einsatz verwendet. Das so gewonnene Weichparaffin ist ca. 80%ig; es werden auch keine höheren Forderungen daran gestellt, was die Verwendung der billigeren Trommelfilter rechtfertigt und die Verwendung der BE-Filter wegen der unter diesen Bedingungen geringeren Filtrationsgeschwindigkeit zurücktreten läßt. Trommelfilter jeder Bauart haben den Nachteil, daß keine richtige Auswaschung möglich ist. Bei rascher Drehung der Trommel wird bei normaler Waschberieselung zu wenig Waschmittel durchgesaugt, bei stärkerer Berieselung wird der Filterkuchen abgespült. Bei langsamerer Trommeldehnung wird der ans Filter angesaugte Kuchen zu dick und läßt sich schlecht waschen.

Irwigenswert ist daher auch folgende Arbeitsweise: Bei höherer Temperatur, ca. 0° , wird das Hartparaffin über das SZ-Filter abgetrennt, während das Weichparaffin bei nachfolgender tieferer Temperatur über Zentrifugen abgetrennt wird. Herr Dr. Zorn teilte dazu mit, daß die paraffinoxydierende Industrie z.B. das Weichparaffin vor dem Hartparaffin bevorzugt.

In einzelnen wurde uns folgen des mitgeteilt:

Als Kälteüberträger in den Kratzkühlern dient in Rositz flüssiges SO_2 , wegen der dort dafür günstigen Betriebsbedingungen, vorzuziehen ist aber wegen der günstigeren Wärme-Eigenschaften und der Korrosionsfreiheit flüssiges Ammoniak, wogegen bei Sole auch mit Korrosionen gerechnet werden muss und die doppelte Wärmeübertragung einen doppelten Temperaturverlust zur Folge hat.

Das Bandsellenfilter, das in Rositz als Versuchsfilter seit 2 Jahren läuft, wird, wie schon erwähnt, zur Entparaffinierung von Schweligerdestillaten verwendet und bei Temperaturen von ca. $+5^{\circ}$ eingesetzt. Es besteht aus einem endlosen Band von 36 Filterkästen 32×120 cm von je $0,38 \text{ m}^2$ Filterfläche, die aneinanderliegend sich waagrecht fortbewegen, bis zur Umkehrung. Sie sind mit einem Gewebe aus Papierstoff bespannt, das eine Lebensdauer von 6 Monaten hat. Die Abläufe der Kästen gleiten mit einem Gleitschuh über eine Gleitschiene, die die dem Steurkopf eines Trommelfilters entsprechenden Funktionen ausübt.

Die Beaufschlagung mit dem Lösungsmittel-Paraffin-Gemisch geschieht kontinuierlich beim Vorbeilaufen des Kastens bis zu einer Höhe von ca. 40 - 50 mm innerhalb 20 Sekunden; die Flüssigkeit läuft zuerst frei ab, dann unter 200 mm Unterdruck. Das auf einen bestimmten Trocknungsgrad abgesaugte Paraffin wird durch feine Berieselung mit Lösungsmittel unter Absaugen gewaschen, was insgesamt 5x durchgeführt wird. Dabei darf vor allen bei den ersten Waschungen nur so wenig Lösungsmittel angewandt werden, daß keines über den Kuchen stehen bleibt und Öl aus dem Kuchen aufnehmen kann, wodurch die nachfolgende Waschung durch das ölhaltig gewordene Lösungsmittel beeinträchtigt würde. Insgesamt werden 300 Vol.-% ~~des~~ ^{frisch} eingesetztes Öl zur Waschung benutzt, die als Waschfiltrat beim Ansetzen des Öles eingesetzt werden. Nach endgültigen schärferen Trocknungsstufen wird an der Umkehrstelle des Sellenbandes nach unten der Kuchen durch geringen Luftdruck 0,02 atH, abgehoben und in eine Wanne abgeworfen. Das Paraffin enthält rund 300 Vol.-% Lösungsmittel.

Von der gesamten Filterfläche von 12 m^2 (aus $0,38 \text{ m}^2 \times 36$ Filter ergeben sich $13,7 \text{ m}^2$) sind $5,5 \text{ m}^2$ nutzbar. 36 Kästen zu 20 Sek. Füllzeit ergibt einen 5maligen Umlauf je Stunde. Die Durchsatzleistung beträgt 180 kg ^{pet} Tensol-Destillat je m^2 und Stunde. Das Filter setzt nach der Rechnung within 24 t je Tag durch

was mit der Angabe von Ober-Ing. Hoppe übereinstimmt.

Auch chemische Erdöldestillate von 7 - 8°Q/50 sind durchgesetzt worden bei -20°. Dafür war der Zusatz von Methylchlorid aus Dichloräthan erforderlich um oberhalb der Temperatur der Phasentrennung zu bleiben. Es gelang durch diesen Filter ein Durchsatz von 80 kg Öl je Stunde bei einer Verdünnung von 1 : 4 mit Lösungsmittel.

Der Flächenbedarf des beschriebenen Filters ist 2,20 x 10 m. In Eszenhain wurden 2.2. Filter in Betrieb genommen mit Filterplatten von 1,80 x 32, während weitere Filter mit 3,60 x 32 gebaut werden, die einen Flächenbedarf von 4,20 x 10 m (1) haben. Diese müssten bei der dreifachen Filterfläche 80 kg x 16,5 m² = 1,5 t 1,5 m²/Std. Erdöl Destillat durchsetzen können. Moosbierbrenn würde bei 4,6 t/Std. Durchsatz 4 solche Filter benötigen.

Die aus den Filtern angesaugte Luft wird in den Filterkasten zurückgeführt, der mit einem ölgefüllten Gasometer in Verbindung steht.

Die Destillation wird in Rücksicht zur Vermeidung von Korrosionen, über 150° spaltet Dichloräthan bei Gegenwart von Wasser HCl ab) ohne Wasserdampf betrieben, in 4 Stufen, deren erste unter Druck und deren 3. unter 0,5 mm Hg gefahren wird, während die letzten Spuren in der 4. Stufe bei 150° und 0,5 mm Hg entfernt werden. Methylchlorid neigt weniger zu Spaltungen und Korrosionen.

Die Lösungsmittelverluste betragen 5 kg je Tonne eingestrichenes Öl.

Als technische Einzelheiten ist bemerkenswert die Entwicklung einer von der Stopfbuchse völlig dichten unter Druck arbeitenden Kreiselpumpe für SO₂ mit Metallschleifring in Zusammenarbeit mit Jäger und die Entwicklung einer Kolbenpumpe, die den mit einer Bohnecke zugebrachten Paraffingatsch fördert (Odessa).

Um die hochsiedenden Öle mit der Stauflscheibe einwandfrei messen zu können, wird in die Meßleitungen durch eine Bohneinspritzpumpe Dieselöl eingespritzt.

Dr. Kerren

Dr. Sackmann

Dr. Kern

Dr. Pohl

Dr. Metzger

TITLE PAGE

7. Patent application on a process of dewaxing in two stages.

Frame Nos. 254 - 258

D'schlag nebst Anlage an
Herrn Dr. Zorn, Leuna.

24. 11. 43

Apollo Mineralöl-Raffinerie

000254

Pressburg

Gulegasse 3

Dr. Wg. we 18. 10. 43.

Patentabt. 2e/HB

23. November 1943.

Neuanmeldung No. 543.

Zu Ihrem Schreiben vom 18. Oktober ds. J. verweisen wir zunächst auf das A.P. 2 194 968, das wir inzwischen noch aufgefunden haben. Wir standen zunächst unter dem Eindruck, dass die Angaben dieser Patentschrift dem Verfahren nach Ihrer Neuanmeldungsentwurf ausserordentlich nahekommen, sodass demgegenüber wohl kaum noch etwas Patentfähiges vorliegt.

Inzwischen hatten wir am 12. ds. Mts. eine Besprechung mit Herrn Dr. Zorn, bei der die Rede auch auf die bei Ihnen durchgeführten Arbeiten kam, die der Neuanmeldung 543 zu Grunde liegen. Herr Dr. Zorn erläuterte dabei, dass es bei Ihrem Verfahren darauf ankommt, dass zunächst mittels einer Filtervorrichtung bei tiefen Temperaturen das gesamte Hart- und Weichparaffin gemeinsam abgeschieden wird, und dass der Filterkuchen, ehe er weiter zerlegt wird, durch Waschen mit Lösungsmitteln praktisch von allen Ölbestandteilen befreit wird. Erst dann wird die Masse durch Erwärmen auf solche Temperaturen, bei denen zwar die Weichparaffinanteile unter Mitwirkung des noch in der Masse enthaltenen Lösungsmittels flüssig sind, das Hartparaffin aber noch fest ist, zerlegt, und zwar ist diese Stufe nicht auf die Anwendung von Zentrifugen beschränkt, vielmehr kann man auch hier mit Filtervorrichtungen arbeiten oder die Trennung durch Absitzenlassen bewirken. Wichtig ist also, dass das zunächst abgetrennte Gemisch von Hart- und Weichparaffin praktisch ölfrei gewaschen wird, ehe es weiter zerlegt wird. Nur auf diese Weise erreicht man die von Ihnen angegebenen Vorteile, dass man nämlich einerseits ein Öl, das praktisch alle Öligen Bestandteile des Ausgangsgutes enthält und daher einen guten Viskositätsindex hat, und andererseits ein ölfreies Hartparaffin erhält, das für die verschiedensten Weiterverarbeitungen, insbesondere auch für die Oxydation zu Fettsäuren geeignet ist. Eine derartige Arbeitsweise ist aus der oben erwähnten amerikanischen Patentschrift 2 194 968 nicht zu entnehmen und erscheint uns daher noch patentfähig.

254a

Ex. II. 12

Unter Berücksichtigung des Vorstehenden
schlagen wir vor, die Anmeldung etwa laut Anlage abzu-
fassen. Wir bitten Sie um baldmöglichste Prüfung und Rück-
gabe des Entwurfs, sowie um Stellungnahme zu der Frage,
ob die Anmeldung geheimgehalten werden muss. Entsprechend
der früheren Vereinbarung werden wir die Anmeldung zu-
nächst in Deutschland auf den Namen der I.O. einreichen.

Einen Durchschlag des Anmeldeentwurfs
senden wir gleichzeitig an Herrn Dr. Eorn, damit auch
dieser dazu Stellung nehmen kann.

Heil Hitler!

I.O. FARBENINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT

1934

ganzlich

[The following text is extremely faint and largely illegible due to poor scan quality. It appears to be a list of items or a detailed report, possibly containing names and dates. Some words like "Anlage" and "I.O." are faintly visible.]

Schmierölwerk 344

000255

Verfahren zur Entparaffinierung von Ölen.

Bei der Entparaffinierung von paraffinhaltigen Kohlenwasserstoffölen, z.B. von Braunkohlenteerölen und insbesondere von Schmierölfractionen oder -rückständen, wie sie beispielsweise bei der Aufarbeitung von Erdölen oder von durch Druckhydrierung von Kohlen, Säuren, Mineralölen und dgl. gewonnenen Erzeugnissen erhalten werden, verfährt man vielfach so, dass man das Öl in einem geeigneten Lösungsmittel gelöst auf tiefe Temperaturen von z.B. -20° abkühlt. Hierbei scheidet sich das Paraffin in mehr oder minder gut kristallisierter Form aus und kann durch Absitzenlassen oder durch Filtereinrichtungen beliebiger Art oder Zentrifugen vom Öl abgetrennt werden. Wenn hierbei das Paraffin in ölhaltigen Zustand als sogenannter Paraffingatsch gewonnen wird, ist es für viele Zwecke, beispielsweise für die Oxydation zu Fettäuren, wenig geeignet. Andererseits besitzen gerade die dem Paraffin anhaftenden Ölantelle besonders gute Viskositätseigenschaften, sodass es erwünscht ist, sie in das entparaffinierte Öl zu bringen, um diesem einen möglichst guten Viskositätsindex zu verleihen. Daher ist eine möglichst scharfe Trennung zwischen den öligen Bestandteilen und dem Paraffin anzustreben. Diese ist jedoch bei der üblichen Entparaffinierung nicht ohne weiteres zu erreichen, da die wertvollsten Schmierölantelle des Paraffin fest anhaften. Sie werden daher meist zusammen mit dem Paraffin weiter verarbeitet, z.B. durch Krackung oder Hydrierung, und gehen daher für die Erzeugung hochwertigen Schmieröls verloren, sodass dessen Eigenschaften nicht so günstig sind, wie sie unter Berücksichtigung der Zusammensetzung des Ausgangsöls sein könnten.

255a

Eine weitere Schwierigkeit bei der Entparaffinierung ergibt sich dadurch, dass paraffinhaltige Öle das Paraffin in wechselnden Mengen enthalten, und dass diese Paraffine überdies nicht einheitlich sind. Aus den meisten paraffinhaltigen Ölen können bei einer bestimmten Entparaffinierungstemperatur vorwiegend leicht filtrierbare Hartparaffine abgeschieden werden, die durch geringes Nachwaschen mit Lösungsmitteln in ein praktisch ölfreies Rohparaffin übergeführt werden können. Bei weiterer Abkühlung der von Hartparaffinen befreiten Mischung von Öl und Lösungsmittel scheiden sich dann sogenannte Weichparaffine ab, die gewisse Ölmenge sehr fest gebunden enthalten und daher nur schwer von diesen befreit werden können. Hierbei ergibt sich eine Schwierigkeit auch dadurch, dass zwar das Hartparaffin von Öl in den üblichen Trennvorrichtungen, z.B. durch Absitzenlassen oder besser in Filtervorrichtungen höherer Art oder in Zentrifugen, abgetrennt werden kann, während das Weichparaffin die Filtervorrichtungen leicht verstopft und auch in Zentrifugen nur schlecht abgetrennt werden kann, da es in diesen keinen haltbaren Kónus von Weichparaffin bildet, insbesondere wenn die im Öl enthaltene Menge Weichparaffin nur verhältnismässig gering ist.

Trotz dieser Schwierigkeiten hat man die Entparaffinierung von Ölen bisher meist in zwei Stufen vorgenommen, wobei in der ersten Stufe das Hartparaffin und in der zweiten Stufe das Weichparaffin zusammen mit den anhaftenden Ölmenge abgetrennt wurde. Man hat zwar auch schon vorgeschlagen, durch Abkühlen auf tiefe Temperaturen von vornherein ein Gemisch von Hart- und Weichparaffin und gewisse Ölbestandteile aus dem Öl abzutrennen. Dieses Gemisch wurde dann durch Behandlung mit Lösungsmitteln in Hartparaffin einerseits und eine Mischung von

000256

Weichparaffin und Ölbestandteilen andererseits zerlegt. Diese Mischung ist jedoch technisch kaum zu verwenden und wurde daher dem zu entparaffinierenden Öl wieder zugesetzt, sodass also das Weichparaffin und die diesem anhaftenden wertvollen Ölbestandteile in das zu entparaffinierende Öl zurückgingen.

Es wurde nun gefunden, dass man die Entparaffinierung von Ölen in einfacher Weise ohne die genannten Schwierigkeiten wie folgt durchföhren kann. Die Mischung von Öl und Lösungsmittel wird auf so tiefe Temperaturen geköhlt, dass sich das gesamte Hart- und Weichparaffin ausscheidet und in beliebiger Weise, z.B. durch Absitzenlassen oder Zentrifugieren, besonders gut aber durch Filtervorrichtungen, abgetrennt werden kann. Zu diesem Zweck sind beliebige Filtervorrichtungen brauchbar, da die Leistung der Filter durch das mit dem Hartparaffin ausgeschiedene Weichparaffin nur unwesentlich beeinflusst wird. Man kann also beispielsweise mit den üblichen Filterpressen oder auch mit Filtervorrichtungen, bei denen die Filterfläche z.B. aus feinmaschigen Drahtsieben oder dgl. besteht, oder mit Tauchwaschfiltern oder Handzellenfiltern arbeiten. Auf dem Filter sammelt sich das Gemisch von Hart- und Weichparaffin mit gewissen Ölmenge und wird nun durch Waschen mit Lösungsmittel von dem Öl befreit. Die ausgewaschenen öligen Anteile können dem entparaffinierten Öl zugeführt werden, sodass dieses einen möglichst guten Viskositätsindex erhält. Auf dem Filter verbleibt ein praktisch ölfreies Gemisch von Hart- und Weichparaffin, dem, wie festgestellt wurde, grosse Mengen des Lösungsmittels, beispielsweise bis zum 10 fachen der Paraffinmenge, anhaften. Erfindungsgemäss wird dieses Gemisch, erforderlichenfalls unter Zusatz von weiteren Mengen Lösungsmittel, mässig erwärmt, z.B. auf Temperaturen zwischen 0 und -5°, wobei das Weichparaffin und etwa noch vorhandene geringe Ölreste in dem

256a

- 4 -

Lösungsmittel wieder gelöst werden, während das Hartparaffin ungelöst bleibt. Die Masse wird nun in beliebiger Weise, z.B. durch Abschleifenlassen oder Filtrieren zerlegt. Besonders vorteilhaft ist hier die Anwendung von Entparaffinierungszentrifugen, die in dieser Stufe infolge der Bildung eines Konus aus Hartparaffin völlig betriebssicher arbeiten. Je nach der in dieser Verfahrensstufe angewandten Temperatur kann man den Gehalt des Hartparaffins an Weichparaffin beliebig einstellen und hat es damit in der Hand, ein Hartparaffin von beliebigem Reinheitsgrad und Schmelzpunkt zu erzeugen. In der Regel ist in dieser Stufe die Zugabe von weiteren Lösungsmittelmengen nicht notwendig, sodass für deren Kühlung keine Zufuhr von Kälte notwendig ist und auch der Energieverbrauch bei der nachfolgenden Wiedergewinnung des Lösungsmittels entsprechend dessen geringer Menge nur klein ist.

Das Verfahren kann mit beliebigen für die Entparaffinierung von Ölen brauchbaren Lösungsmitteln oder Lösungsmittelgemischen durchgeführt werden. Dabei ist jedoch zu beachten, dass das Lösungsmittel die Abscheidung des Hart- und Weichparaffins in der ersten Stufe nicht ungünstig beeinflussen darf, sondern nach Möglichkeit zu einer guten Ausbildung der Paraffinkristalle beitragen soll. Man muss darauf achten, dass bei der Anwendung von Filtervorrichtungen möglichst hohe Filterleistungen erzielt werden oder bei Anwendung von Zentrifugen die Ausbildung eines genügend bedeutenden Konus von Paraffin nicht verhindert wird. Da in der ersten Verfahrensstufe auf tiefe Temperaturen gekühlt wird, ist ausserdem darauf zu achten, dass das Lösungsmittel sich bei diesen Temperaturen nicht in verschiedene Phasen trennt, wie es bei manchen Lösungsmittelgemischen, z.B. Benzol-Acetongemischen, leicht der Fall ist. Auch muss die Lösung des Öles in dem Lösungsmittel oder Lösungsmittelgemisch bei diesen Temperaturen homogen bleiben. Wenn man in der ersten oder in der zweiten Stufe oder auch in beiden

... als Kohlenstoff arbeitet, werden verschiedene andere
 ... als ein höher spezifiziertes Material
 ... als solche kommen vor allem ...
 ... Stoffe, z. B. Diäthyläther, in Frage. Diäthyläther zeigt jedoch
 stark zur Bildung von Kondensaten bei tiefen Temperaturen und ist
 daher nicht weniger gut geeignet. Vorteilhaft verwendet man es
 zusammen mit weniger großen Mengen, z. B. 1 bis 2, anderer
 Halogenkohlenwasserstoffe, wie Methyläther, Ethyläther, Propyläther,
 Chlorid oder Methylenchlorid. Die solche Kohlenwasserstoffgemische
 sind auch bei tiefen Temperaturbedingungen homogen.

(Wie speziell dringend, an dieser Stelle in die An-
 meldung ein nachstehend beschriebenes Verfahren einzu-
 spielen einzuflügen, und bitten um Lieferung von Unter-
 lagen hierfür).

Erfindungsbeschreibung:

1. Verfahren zur Aufparaffinierung von petrolenhaltigen
 Kohlenwasserstoffgemischen, insbesondere von Kohlenwasserstoff-
 -rückständen, durch Auflösen in einem Lösungsmittel oder Lösung-
 mittelgemisch und Abkühlung auf tiefe Temperaturen, dadurch ge-
 kennzeichnet, dass man in einem ersten Stufe von dem zu ge-
 reinigenden Kohlenwasserstoffgemisch zusammen mit dem auflösenden Lö-
 sungsmittel abscheidet, das es enthält, und es durch ein
 praktisch frei wachsendes Kohlenwasserstoffgemisch von Kohlen-
 und Methanparaffin und abkühlendem Lösungsmittel, gegebenenfalls
 unter Zusatz weiterer Lösungsmittel, in einem zweiten Stufe
 bei weniger tiefen Temperaturen in die flüssige Phase überführt und in
 gelöstem Kohlenwasserstoffgemisch, das noch geringe Mengen an Kohlenwasserstoff
 enthält.

2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass
 in der ersten Stufe mit Dissoziation des Kohlenwasserstoffgemisches
 durch Filtern oder Membranfiltration, und in der zweiten Stufe

258

mit Zentrifugen gearbeitet wird.

3. Verfahren nach Anspruch 1 und 2, dadurch gekennzeichnet,
dass man ein Lösungsmittel von höherem spezifischem Gewicht, vor-
zugsweise ein Gemisch von Dichlormethan mit Dichloräthylen oder
Äthylendichlorid, verwendet.

I.G. FARMBRANDT & CO. PATENTANWÄLTE

TITLE PAGE

IV. Specifications of gun oil (Waffen-Öl-Blau).

TITLE PAGE

1. Meeting on gun oil at Reichs Air Ministry July 9,
1941.

Frame Nos. 259 - 260

Aktennotiz

000239

Besprechung beim RLM mit Herrn Dr. Waltnitzki am 11.7.41

I). MG - Öl - saffengel - Blau - 494 R wurde in Travasmité auf Messing erprobt. Nach vorheriges Erhitzen auf +50° kommt ein einwandfreier Kaltstart bei -62° durchgeführt werden.

Die Versuche mit den Flakölen 495 + 500 in Unterflur-Kanonen nicht mit der gewünschten Exaktheit ausgeführt werden. In diesen Kanonen ist sie gezeigt, dass ein Flaköl bei +20° mindestens 5 mm und bei -25° nicht mehr als 20-30 mm haben soll. 495 war nach vorher abendlicher Erwärmung auf +50° am nächsten Tag und ergab einen einwandfreien Kaltstart bei -55° und 30° Abweichung, obwohl bei einer Waffe mit engem Spiel wie bei einer mit weitem Spiel. Das Öl 500 veranlagte bei der Waffe mit engem Spiel bei -55° und 30° Abweichung bei der Waffe mit weitem Spiel war es in Ordnung.

Hydraulik - t.l.

Das Öl 494 hat an Kupfer starke Korrosionen erlitten, weswegen in diesen Fällen in Rechnung an Stahl. Das Öl 494 gelistet als nach 100 Stunden in Ordnung ist soll aus Sicherheitsgründen mit kleinen Mengen abgetestet, versetzt werden. Verordnung 2.4 a. Die Viskositäts - Temperatur - Kurve darf durch den Zusatz nicht geändert werden. Dieses Merkmal soll nach der Vorselektion der Hydraulikschaltung einbezogen werden.

Prüf - Bedingungs

Verdampfung soll mit der Reak - Apparatur bestimmt werden und zwar bei 100° Gewichteverlust in Gewichtsprozenten nach 1, 2, 3, 4 Stunden.

Korrosions - Prüfungen werden durch geführt:

- a) an Kupferblechen mit Aluminiumblechen, Dicke 2 mm, Größe 10 x 10 mm lang.
- b) an Eisenblechen poliert mit Eisenpulver.
- c) an anderen Metallen je nach der Apparatur.

Die Bleche werden geprüft, in der die Temperatur bei 50° im Wasserbad fassenden Klemmer - Halben der mit 200 mm² Sek. beim Öl eintritt, gehängt werden. Ferner findet eine Korrosionsprüfung im Wasserbad statt. Die Bleche werden in ein Gefäß gehängt, durch welches Luftströmung verläuft wird. Die Luft läßt man durch 30° warmes Wasser strömen. Als Vergleich dient ein Spindelöl von 6 - 7 Eisenpulver. Nach dem Erhitzen auf +50° tritt aufzutreten der ersten Korrosionserscheinungen.

000260

Das Ziel der Entwicklung ist ein Saffengel zu haben, bei dem die Zeit so lang wie beim Vergleichsspindelöl.

Ferner gab Herr Dr. Waltnitzki folgende von der Hydraulik - Abteilung des RLM Anstalt gemessenen Viskositäts - Daten:

Öl 26b/23 (MG - Öl 40) Messungen.

+ 50°	14,71	1,33
+ 20°	33,55	1,81
0	101,7	13,37
- 25°	6,3	1,20
- 50°	2,43	1,25

Öl 499 (erprobt in Unterflur)

+ 20°	35,65	1,40
0	92,20	13,40
- 25°	5,78	1,10

Öl 500 (Beschussversuche in Unterflur)

+ 20°	32,41	1,44
0	117,2	15,33
- 25°	7,77	1,01

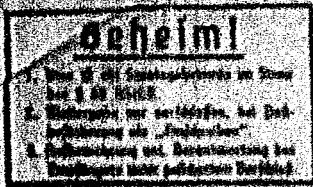
Öl 500

+ 50°	15,42	
+ 20°	33,33	
0	118,6	15,62
1/2 "	118,7	15,63
3 "	118,8	15,64
- 50° 5/2 "	1225	163,2
4,2 "	1223	160,0
- 50° 12 "	12430	1707
1 "	12670	1657
1/2 "	12780	1620
2 "	12610	1659
3 "	12610	1659

TITLE PAGE

2. Preliminary specifications for Waffen-Oel-Bien.
August 15, 1941.

Trane Nos. 261 - 264



000261

13.8.41. -1-

Technische Lieferbedingungen für Waffensilber
vom 13. August 1941.

Allgemeines:

1. Für Prüfung erforderliche Proben, auch die für Wiederholungsprüfung, ebensoderen Verpackung und Versand werden nicht besonders bezahlt.
2. Die Prüfungen erfolgen mit amtlich anerkannten, geeichten Prüfeinrichtungen, die sich im Lieferwerk oder in der Nähe befinden (auf Kosten des Lieferanten) oder in der Chemisch-Technischen Reichsanstalt.
3. Werden die Prüfungen nicht in der Chemisch-Technischen Reichsanstalt vorgenommen, so ist vorherige Anerkennung vorhandener Prüfeinrichtungen durch den Auftraggeber erforderlich. Für die chemischen Untersuchungen verantwortliche Leiter der Prüfanstalten müssen vom Auftraggeber durch Handschlag verpflichtet werden. Lieferer stellt Prüfeinrichtungen und für Untersuchungen erforderliches Personal ohne besondere Bezahlung zur Verfügung.
Es bleibt dem Abnehmer freigestellt, jederzeit Stichproben zu entnehmen und an die Chemisch-Technische Reichsanstalt zur Kontrollprüfung einzusenden.
4. Lieferer ist auf Verlangen über die Ergebnisse der Prüfung zu unterrichten.

Technische Forderungen:

5. Das Waffensilber soll aus einer Mischung eines synthetischen Esters mit einem synthetischen KF-Öl und einem die Druckfestigkeit verbessernden schwefelhaltigen Zusatzstoff bestehen. Ferner sollen 100 Tl. dieser Mischung 0,02 Tl Silber II enthalten.
6. Der Schwefelgehalt soll $2,5 \pm 0,2\%$ betragen
7. Die Dichte soll zwischen 0,880 und 0,890 bei $+20^{\circ}\text{C}$ liegen
8. Die Viskosität soll bei $+20^{\circ}$ nicht unter $2,0\text{E}^{\circ}$ sein
" " " -50° " über 350E° sein
9. Der Flammpunkt im offenen Tiegel soll über 120°C liegen
10. Der Stockpunkt soll nicht über -70°C liegen
11. Die Neutralisationszahl soll unter 0,1 sein
12. Die Verpackung erfolgt in vom RLK zu liefernden versickten bzw. mit Einbrennlack versehenen Eisenkassern.

Herrn Dr. Gissen
" Dr. Zorn
" Dr. Metzger
Abt. Öl Herr Kraatz
13.8.41. -2-

000202

13. Auf jedem Faß ist ein Inhaltszettel (weißer Grund Größe: 105x148mm) nach folgendem Muster haltbar anzubringen:

Waffenöl - Blau
Ammoniakwerk - Merseburg
A F M
A 001 / 1 - 10
Inhalt kg

Abnahme:

14. Zur Prüfung sind aus je 2000 kg von der Zugabe des Farbstoffes eine Probe von 1000 g zu entnehmen und davon sind 500 g zur Beschussprüfung an die Erprobungsstelle Traventünde zu senden. Die anderen 500 g sind für die Prüfung der unter Ziffer 6-11 gestellten Forderungen zu verwenden.
15. Der Schwefelgehalt wird nach der Methode von Burgess und Farr mittels $\text{Na}_2\text{O}_2 + \text{NaNO}_3$ bestimmt.
16. Die Dichte nach DJN - DVM 3655
17. Die Viskosität im Stöppler bzw. im Ubbelohde-Viskosimeter.
18. Der Flammpunkt i.o.F. nach DJN-DVM 3661
19. Der Stockpunkt nach DJN-DVM 3662
20. Die Neutralisationszahl nach DJN-DVM 3658 in der dort für dunkle Öle vorgeschriebenen Ausführungsform.

000203

Herrn Dr. Gissen
" Dr. Zorn
" Dr. Metzger
Abt. Öl Herr Kraatz
13.8.41. -2-

Waffenöl - Blau
Ammoniakwerk - Merseburg
A F M
A 001 / 1 - 10
Inhalt kg

14. Zur Prüfung sind aus je 2000 kg von der Zugabe des Farbstoffes eine Probe von 1000 g zu entnehmen und davon sind 500 g zur Beschussprüfung an die Erprobungsstelle Traventünde zu senden. Die anderen 500 g sind für die Prüfung der unter Ziffer 6-11 gestellten Forderungen zu verwenden.
15. Der Schwefelgehalt wird nach der Methode von Burgess und Farr mittels $\text{Na}_2\text{O}_2 + \text{NaNO}_3$ bestimmt.
16. Die Dichte nach DJN - DVM 3655
17. Die Viskosität im Stöppler bzw. im Ubbelohde-Viskosimeter.
18. Der Flammpunkt i.o.F. nach DJN-DVM 3661
19. Der Stockpunkt nach DJN-DVM 3662
20. Die Neutralisationszahl nach DJN-DVM 3658 in der dort für dunkle Öle vorgeschriebenen Ausführungsform.

Abnahme:

14. Zur Prüfung sind aus je 2000 kg von der Zugabe des Farbstoffes eine Probe von 1000 g zu entnehmen und davon sind 500 g zur Beschussprüfung an die Erprobungsstelle Traventünde zu senden. Die anderen 500 g sind für die Prüfung der unter Ziffer 6-11 gestellten Forderungen zu verwenden.
15. Der Schwefelgehalt wird nach der Methode von Burgess und Farr mittels $\text{Na}_2\text{O}_2 + \text{NaNO}_3$ bestimmt.
16. Die Dichte nach DJN - DVM 3655
17. Die Viskosität im Stöppler bzw. im Ubbelohde-Viskosimeter.
18. Der Flammpunkt i.o.F. nach DJN-DVM 3661

- Erprobungssatz für die Bestimmung der Dichte
von Flüssigkeiten bei verschiedenen Temperaturen
15. Der Schmelzpunkt von Na_2CO_3 + NaHCO_3 -Gemisch
 16. Die Dichte nach H_2O
 17. Die Viskosität
 18. Der Flackpunkt

000271

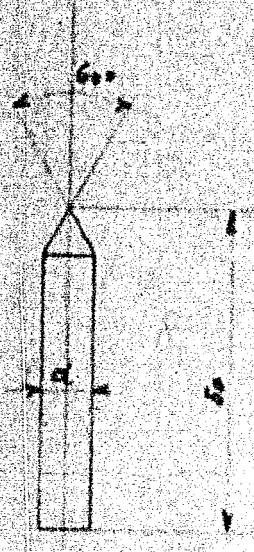
TITLE PAGE

V. Zeichnungen fuer die Oppauer Verschleiss Pruef-
apparatur.

Drawings for the Oppau test apparatus for wear
and tear.

Frame Nos. 266 - 305

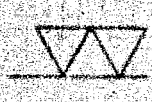
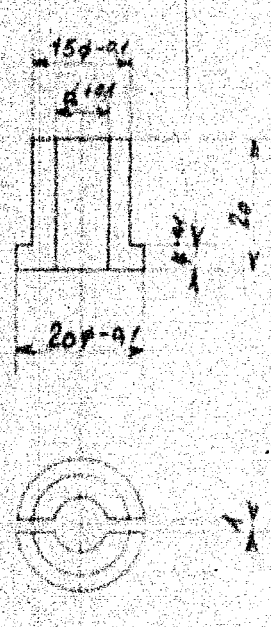
000265



d = 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9 u. 10. Mat. Ms 58

I. G. Fabrikindustrie Aktiengesellschaft Leipzig <i>Handwritten: 28.7.1917</i>	Maßstab 1:1	Probestift <small>Ursachensachenbuch nach DIN 24</small>	260-7-TP 1807
--	----------------	---	---------------

000266



d = 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9 u. 10

Mat. R. 50.11 I. G. Fabrikindustrie Aktiengesellschaft Leipzig <i>Handwritten: 28.7.1917</i>	Maßstab 1:1	Spannfeder <small>Ursachensachenbuch nach DIN 24</small>	260-7-TP 1806
---	----------------	---	---------------

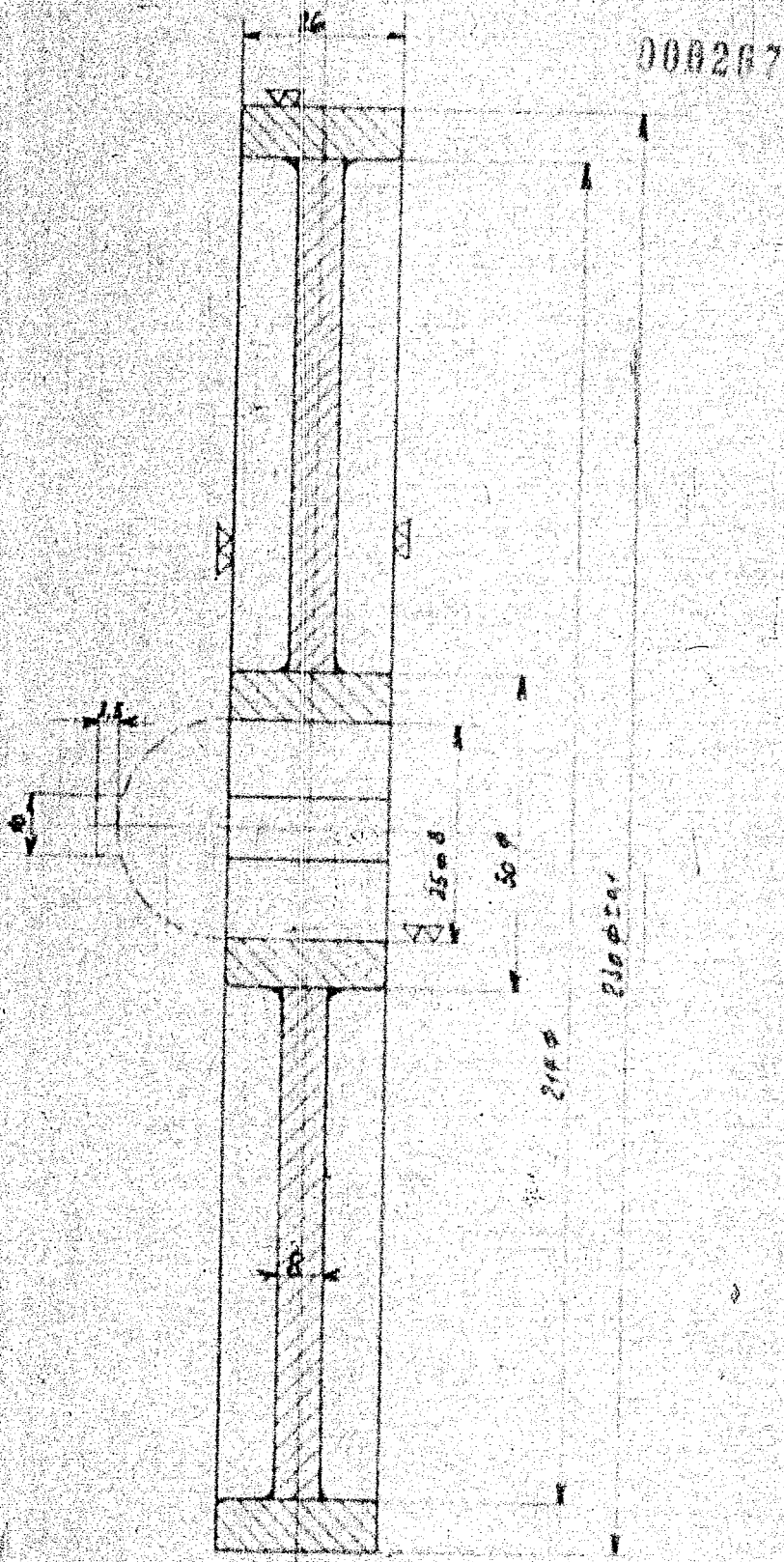
Mal. 25.11

I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft
Lagerfabrik am Rhein
22.7.41

Maßstab
1:1

Spannfüßer
Urschwerachsbauart nach DIN 34

260-7-TP 1806



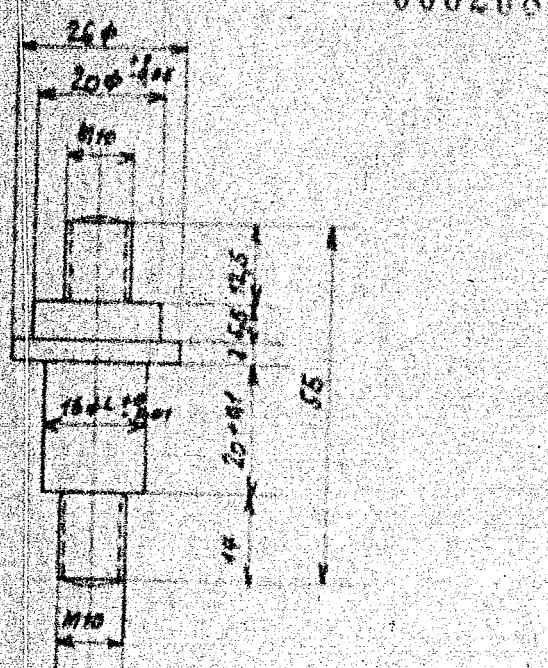
Mal. 25.11

I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft
Lagerfabrik am Rhein
22.7.41

Maßstab
1:1

Scheibe
Urschwerachsbauart nach DIN 34

260-7-TP 1805



Mal. 25.11

I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft
Lagerfabrik am Rhein
22.7.41

Maßstab
1:1

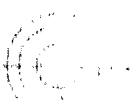
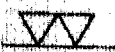
Bolzen
Urschwerachsbauart nach DIN 34

260-3-TP 1801

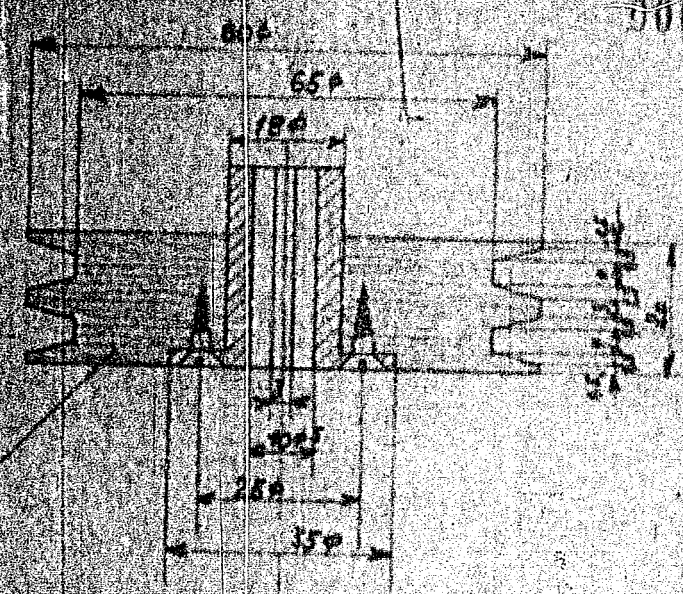
00000



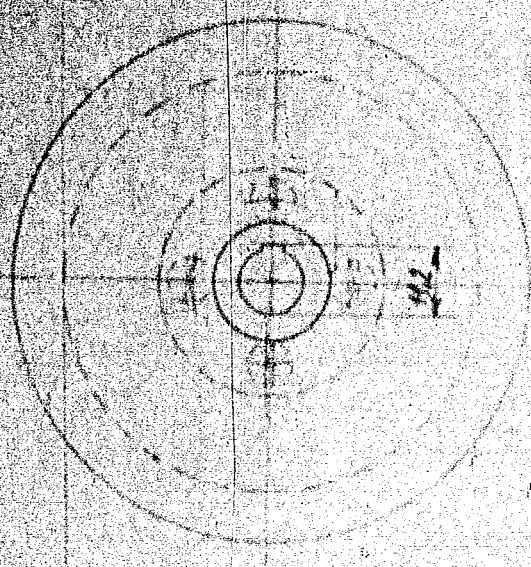
100 150 1/2



000289



mit Korb



Mac. G. J. H.

1. B. Fernstudien-Allgemeinbildung
Lernzettel aus Physik
20.11.21

Mittel
1:1

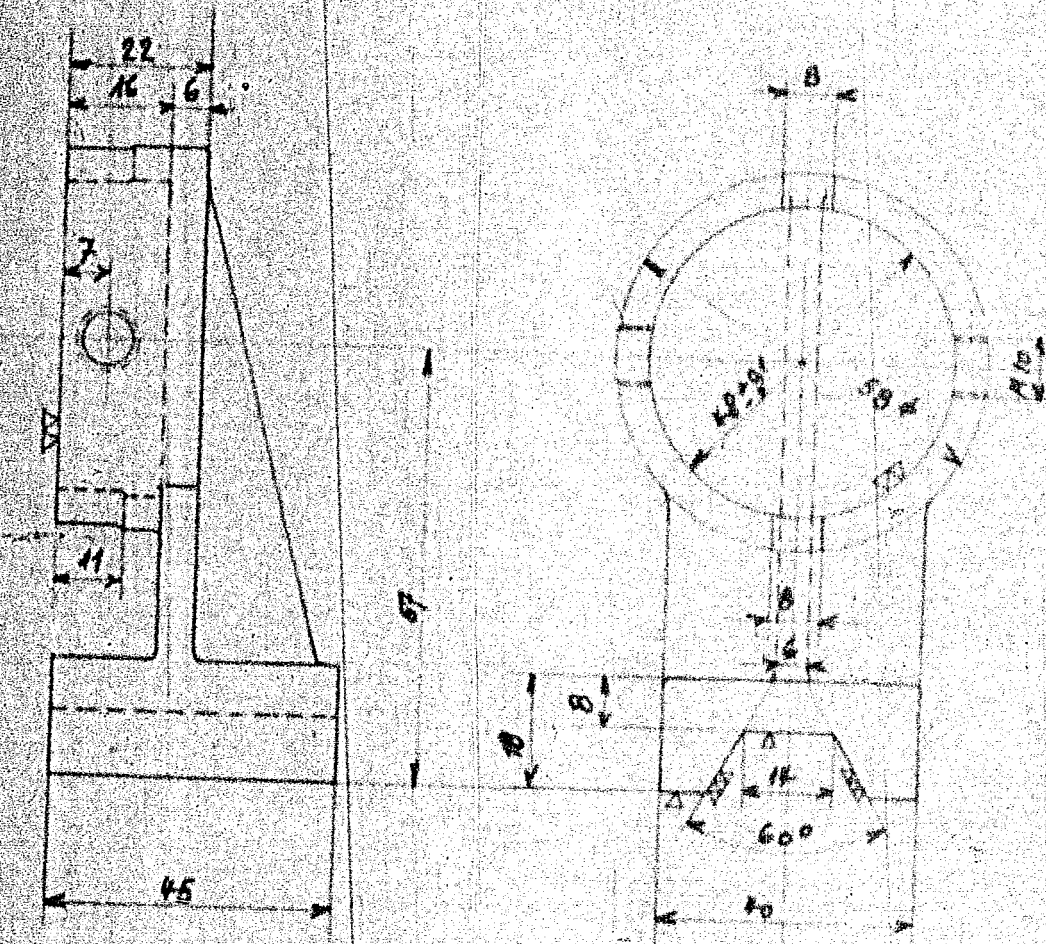
Seilrolle

Werkstoffkunde und B21 34

260-7-791789

000270

000270



Mat. 237.4

L. & P. Industrielle Aktiengesellschaft
Lagerbock am Rhein
R.L.R. Na.

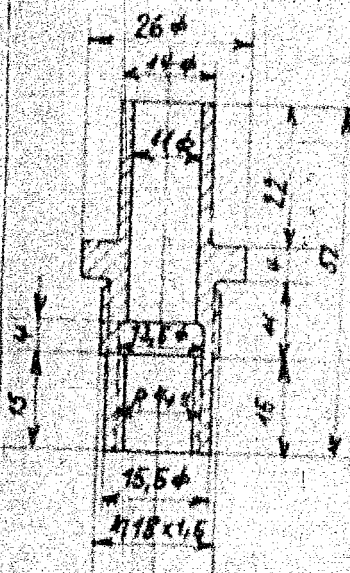
Maßstab
1:1

Lagerbock

Überwachungsstelle nach DIN 24

260-7-TP 1801

000271



Mat. 237.4

L. & P. Industrielle Aktiengesellschaft
Lagerbock am Rhein
R.L.R. Na.

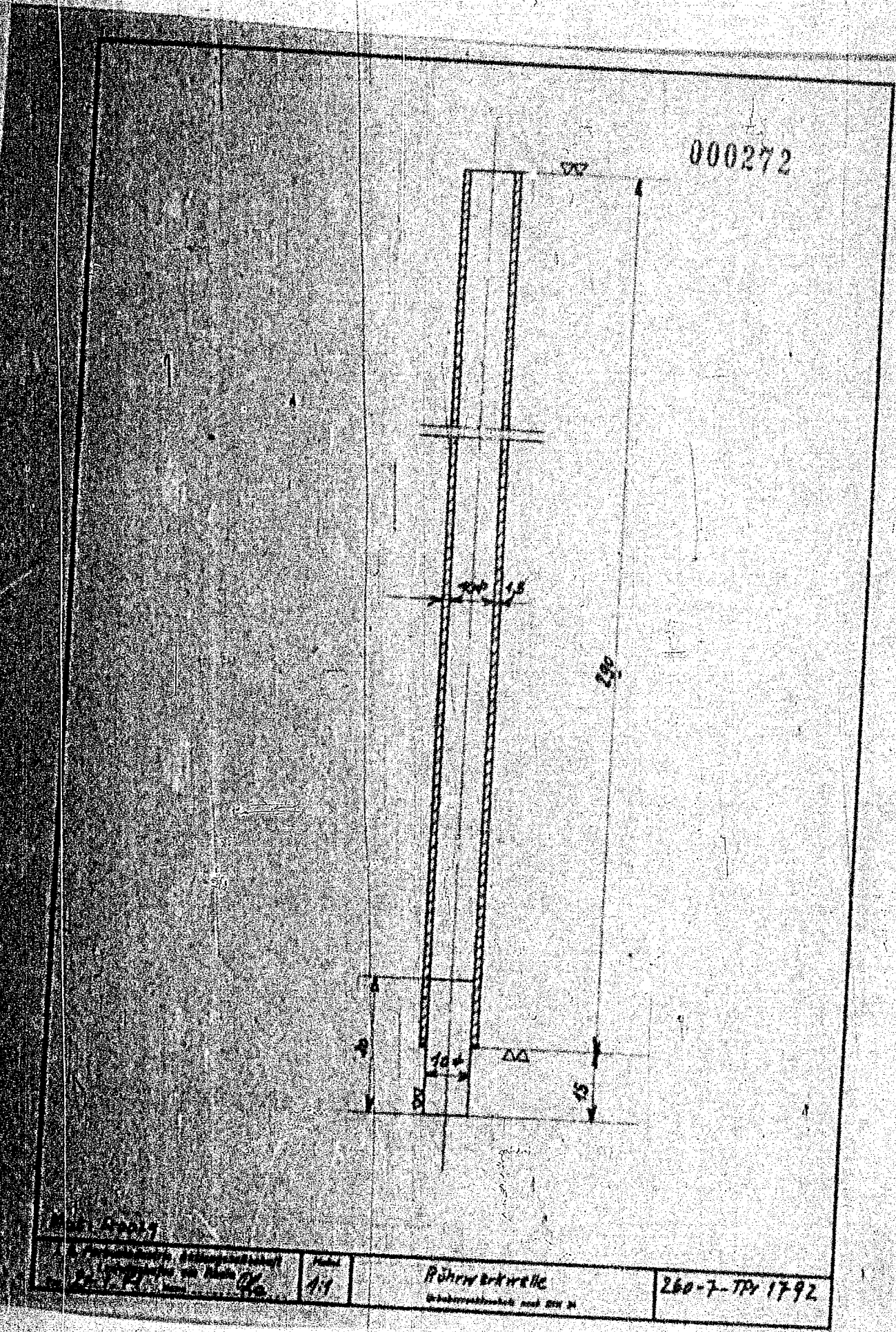
Maßstab
1:1

Olalbla-Bstutzen

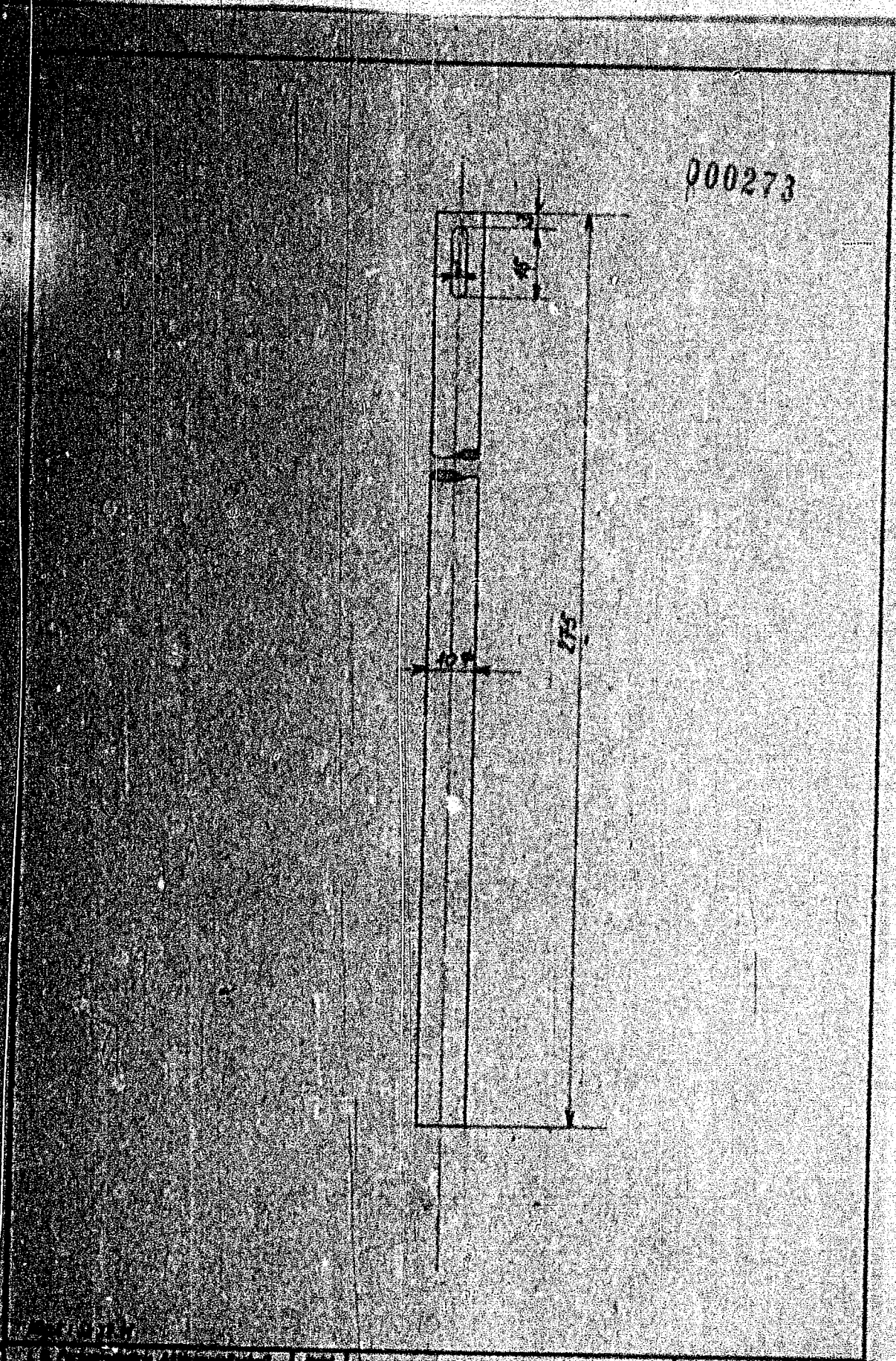
Überwachungsstelle nach DIN 24

260-7-TP 1802

Mat. 2174	1:1	Diabla Bitzen	260-7-TP 1802
I. A. Personelle der Abfertigungsbüro		Kontrollen am Rhein	
11.11.19		Ka	

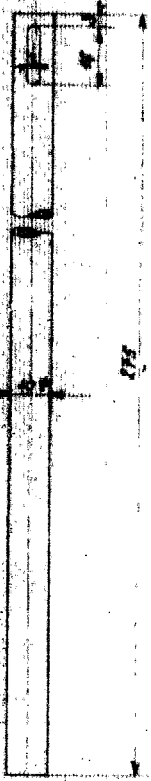


Mat. 2174	1:1	Führerwelle	260-7-TP 1792
I. A. Personelle der Abfertigungsbüro		Kontrollen am Rhein	
11.11.19		Ka	



Mat. 2174	1:1	Führerwelle	260-7-TP 1792
I. A. Personelle der Abfertigungsbüro		Kontrollen am Rhein	
11.11.19		Ka	

000273

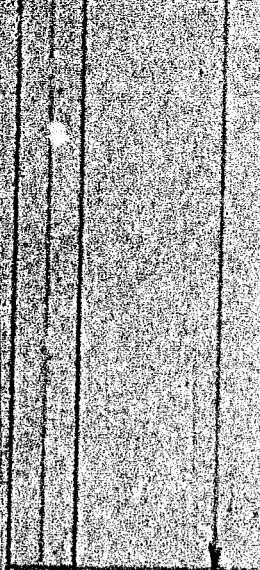


174

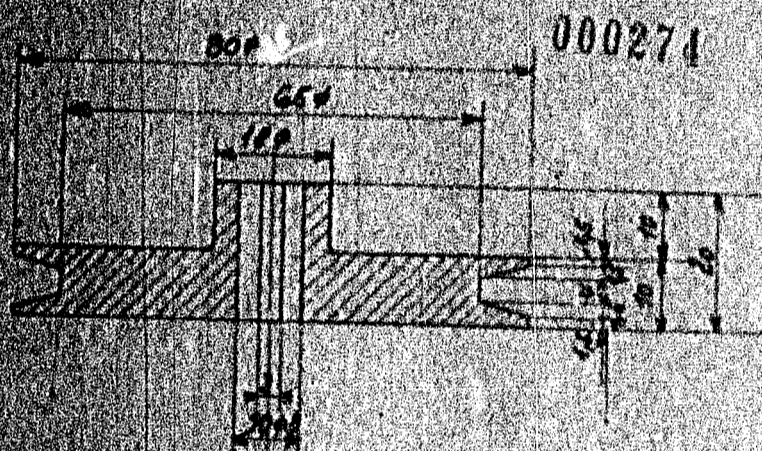
0.75

0.75

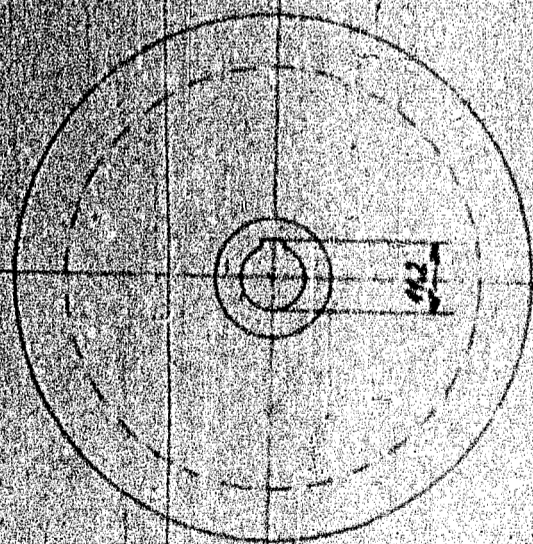
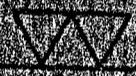
260-7-174 1794



260-7-TP-1791 260-7-TP-1791 260-7-TP-1791	Blatt 14	VLM Maschinenbau mit DIN 21	260-7-TP-1791
---	-------------	--------------------------------	---------------

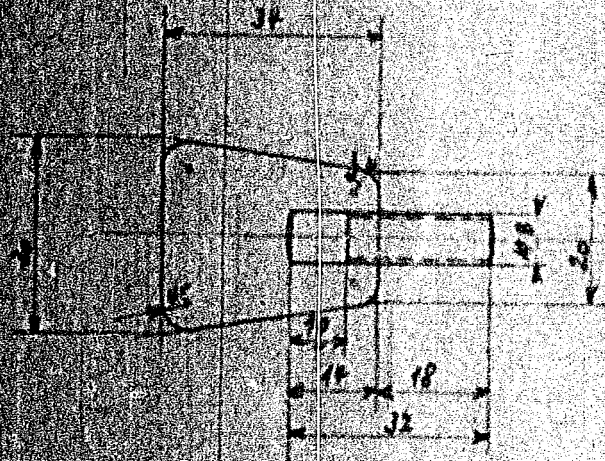


000271



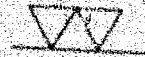
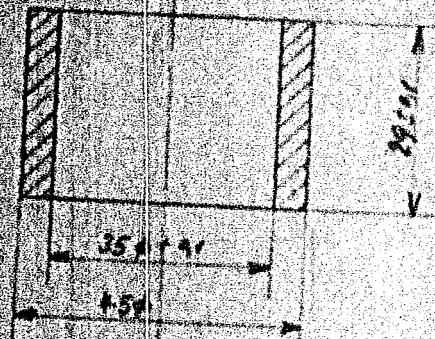
260-7-TP-1790 260-7-TP-1790 260-7-TP-1790	Blatt 14	Seilrolle Maschinenbau mit DIN 21	260-7-TP-1790
---	-------------	--------------------------------------	---------------

000275



260-7-1794	1-4	Rührwerkflügel Wabenabstreifer aus Alu 24	260-7-1794
------------	-----	--	------------

000275



260-7-TP 1804

1. S. Technische Zeichnungsgesellschaft
Leipzig

Maßstab

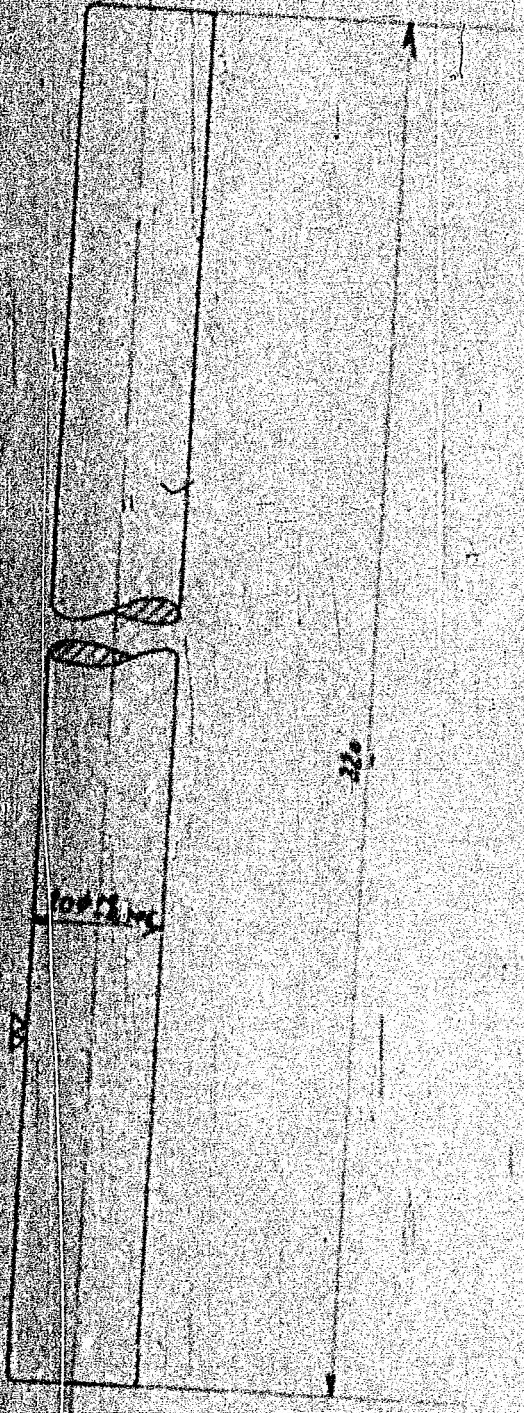
1:1

Distanzbüchse

Zeichnungsbüchse nach DIN 24

260-7-TP 1804

000277



220

1000277

<p>Handwritten notes and signatures in the top-left corner of the form.</p>	<p>14</p>	<p>NOTE <small>See instructions on the back of this form</small></p>	<p>260-7-7A1803</p>
---	-----------	---	---------------------

000278

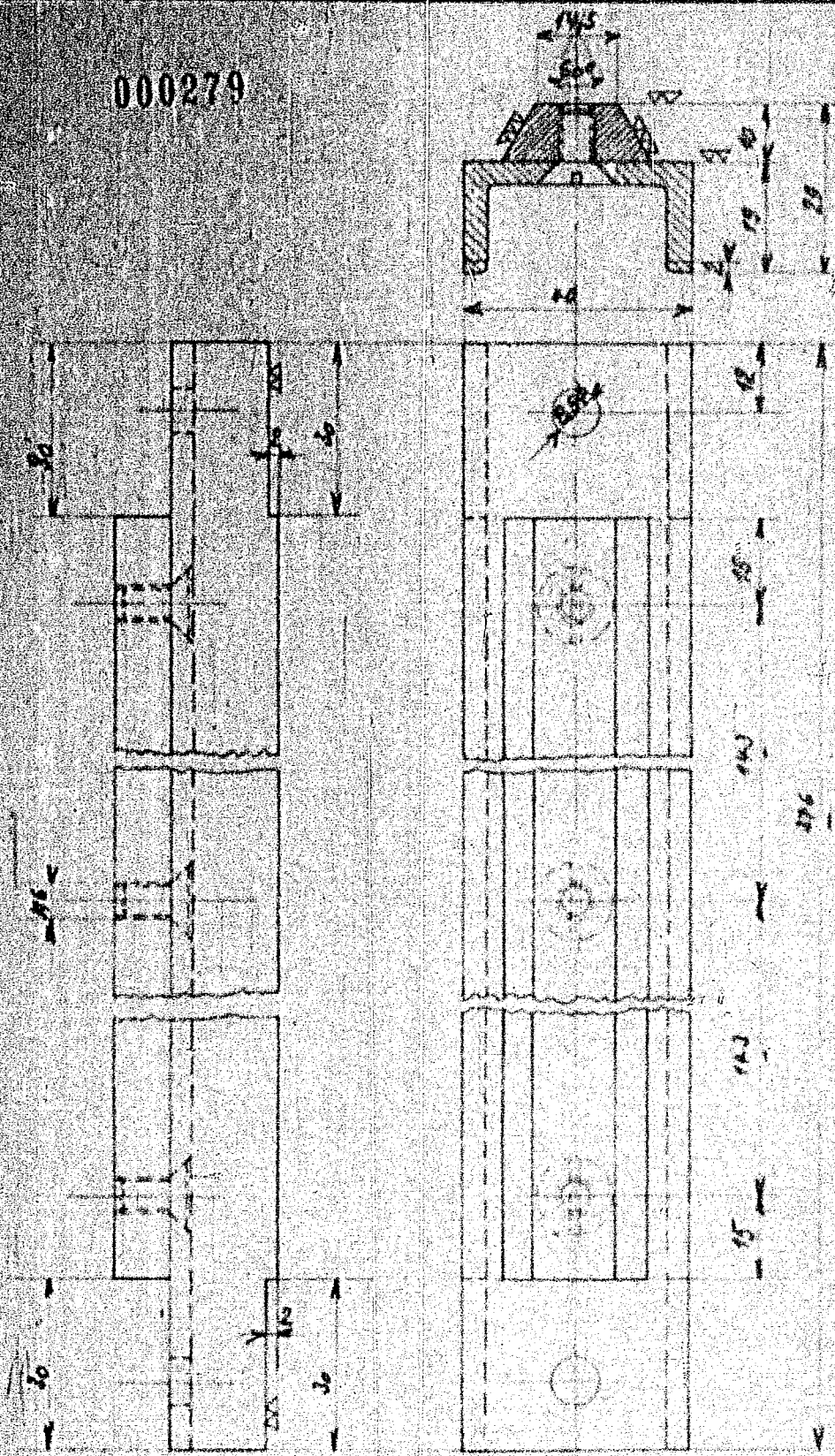


Maßstab 2:1

Druckfeder
DIN 209

260-7-TP 1798

000279



22.7.47

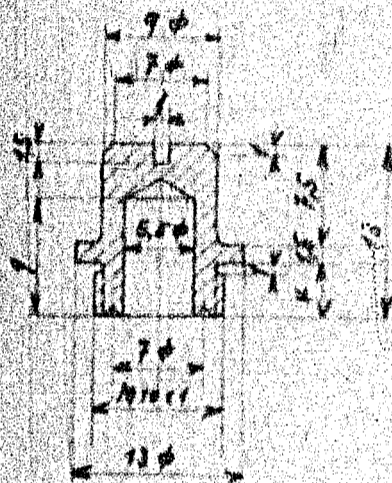
I. O. Farbenindustrie Aktiengesellschaft
Lehrstuhl für Farbchemie an Rhein
22.7.47

Maßstab
1:1

Führung
DIN 209

260-7-TP 1800

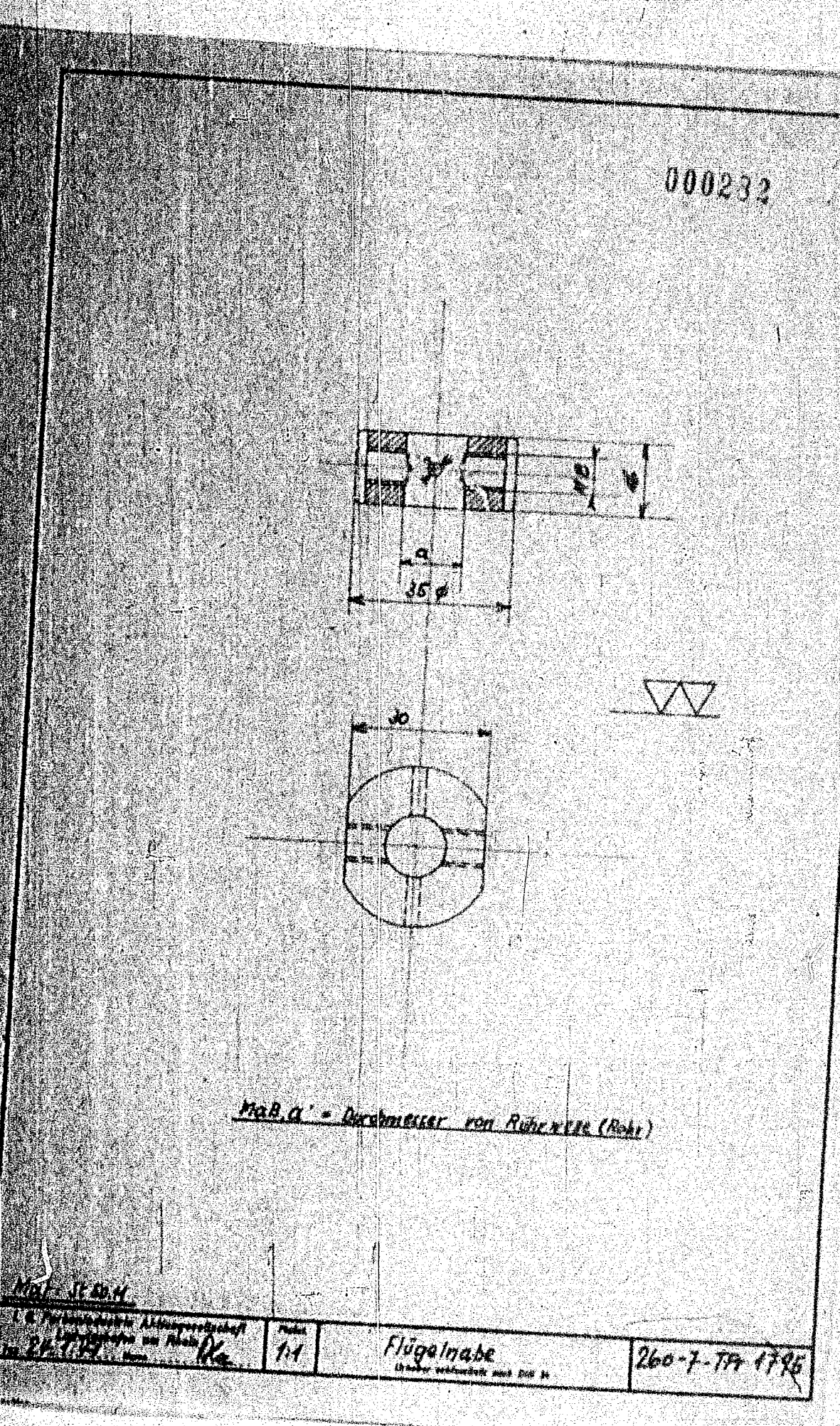
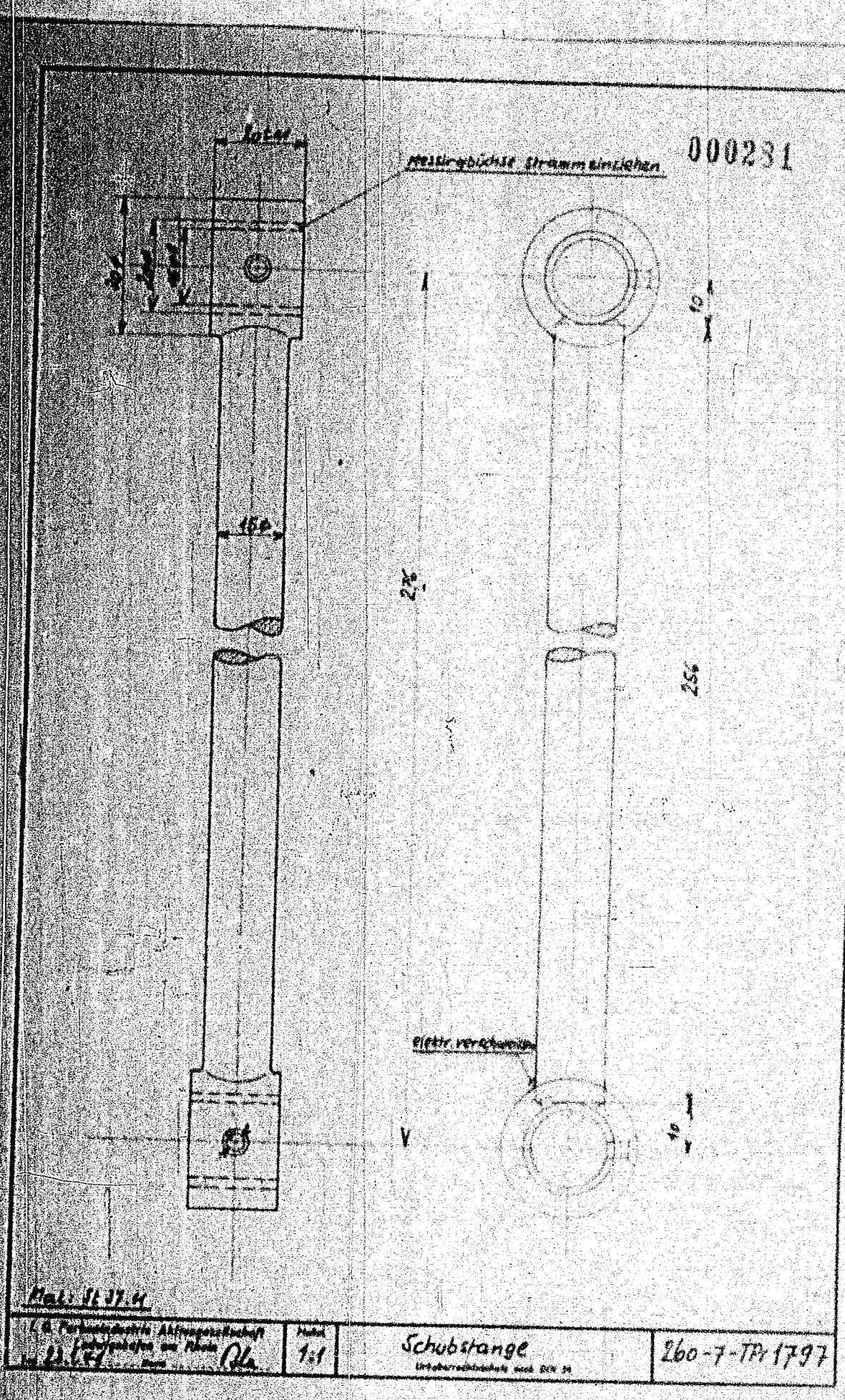
000230



1000 1000

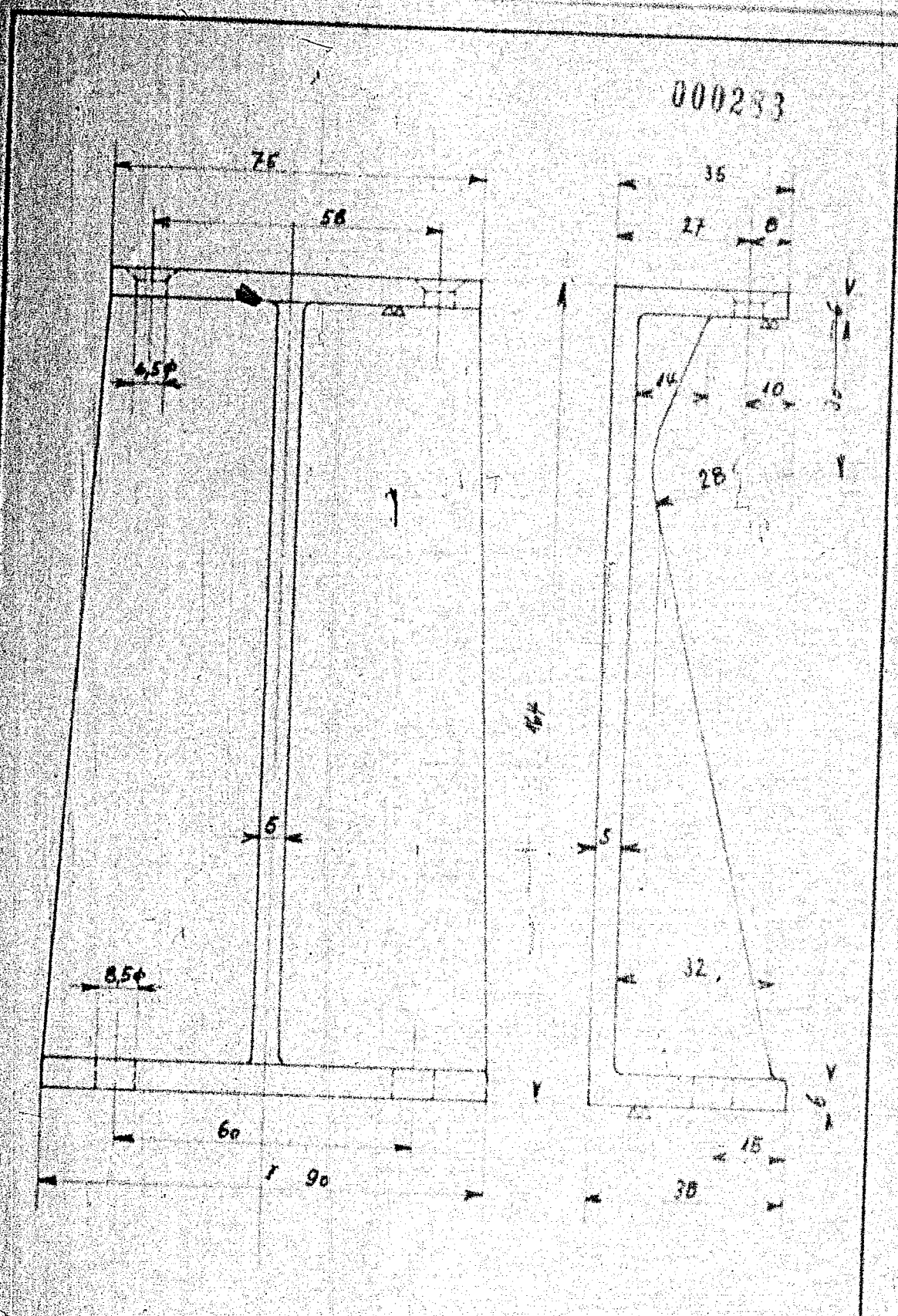
Maßstab 2:1

1. 1000 1000 2. 1000 1000 3. 1000 1000 4. 1000 1000	Maßstab 2:1	Kugelgehäuse Kugelgehäuse nach DIN 24	260-7-1799
--	----------------	--	------------



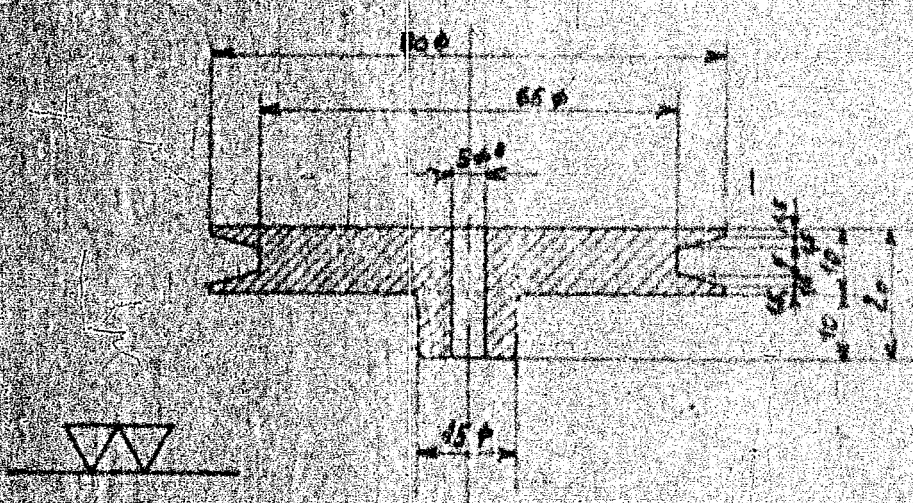
maß a = Durchmesser von Rohrwerk (Rohr)

Maßstab: 1:1	Flügelnabe	260-7-TP 1795
I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft Lagerbock aus Rohlen		



Maßstab: 1:1	Lagerbock	260-7-TP 1793
I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft Lagerbock aus Rohlen		

000231



Maßstab: 1:1	Lagerbock	260-7-TP 1793
I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft Lagerbock aus Rohlen		

000241



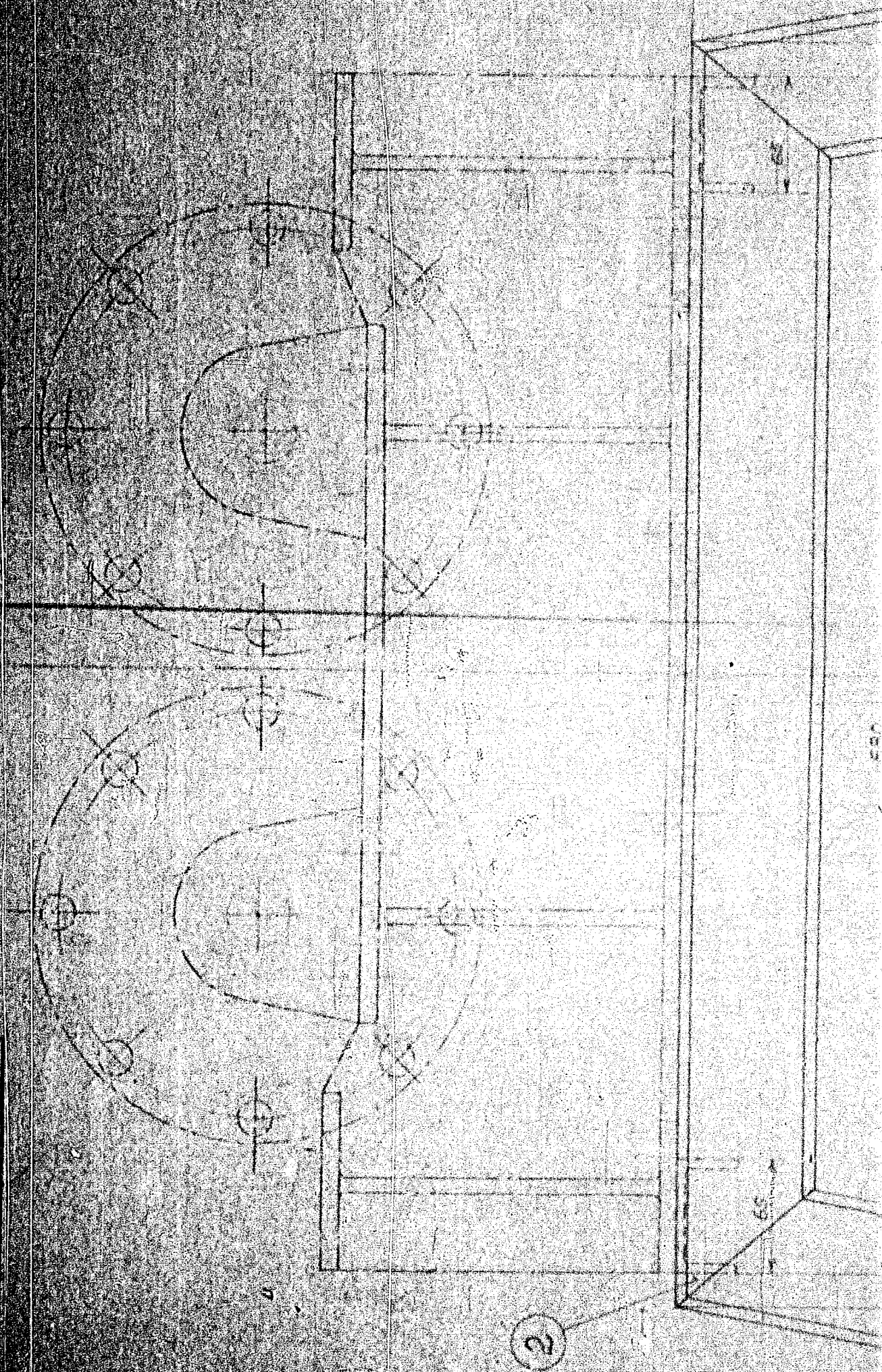
W W

PRODUCTION DRAWING
DATE: 10/1/54
BY: [Signature]

1/1

DeVrode
Manufacturers 402 2nd St

260-7-705 17MB



750

80

375

80

8/6

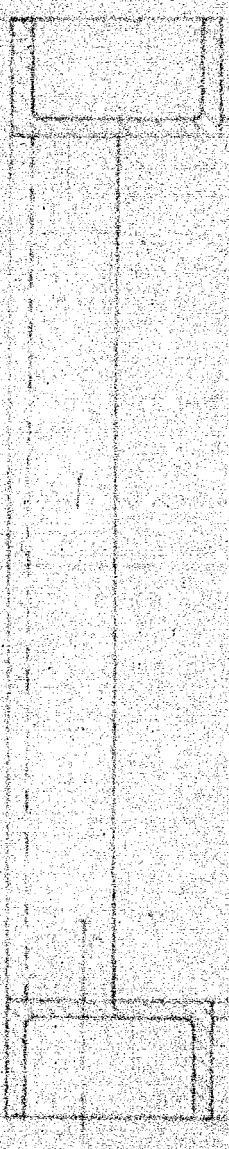
80



970

Inventory

- 1. [illegible]
- 2. [illegible]
- 3. [illegible]
- 4. [illegible]
- 5. [illegible]
- 6. [illegible]
- 7. [illegible]



000285

100

45

30

45

582

182

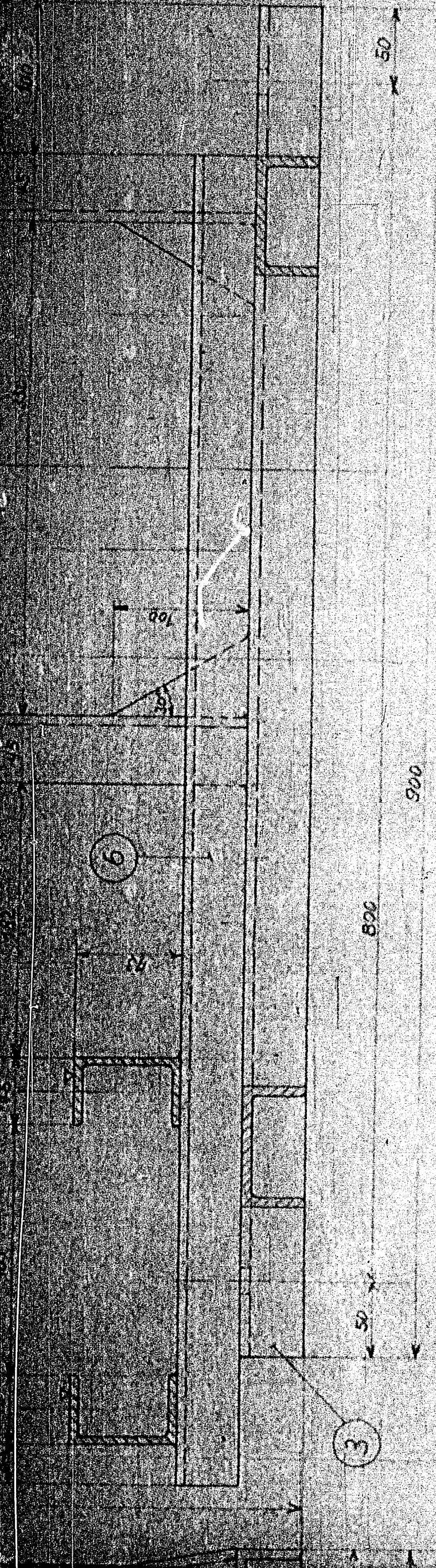
45

65

45

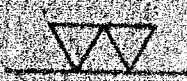
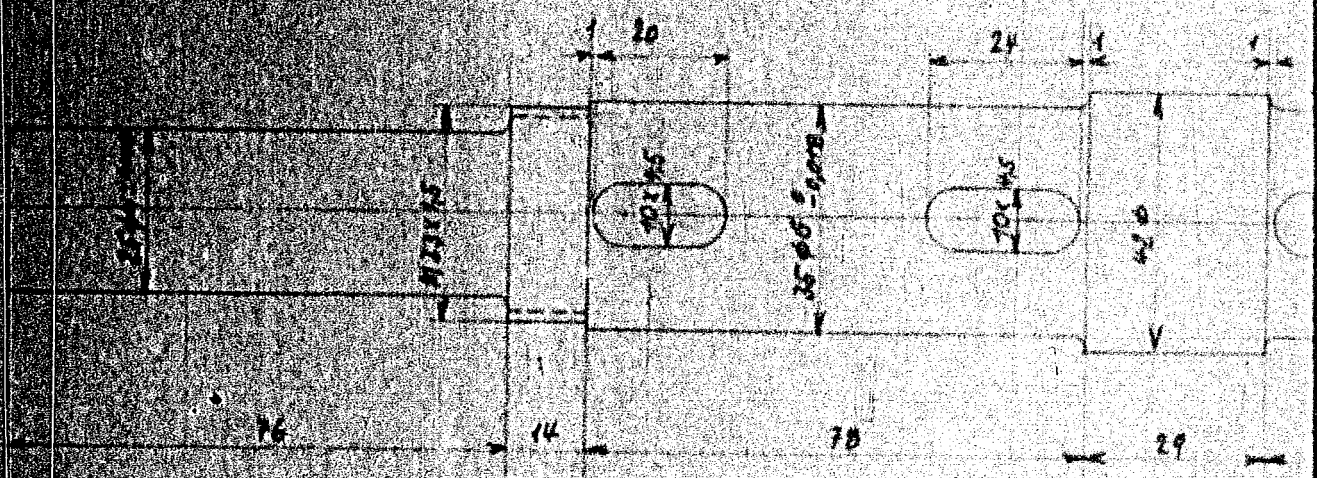
150





Fußsystem Einzelbohrung		Bohrbohrdruck 018	Prüfdruck 018
Material 125	260-7-7PF 1964		
I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft Ludwigshafen am Rhein			
Alle Rechte und Ansprüche vorbehalten. Die Nachahmung oder Verbreitung ohne schriftliche Genehmigung der I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft ist strafbar.			Erzeugt für Ersatzteil

Zeich. Nr.



Änderungen:

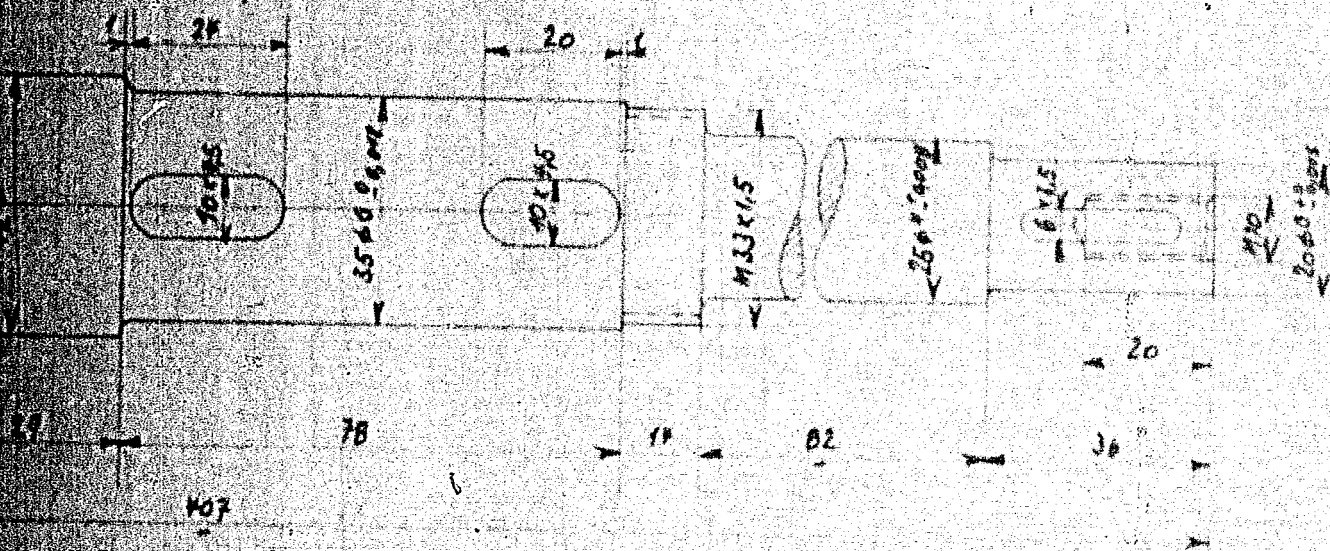
Bau Nr. 0p. 471

Betrieb: Techn. Prüfstand

Gegenstand: Welle

Blatt Nr.	Benennung	Teil	Werk- stoff	Lager Nr. Modell Nr.	Ge- wicht	Bemerkung
2	Wellen	1	R 50 11			

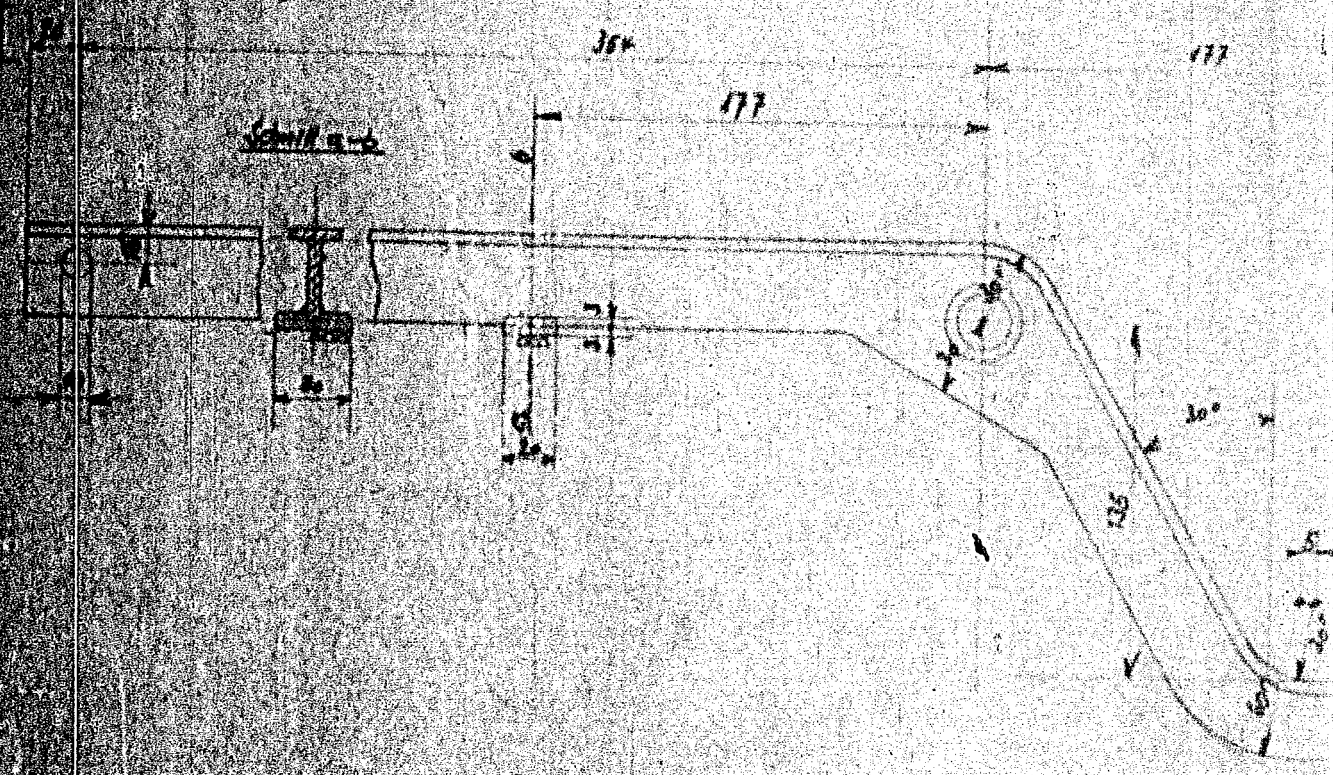
000286



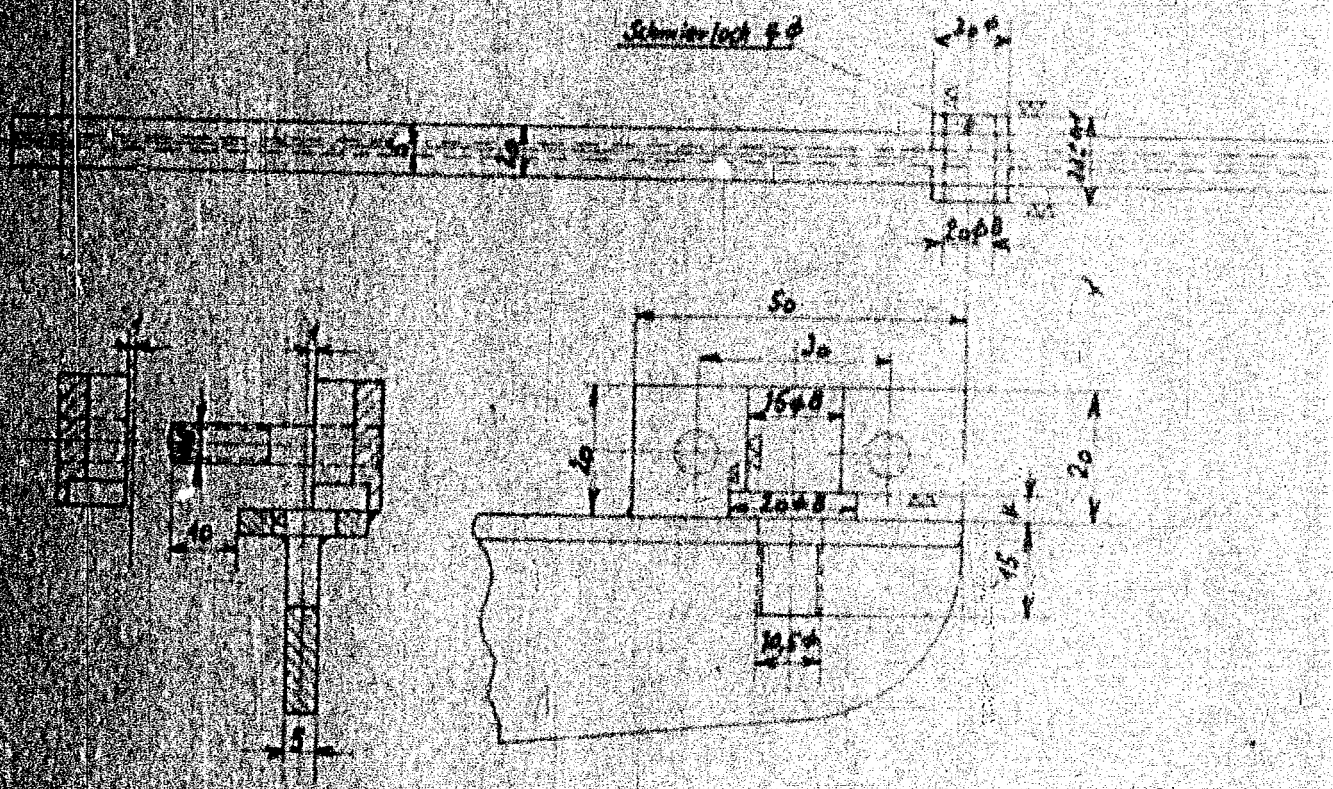
Bestell Nr.	Bau Nr.	Bestellung	Besteller	Jahr
		Betriebedruck	atü	Probdruck
		atü		atü
		260-7-TPr 1786		
Maßstab:	L. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft Ludwigshafen am Rhein			
1:1				
<small>Alle Rechte aus dem Urheberrechtsgesetz vom 19. 6. 1901 bleiben vorbehalten. Die Zeichnung ist durch die Erfindung sofort für den Erfindern im Sinne des § 11 des Urheberrechtsgesetzes vom 19. 6. 1901 geschützt. Die Erfindung ist durch die Erfindung sofort für den Erfindern im Sinne des § 11 des Urheberrechtsgesetzes vom 19. 6. 1901 geschützt. Die Erfindung ist durch die Erfindung sofort für den Erfindern im Sinne des § 11 des Urheberrechtsgesetzes vom 19. 6. 1901 geschützt.</small>			Ersatz für Ersatz durch	

gehörige Zeichnungen

Zchg. Nr.



Schmierloch 8 8



Veränderungen

Stückzahl	Benennung	Teil	Werkstoff	Lager Nr. Modell Nr.	Gewicht	Bemerkung
1	Hebel	1	St 3712			
1	Futter	2	St 3712			

000287

Bestell Nr.	Daw Nr.	Bestellung	Besteller	Jahr
Paßsystem Einheitsbohrung		Druckdruck	atü	Probedruck
				atü
	Tag	Monat		
	12.7.57	12A		
		260-7-TPr 1787		
Modell Nr. 1-2,5 219	I. G. Farbenindustrie Aktiengesellschaft Ludwigshafen am Rhein			
Alle Rechte von den Urheberrechten des 18. 5. 1901 stehen aus zu. Die Zeichnung ist nach dem Druck sehr sorgfältig. Sie darf weder vervielfältigt, zu Erwerb des Wertes zu werden, noch in diese Formate abgedruckt werden. (Patent von 3. 8. 1909 § 18.) Seite nach DIN 24.			Ersatz für Ersatz durch	

Zugängliche Zeichnungen

Zeich. Nr.

