

195
-Mgt.: zu Untoz. 364

00000724

Abteilung für
Wirtschaftlichkeitsprüfung
Dr. Po. / XI.

Leuna Werke, den 4. Aug. 1943
Aktennotiz Nr.: 2612
Exemplar Nr. : 4

Aktennotiz

Betr.: Die Umwandlung von Olefinen in Alkoholsulfate auf dem Wege der Oxoreaktion.

Bekanntlich ist die Oxierung von Olefinen geeigneter Kettenlängen und die anschliessende Sulfierung der Alkohole nicht der einzige Weg, um Olefine in waschaktive Sulfate zu verwandeln. In Lu (Dr. Haussmann) ist die direkte Umwandlung von Olefinen des Waschmittelbereichs in (sekundäre) Sulfate bzw. Sulfonate durch unmittelbare Einwirkung von Schwefelsäure eingehend bearbeitet und dem Vernehmen nach auch zu einem gewissen Abschluss gebracht worden. Da über diese prinzipiell einfachste Arbeitsweise uns keine Angaben zur Verfügung stehen, kann sie hier nicht zum Vergleich herangezogen werden. Andrerseits hat die rapide Entwicklung auf dem Oxogebiet, an der Leuna wesentlich beteiligt ist, die technisch offenbar leichter zu beherrschende Alkoholherstellung mit anschliessender Sulfierung begünstigt.

Für die Herstellung von Alkoholsulfaten aus Olefinen über Oxoalkohol bieten sich mehrere Möglichkeiten, die im Nachfolgenden in ihren wirtschaftlichen Belangen einander gegenübergestellt werden. Ausgehend von einem Fischer-Krackprodukt oder Primärolefin mit 30 % Olefinen haben wir unter Zugrundelegung einer Produktion von 8 000 jato waschaktiver Substanz folgende Arbeitsweisen verglichen:

- I. Direkte Sulfierung des oxidierten Gemisches (ohne Alkoholisierung), Neutralölbeiseitung aus der mit Methanol verdünnten Sulfatlösung durch Benzin-Extraktion.
- II. Sulfierung der isolierten Alkohole, wobei die Neutralölabtrennung vorausgeht, und zwar
 - a) durch rektifizierende Destillation der oxidierten Fraktionen, die vor ihrer Oxierung in entsprechend schmaler Bandbreite hergestellt und getrennt oxidiert werden müssen,
 - b) durch die Borzsäure-Methode.

Das Ergebnis unserer Untersuchung lässt sich dahin zusammenfassen, dass die Arbeitsweise I (Sulfierung des oxidierten Gemisches) sowohl hinsichtlich Anlage- als auch Gestehkosten die günstigsten Ergebnisse liefert, wie sich aus folgender Zusammenstellung ergibt:

Das Primär- oder Krackprodukt mit 30% Olefinen wurde mit RM 35,- / kg eingesetzt, da anzunehmen ist, dass es auch in Zukunft nur zu einem höheren Preis als Kogasin (RM 30,- / kg) wird hergestellt werden können.

Das Neutralöl ist entsprechend seiner Verwendung als Dieselöl mit RM 25,- / kg gutgeschrieben.

Durch Änderung einer dieser oder beider Bewertungen ergeben sich unter Umständen stark von den nachstehenden abweichende Gestehpreise; die vor allem spesenbedingten Unterschiede der vergleichenden Verfahren (I, II a,b) würden hierdurch aber nicht wesentlich berührt.

	I.	II.
	mit Sulfierung des oxidierten Gemisches	mit Sulfierung der isolierten Alkohole
Anlagekosten (einschl. Oxidierung)	Mio RM 3,625	4,340
	a) Neutralölabtrennung durch Destill.	b) Neutralölabtrennung durch Bors.
Chlorgas Waschpulver	RM 1 / kg 29,83	32,92
günstig waschakt.	Subst. RM 1 / kg 74,60	82,30
Gesteh. Kosten	100 %	96,00
40%iges Waschpulver	RM 1 / kg 30,25	34,57
angefertigt waschakt.	Subst. RM 1 / kg 75,63	86,45
	100 %	84,03

Die folgenden Seiten enthalten nähere Angaben über die Voraussetzungen und technischen Einzelheiten der behandelten Arbeitsmethoden.

00000726

Da der Verlauf der Oxierung und zum Teil auch der nachfolgenden Operationen durch den Charakter der Olefine (Verzweigungsgrad) wesentlich beeinflusst wird, müssen wir, indem wir uns mit den technischen und wirtschaftlichen Fragen einer solchen Fabrikation auseinandersetzen, die Art des eingesetzten Rohmaterials eng umreissen. Hier sollen die Möglichkeiten betrachtet werden, mit Hilfe der bei uns zur Verfügung stehenden Verfahren aus Olefinen Alkoholsulfate des Waschmittelbereichs herzustellen, wobei diese in Form eines 40%igen Waschpulvers anfallen sollen. Zugrunde gelegt ist eine Produktion von 8 000 jato waschaktive Substanz (=w.a.S.) = 20 000 jato Waschpulver 40 %ig.

Wir gehen dabei von der Vorstellung aus, dass ein Fischek-Krack-Produkt oder das Erzeugnis einer der in Entwicklung befindlichen Olefinsynthesen als 30%iges Olefin in genügender Menge (d.i. etwa 20 000 jato Fraktion 170 - 300°) zur Verfügung steht, wobei wir uns darüber im klaren sind, dass diese Voraussetzungen im Augenblick nicht gegeben sind. Nichtsdestoweniger erscheint es angebracht, die Wege, die zum Sulfat führen, einer kritischen Betrachtung zu unterziehen, zumal auf diesem Gebiet grössere Versuchsarbeiten geplant bzw. schon im Gange sind.

Wir konnten uns daher im chemisch-technischen Teil auf Unterlagen bezw. Überlegungen von Dr. Gemassmer, Dr. Berg und Dr. Reisinger, im ingenieurmässigen Teil von Dr. Mauthner stützen.

Bei der Verarbeitung von stark verzweigten Olefinen (z.B. aus Erdölzerzeugung), bei der sich rechtliche Schwierigkeiten ergeben haben, sind die zu besprechenden Arbeitsweisen nur beschränkt anwendbar.

Die Alkohol-Sulfatherstellung umfasst folgende wesentliche Arbeitsgänge:

Oxidierung der Olefin-Fraktion.

Sulfierung des oxidierten Gemisches oder der isolierten Alkohole, anschliessend Neutralisation.

Endanwendung.

00000727

Die Neutralöl-Sulfierung schiebt sich zwischen diese Arbeitsphasen je nach Wahl des Verfahrens in verschiedener Weise ein. Näher untersucht wurden:

- I. Sulfierung im Gegenwart des Neutralöls (N.O.), mechanische Abtrennung der Hauptmenge N.O., Extraktion des restlichen N.O. im methanolischer Verdunstung mit Benzin.
- II. Sulfierung der reinen, destillierten Waschalkohole.
 - a) Das N.O. wird vorher durch rektifizierende Destillation des oxidierten Gemisches entfernt. Hierfür ist es ausgesetzt, benötigte eng geschnittene Fraktionen in die Oxidation einzusetzen (bei Erdöl-Krack-Olefinen vermutlich nicht anwendbar).
 - b) Das N.O. wird mit Hilfe der-Borsäuremethode entfernt. Vorliegende Fraktionierung ist nicht erforderlich.

Bei der Durcharbeitung dieser Fälle ist folgendes zu beachten:

- 1.) Die zur Sulfierung gelangenden Alkohole bzw. Alkohol-Kohlenwasserstoff-Gemische müssen sehr sauber sein, da sonst keine ungefährten Sulfate erhalten werden. Das bei der Oxidation einer solchen Olefin-Fraktion erhaltenen oxidierte Gemisch genügt dieser Forderung (Fall I). Würden die Alkohole bei ihrer Isolierung zunächst als Slump erhalten (Fall II), so muss noch eine Reindestillation angeschlossen werden. Hierbei werden zugleich auch die Dicksäure entfernt.
- 2.) Dicksäure sind hochsiedende Alkoholanteile, die sich bei der Oxidation bilden, im wesentlichen durch Reaktionsprodukte der Aldehyde, ihre Menge beträgt etwa 7 % (maximaler Fall 15 % der Gesamtalkohole). Sind sie bei der Sulfierung ausgegen, so werden sie nur zu 2/3 sulfifiziert, während das letzte Drittel als N.O. angesprochen ist. Die Waschkraft dieser Dicksäursulfate haben wir (Fall I, bei dem allein sie auftreten), gestützt auf Versuche Dr. Richters (Versuchslabor), als vollwertige v.o.s. betrachtet. Insofern eine gesonderte Sulfierung des Dicksäures, das ja in Fall IIa) und b) in isolierter Form (als Destillationsrückstand) erhalten wird, in Frage kommt - es sollen hierbei für das Textilhilfsmittel-Gebiet interessierende Produkte erhalten werden - ist derzeit mangels Unterlagen noch nicht völlig zu überschauen. Für die zivile Verarbeitung nötige Korreinigung (Aufhellung) der Dicksäure hat sich eine Bleicherde-Behandlung als brauchbar erwiesen.

- S e r v i c e : Obwohl das Dicksäure seiner Siedelage nach kein Dieselöl mehr ist, haben wir es doch mit etwa dessen Wert gutgeschrieben, da
- 1.) es vermutlich im paraffinischen N.O. als nur etwa 3-5%iger Zusatz ohne weiteres integriert werden kann, zumal der Sauerstoffgehalt nur gering ist,
 - 2.) auch bei chemischer Verarbeitung damit ein wohl für die meisten Verwendungszwecke fiktabler Einsatzpreis gegeben ist,
- 3.) Sulfierung und Neutralisation. Bei Anwendung von 115 g d.Th. Chlorsulfosäure werden

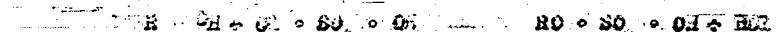
(Fall II). Reine Waschalkohole (alkoholfrei)

(Waschalkohole mit 10% konzentriertem Ammoniumsulfat)

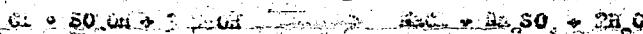
(Fall I) (alkoholhaltig)

als sulfidfrei eingegangen.

Die Reaktion erfolgt nach folgenden Gleichungen (B = 6 C15) :



Da C15 & 15% Chlortypengruppe angewandt wurden und die Reaktion nicht vollständig verläuft (siehe oben), nimmt ein Teil der Chloratgruppe nicht an der Reaktion teil, dann muss dieser verhältnismässig grosse Raum-Aufwand unzündlich gemacht werden muss:



Die Neutralisation sind 80% & 15% des eingesetzten KOH eingesetzt; denn beim Zersetzen setzt bei weiter Reaktion abspaltung der Sulfatgruppe ein, sodass unbedingt sehr alkalische Reaktion eingehalten werden muss.

Theoretisch lassen sich die angeführten Möglichkeiten in der folgenden Weise kombinieren, wobei wir eine ü b e r - s c h l ä g i g e A b s c h ä t z u n g d e r A u s - b e u t e n an waschaktiver Substanz, ausgedrückt in Alkohol, unter Berücksichtigung der v e r f a h r e n s m ä s - s i g bedingten Verluste vornehmen, da bei dem hohen Wert der Alkohole der Ausbeute eine besonders grosse Bedeutung zukommt.

Die oberen Zahlen beziehen sich auf 7%, die geklammerten Zahlen auf 15% Dicköl (Gesamtalkohole = 100).

I.

II.a

II.b

III

Or. Werte 100A = 93 + 7 (85 + 15)	Werte 100A = 93 + 7 (85 + 15) $\rightarrow 4 + 3$ (4 + 2) Bart. $0 + 0$ (0 + 5)	Or. Werte 100A = 93 + 7 (85 + 15) $\rightarrow 4 + 0$ (4 + 0) wasser $0 + 0$ (0 + 0)	Or. Werte 100A = 93 + 7 (85 + 15) $\rightarrow 4 + 0$ (4 + 0) weiter und Lerners weiternehmen
Sulfat zu 94% (89.2%)	Sulfat zu 96% (93%)		
Methyl-N.O.Y Extra: Bu-Dest.			
$\rightarrow \{ 4 + 2$ (4 + 5)			
Vorbereitung	Vorbereitung $\rightarrow \{ 2 + 0$ (2 + 0)		
In Sulfonat 89 + 5 verwendet (82 + 10)	In Sulfat 87 + 0 verwendet (79 + 0)	In Sulfonat 87 + 0 verwendet (79 + 0)	In Sulfonat 87 + 5 verwendet (79 + 10) In Sulfat 87 + 5 verwendet (79 + 10)
Das erhaltene Gemisch (Kw-haltig) wird sulfiert. Die Waschalkohole (C_{14} bis C_{18}) werden zu 96%, das Dicköl zu 5/3 sulfiert.	Die reinen, destillierten Waschalkohole (0 bis C_{14} bis C_{18}) werden sulfiert. Sulfierungsgrad 98%. Hat sich bei Erdölfrakturen als nicht anwendbar erwiesen.	Technischer Erfolg der Polymerisierung sowohl hinsichtlich Alkoholverlust als auch Neutralitätsgehalt der isolierten Alkohole noch nicht völlig gesichert. In Vorbereitung befindliche Versuche größerer Maßstabs sollen Klärung bringen.	Sulfierung der isolierten Gesamtalkohole (einschl. Dicköl). Voraussetzung: Die aus der N.O.Y-Entfernung (Destillation oder Barierung) anfallenden Gesamtalkohole müssen in für die Sulfierung genügend sauberer Form erhalten werden können, was mit den derzeitigen Methoden nur unter Verlusten möglich ist; daher im folgenden nicht näher behandelt.

Die Abtrennung der Alkohole, sowohl nach dem Destillations- wie nach dem Borsäure-Verfahren, ist unvollständig, also mit Verlusten verbunden. Die Schärfe der Trennung ist noch nicht eindeutig klargestellt und zum Teil von der Natur der eingesetzten Gemische abhängig. Der Aufwand an Apparatur ist in beiden Fällen recht bedeutend.

Bei der Behandlung der Borsäure-Methode haben wir, um den Stand der Verfahrens-Entwicklung in beiden Fällen etwa gleich hoch zu bemessen, der tatsächlichen Batoratung etwas vorgegriffen, indem wir sie der Destillations-Methode mit Alkoholverlusten von nur 4% (Gesamtalkohol = 100) gleichsetzen.

Es besteht also nach wie vor grösstes Interesse an Vorschlägen, die die Kohlenwasserstoff-Alkoholtrennung zum Ziele haben, wobei wir die in Bearbeitung befindliche adsorptive Trennung mit Silicagel nennen möchten, die zur Zeit im Versuchslabor von Dr. Geiseler bearbeitet wird.

In unseren Berechnungen und den Darstellungen der Fließ-Schemata (Anlage 1 u.2) haben wir die isolierten Alkohole als völlig neutralfrei erscheinen lassen, ein praktisch kaum realisierbarer Fall. Gemeint ist damit, dass die Alkohole soviel N.O. enthalten, dass sie nach Durchlaufen der angegebenen Verarbeitungsgänge ohne weiteres zu einem einwandfreien Waschpulver führen.

Die direkte Sulfierung des oxidierten Gemisches (Fall I) liegt also ausbeutemässig bei Betrachtung nur der verfahrensmässig unvermeidlichen Ausbeuteminderungen an der Spitze der untersuchten Möglichkeiten. Zieht man noch die vermutliche Höhe der praktisch ja unvermeidbaren Kleckereien ein, so dürfte sich der Vorsprung dieser Arbeitsweise infolge der geringeren Anzahl der Arbeitsgänge und der meist obwaltenden grösseren Verdünnungen noch weiter vergrössern. Spesenmässig liegt diese Arbeitsweise am günstigsten. Grössere technische Schwierigkeiten bei der Durchführung der vorgesehenen Arbeitsgänge sind nicht zu erwarten, besonders kann auch das oxidierte Gemisch ohne weiteres in die Sulfierung eingesetzt werden.

Ausbeutemässig liegt der (nicht nummerierte) letzten Fall, Sulfierung der isolierten Gesamtalkohole (S.4) nahe an Fall I heran. Spesenmässig liegt er jedoch sicher am ungünstigsten, da er ja zwei H.O.-Abscheidungen erfordert, das zweite Mal nämlich zur Entfernung der unsulfurierten Dicksäureteile; es sei denn, es erwiese sich die Schluss-Zindampfung für den letzten Zweck als hinreichend.

Von den für die Isolierung der Alkohole verfügbaren Verfahren - Destillations- bzw. Borsäure-Verfahren - verdient das Borsäure-Verfahren infolge geringerer Spasen den Vorzug, vorausgesetzt, dass es die gleiche Trennwirkung erreicht.

Anlage 1 und 2 stellen schematisch die schon weiter oben definierten Fälle I, IIa und b dar, und zwar bezogen auf 100 kg W.O.S. + 250 kg Waschpulver 40%ig.

00000731

Kalkulation:

Ausgehend von RM 35,- / kg 30%iges Olefin,

bei einer Dickölbildung von 7 % der Gesamtalkohole,

bei einer Guteschrift von RM 25,- / kg N.O. (als Dieselöl),

(ohne Rücksicht auf den geringen Sauerstoffgehalt der kleinen Dickölbemengen) ergibt sich für das mit Natriumsulfat auf 40% w.a.S. gestellte Produkt ein Gestehpreis von

	RM / kg	RM / kg
	Waschpulver	Waschakt.Substans 100 %
I. Bei Sulfierung des oxidierten Gemisches		
Neutralöl-Entfernung durch Bi-Extraktion in methanolischer Lösung	29,84	74,60
II. Sulfierung der reinen, destillierten Waschalkohole C ₁₄ bis C ₁₈		
Neutralöl-Entfernung		
a) auf destillativem Wege		
Berechnet für die destillierten Waschalkohole RM 62,91 / kg		
Waschpulver 40 %ig	32,92	82,30
b) Borsäuremethode		
Berechnet für die destillierten Waschalkohole RM 65,58 / kg		
Waschpulver 40 %ig	32,00	80,00

Die angegebenen Gestehkosten gelten für die günstigsten Voraussetzungen (Dicköl nur 7 % der Gesamtalkohole, Verluste nur bei den Hilfsstoffen berücksichtigt.)

Bei Abrechnung nach dem eingetragenen Rechnungsplan wurde die gleiche Berechnung für 15 % Dicköl vorgenommen, wodurch sich eine geringere Kosten:

	RM / kg	RM / kg
	Waschpulver	Waschakt.Substans 100 %
I. Bei Sulfierung des oxidierten Gemisches		
Neutralöl-Entfernung durch Bi-Extraktion in methanolischer Lösung	29,85	75,63
II. Sulfierung der reinen, destillierten Waschalkohole C ₁₄ bis C ₁₈		
Neutralöl-Entfernung		
a) auf destillativem Wege		
Berechnet für die destillierten Waschalkohole RM 61,47 / kg		
Waschpulver 40 %ig	31,57	86,39
b) Borsäuremethode		
Berechnet für die destillierten Waschalkohole RM 61,21 / kg		
Waschpulver 40 %ig	31,46	84,83

Ein Ausdruck der Gestehskosten

Da die angestellten Überlegungen z.T. auf Vorausschätzungen beruhen, wird es nötig sein, nach Vorliegen weiterer praktischer Ergebnisse, für die Versuchsarbeiten im Gange sind, zu prüfen, inwieweit unsere Annahmen im Lichte der neu hinzugekommenen Erkenntnisse einer Überholung bedürfen werden.

Anlagen

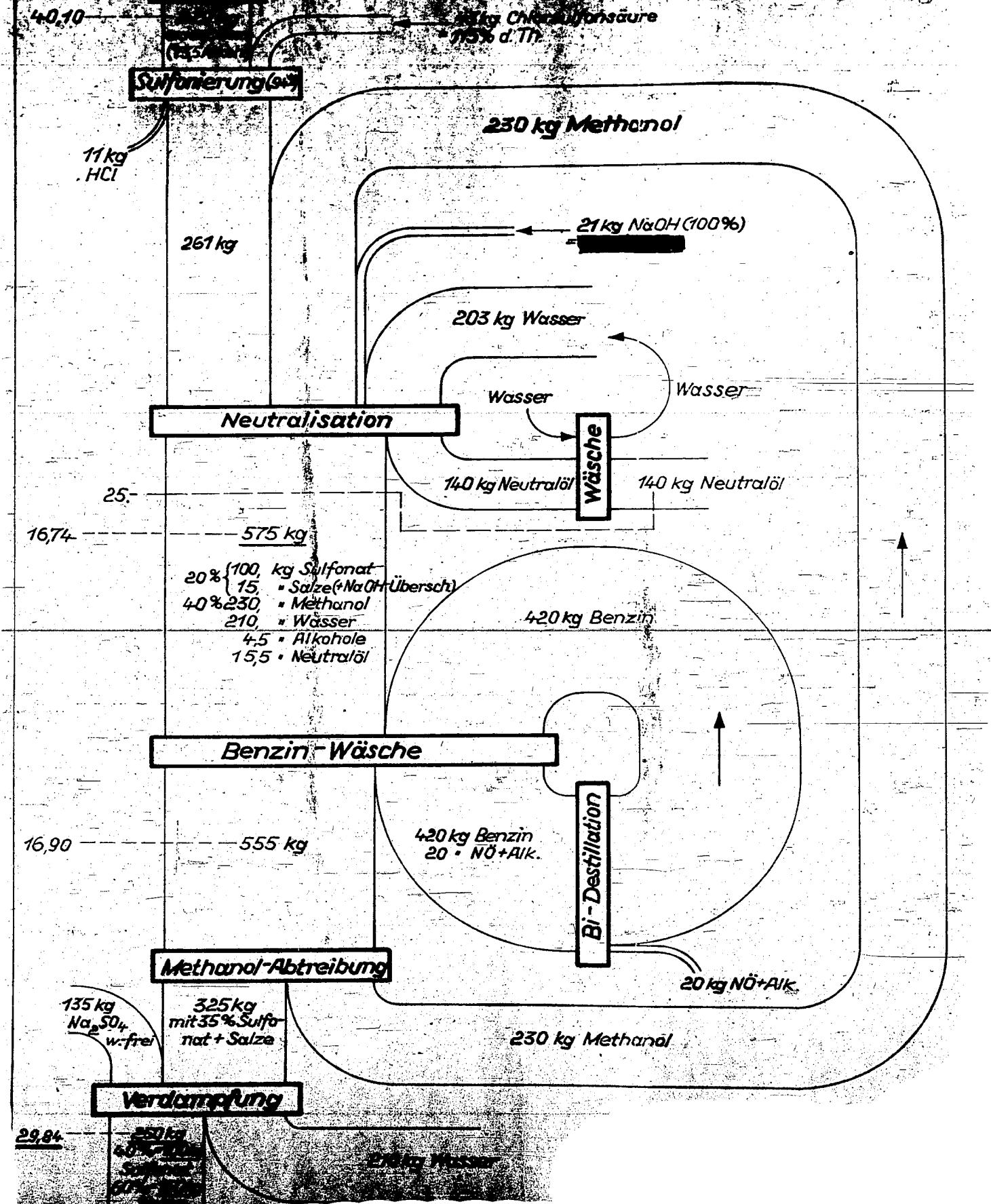
Böde

✓ Herrn Dir. Dr. Herold
Dr. Wenzel

AWF Bln

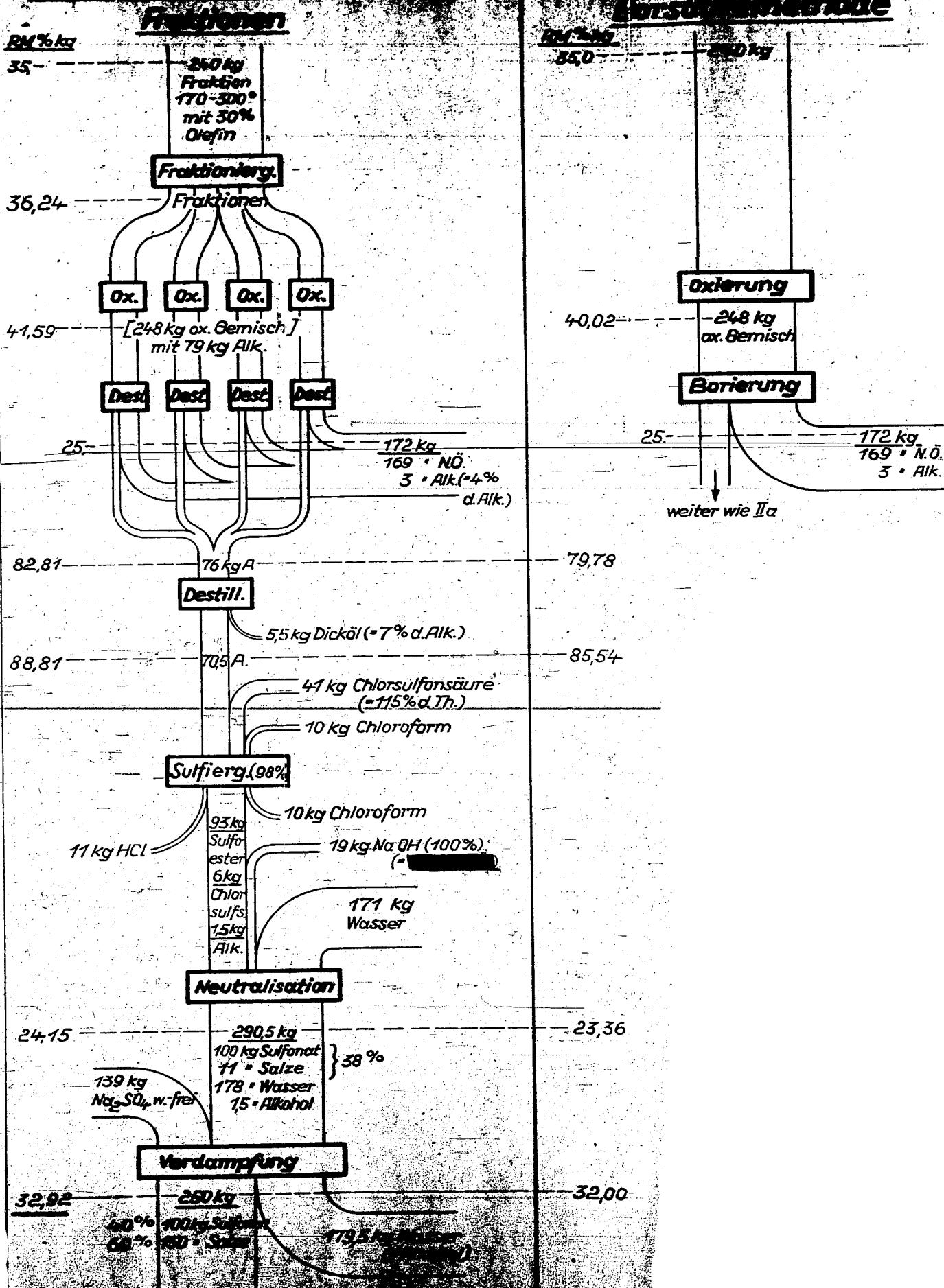
SWF Me

000000773



00600734

Ia) Oderungsprozess unter
Anwendung von Mitteln
der chemischen Industrie



00000735

Lenna-Werke, den 4.3.1943.

Anlage 3 zu Akt.-Fot.Nr.: 2612

Falkulation für 200 kg Waschölvver 40%ig bei 20 000 jato Produktion
 (Dielöl = 7% der Gesamtkohole.)

	Einheits- Preis RM	Gemisch- Sulfierung I	Frakt.- Oxidierung IIa	Bordierung			
				Menge	RM	Menge	RM
Eckmaterialien							
Fraktion 170-300° mit 50% Olefin	kg % 35,-	38,6	31,01	96,2	33,68	96,2	33,68
Neutralöl-Gutechnik	kg % 25,-	64,1	16,03	71,2	17,79	71,2	17,79
Butanol-methylat w.fri.	kg % 5,-	54,-	3,24	55,6	3,54	55,6	3,54
Alles Eckmaterialien				12,22		19,23	19,23
Hilfsstoffe							
Säure f. Oxydierung 200 at.m. kg 30,-	kg % 30,-	33,7	0,69	35,0	0,74	35,0	0,74
Kopftakt Oxidierung	kg % 500,0	0,05	0,45	0,1	0,50	0,1	0,50
Chloroaldehyd	kg % 3,-	17,2	0,22	17,2	0,47	17,2	0,47
NaOH 100%ig (sie 50%ige Lauge)	" kg % 10,0	6,4	0,34	7,6	0,76	7,6	0,76
Chloroformverlust	" kg % 30,0	-	-	1,2	0,35	1,2	0,35
Methanolverlust	" kg % 14,6	2,0	0,14	-	-	-	-
Benzinverlust	" kg % 30,0	0,9	0,27	-	-	-	-
Borsäureverlust	" kg % 66,0	-	-	-	-	0,5	0,32
Alles Hilfsstoffe				3,94		3,82	3,82
Sperre							
Personalkosten				2,46		2,27	1,52
Glockenge				0,75		0,97	0,29
Abreißkosten				1,01		1,31	1,19
Zuschläge				1,81		2,17	1,99
2. Summe Sperren:				2,65		3,47	3,04
Gastelektrolysen				7,62		9,87	8,63
Gassteuerabsetzen				29,34		32,92	32,00
Gesamtfalkulation	RM	3 625 000	4 320 000	4 090 000			
(ohne Energieaufwand)							
" Montage, Anfahrt							
" Gelaufsaufschluss							
" Hebeleinlagen)							

A.W.P.

00000'736
Leuna-Werke, den 4. Aug. 1943.

Anlage 4 zu Akt.-Notiz Nr. 7 2612

Destehkostenaufteilung für 100 kg Waschalkohol 40 %ig bei 20.000 Jato
Produktion (Dicköl = 7 % der Gesamtkohole).

	Eink. Preise IIa	Gemisch Sulfierung I		Frakto- rierung IIa		Borisung IIb	
		Menge	EUR	Menge	EUR	Menge	EUR
Rohstoffeinsatz							
50%iges Olefin	kg	22,-	86,6	31,01	96,2	35,68	
Na ₂ SO ₄	"	6,-	54,-	3,24	55,6	3,34	
Habenzansbauten							
Neutral- und Dicköl	"	25,-	64,1	16,03	71,2	17,79	
S u m m a				18,22		19,23	39,23
Spesenaufteilung:							
Vorfraktionierung							
Energien							
Personal +)							
Kapital +)							
Fraktionierung							
Hilfslst.		1,14			1,24		1,24
Energien		-,37			-,40		-,40
Personal +)		-,32			1,13		-,52
Kapital +)		3,26	5,69	3,62	6,45	3,56	6,10
N.D.-Entfernung durch Destillation (IIa)							
Energie, Borisung (IIb)							
Hilfslst.							
Energien							
Personal +)							
Kapital +)							
Leindestillation d. Waschalkohole							
Energien							
Personal +)							
Kapital +)							
Sulfierung und Neutralisation							
Hilfslst.		2,53			2,38		
Energien		0,03			0,04		
Personal +)		-,21			0,20		
Kapital +)		3,27	3,03	3,17	2,99		2,99
Benzinreiche und Destillation							
Hilfslst.		-,27					
Energien		-,27					
Personal +)		-,21					
Kapital +)		-,27	1,02				
Einstellung und Verdampfung							
Energien		-,74			-,55		
Personal +)		-,42			-,42		
Kapital +)		-,66	1,82	-,55	1,52		1,52
Spesen (+ Hilfslst.) insgesamt			17,62		17,69		12,77
Gestehkosten (Material + Spesen)			39,81		32,93		32,00
+) einschl. Zuschläge							

00000737

W.M. K. N.Y. 42
5/20/11 Am 1 P.M.
W.M.K.

00000738

Zu Anlage 3 und 4.

Bemerkungen zur Kalkulation.

Lösungsmittelverluste: 1 % je Kreislauf.

Für das bei der Sulfierung entstehende HCl - Gas ist keine Gutschrift eingesetzt. Es ist angenommen, dass letztere durch die Gewinnungskosten etwa eben aufgezehrt wird.

Die Anlagekosten für Oxidierung wurden, ohne eigens hierfür Schätzungen anzustellen, auf Grund der von anderen Arbeiten her bekannten Zahlen jeweils mit RM 150,- / jato Einsatz angenommen, nur für die Oxidierung der unterteilten Fraktionen wurde ein kleiner Zuschlag von 5 % gemacht.

Eine Gutschrift für die Entspannungsgase wurde, da sehr geringfügig, nicht berücksichtigt.
Bezüglich Dicköl - Gutschrift vergl. Seite 2.

00000739

Liquor-Werke, den 4. Aug. 1943.

Anlage 5 zu Akt.Nr.: 2612

Anlagekosten

In RM.

	Gesamt-Sulfierung II	Frikta- Cierung IIIa	Berierung II b
Vorfraktionierung	-	250 000	-
Oxidation	2 655 000	3 000 000	2 330 000
Abdestillation des Neutralöls	-	360 000	-
Berierung	-	-	480 000
Destillation des Waschöls	-	150 000	150 000
Sulfierung und Neutralisierung	220 000	130 000	130 000
Rektifikation und Destillation	220 000	-	-
Zersetzung und Verdampfung	550 000	450 000	450 000
Alles gesamt	3 625 000	4 340 000	4 090 000

• Sitz-Anteile für Gaserzeugung
Kontaktfabrik
Energie-
Wehensetzen