

Nr. 200 - 214 - 660

Herrn Dir. Dr. Baumann

Ch. W. H.	Büro Gr. I
29. AUG. 1942	
Nr.	H. F.

Bezirksamtsleiter
(Zollamt)
Recklinghausen

Z. R. 210 1120-B
 G. RV 49/42 Co. B. 22 672/B. 2054 21. 1. 42

Bezeichnung des Bezugs von Gütern zum Zwecke der Reinigung von
Lichtscham-Apparate

Aufgrund der Verfügung des Reichs-Charakteristik-Präsidenten, Festfallen in
 Winter, auch welcher Art von Gütern auf Noterlaubnis von prede
 begünstigten Spezialisten (Gabel) zur Beschaffung nicht entsprechen
 werden kann, sind die Verhältnisse hierfür erfüllt sind, haben die
 Reichs-Zentralstelle für Handel und Gewerbe, Berlin, die Bezugsgüter zu
 erledigen und werden diese nach Eingang unverzüglich an das Haupt-
 zollamt, Recklinghausen, weitergeleitet.

Ferner haben wir am 2. 1. 42 die Fortsetzung dieser Bezeichnung
 bei Zentralstelle für Handel und Gewerbe, Berlin-Charlottenburg 9, an-
 fordert, auch dieser ist in die Angelegenheit.

Als Seitenstück von dieser mehr Betrieb mit Gewinn arbeiten, sind
 voraussichtlich der 1. 1. 42 infolge. Dieser gesamte Prozess ist
 Ihnen allerdings erst nach Abschluss unserer Bilanz geben.

Die Kosten von uns aus die Angelegenheit zurück.

Heil Hitler!

GEHEIMES VERZEICHNIS
 Gesellschaft mit beschränkter Haftung

gez. p. H. 1942

gez. v. H. 1942

Betreff:

Verteiler:

Acetylenzerfall in komprimierten Gasen

In der Aktennotiz vom 2. 11. 1933 war über den Acetylenzerfall in komprimierten Gasen berichtet worden, und es wurde festgestellt, dass der Acetylenzerfall durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen wird. Die Ursache für den Zerfall ist die Bildung von Acetylenhydrat, welches bei der Komprimierung in den Gasen entsteht. Die Bildung von Acetylenhydrat wird durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen, die in den Gasen enthalten sind. Die Bildung von Acetylenhydrat wird durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen, die in den Gasen enthalten sind. Die Bildung von Acetylenhydrat wird durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen, die in den Gasen enthalten sind.

In der Anmeldung der Patente Nr. 123456 vom 1. 12. 33 wird vorgeschlagen, die Acetylenzerfall durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen wird. Die Bildung von Acetylenhydrat wird durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen, die in den Gasen enthalten sind. Die Bildung von Acetylenhydrat wird durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen, die in den Gasen enthalten sind.

Nach dieser Sachlage ist es anzunehmen, dass der Acetylenzerfall in komprimierten Gasen durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen wird. Die Bildung von Acetylenhydrat wird durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen, die in den Gasen enthalten sind. Die Bildung von Acetylenhydrat wird durch die Wirkung von Wasser und Sauerstoff hervorgerufen, die in den Gasen enthalten sind.

Hauptzollamt

Bochum

K. A. 600/H8

MARL (Kr. Recklinghausen)

den

4. 7. 1942

Zollfreier Bezug von Gasöl zum Zwecke
der Reinigung von Lichtbogenacetylen.
Ihr Schreiben vom 1.5.42 - Z 2210 MZO. - B

Wir beziehen uns auf die am 2. d. M. geführte Besprechung mit den Herren Oberzollrat Lappe und Bezirkszollkommissar Kohler in obiger Angelegenheit. Herr Oberzollrat Lappe führte aus, daß das von uns bezogene Öl nach der MZO. eindeutig zollpflichtig sei, da unser Betrieb kein Kokereibetrieb ist.

Wir machten gegenüber geltend, daß wir im Gegensatz zu einem Kokereibetrieb, der nach alten bekannten Verfahren arbeitet, ein neues Verfahren mit erheblichen Verlusten unter schwierigsten Bedingungen in die Großtechnik überführen müssen und hierfür das Spezialwaschöl praktisch zum gleichen Zwecke wie auf den Kokereien benötigen.

Gemäß Reichszollblatt Nr. 22 vom 27. 3. 39 S. 210 Tabelle II B haben wir deshalb zum mindesten Anspruch auf den ermäßigten Zollsatz von RM 2,- * kg. In der gleichen Stelle wird zudem angeführt, daß Gasöl zollfrei bezogen werden kann, wenn es zu den chemischen Produkten weiter verarbeitet wird. Unser Öl ist bei der mit ihm durchgeführten Gasreinigung an der Bildung von Polymerisationsprodukten beteiligt, und es hätte somit nach den Bestimmungen im Reichszollblatt überhaupt kein Zoll bezahlt werden müssen. In der am 4. 9. 39 in Kraft getretenen Änderung des Zolltarifes für Gas- und Treiböl wurde nämlich nur

- 2 -

der preisbegünstigte Bezug von Gas- und Treibölen zum Vorteil von Kotoren versetzt. Aufser diesem Grundpreis wurden, außer wenn es für die Verbraucher festgesetzt, die Gas- und Treiböle aufgrund der HIG. selbstbegünstigt bezogen konnten und ausdrücklich bestimmt, daß die früheren Begünstigungen den Verbrauchern nicht weiterhin gewährt werden müssen.

Wir beantragen deshalb, aufgrund der Anmerkung 1 zu Nr. 110 des Selbstzweckes den steuerbegünstigten Bezug von Dieselöl zum genehmigen und bitten, die nötigen Schritte hierzu einzuleiten.

Mit Ihrem Schreiben vom 7. 12. 39 haben Sie uns die Berechnung zum Bezugs von preisbegünstigtem Dieselöl, solange wir in unserem Bunkersystem mit Verlust abschließen, sowie wir unsere erzielbaren Ergebnisse heute übersehen, werden wir noch bei den entsprechenden Verkaufspreisen, die von Reichskommissar für die Mobilisierung festgesetzt sind, mit Verlust arbeiten, weil bei uns die unfavourablen Verhältnisse der Kriegsverhältnisse immer noch nicht überwunden sind. In Ihrer Unterrichtung finden wir eine Selbstkostenberechnung bei, die wir aufgrund der Gestehpreise des 1. Quartals 1942 und den tatsächlichen Verkaufskosten, Lagerhaltungs- und Verpackungskosten festgestellt haben. In diesem hierbei ist ein Selbstkostenpreis von RM 257,54 / kg angegeben.

In Absatz 1 d. 2. witten wir durch den Abwurf von Bomben auf die Produktionsanlagen einen großen Betriebsverlust. Dieser Schaden wird von Reichswagen erstattet, jedoch ist es unklar, ob unsere angelegte Forderung bezgl. der Produktion und der verbrauchten Energien anerkannt wird. Wir müssen dies mit rechnen, daß dieser fröliche Kosten in Höhe von RM 2 116 977,- von unserem Betriebsergebnis getragen werden wird. Dieser Beitrag ergibt auf die Produktion des 1. Quartals berechnet eine Verteilung unserer Kostenkosten von RM 25,75 / kg Dieselöl. Der Selbstkostenpreis von RM 267,24 / kg steht dem mittleren

der preisbegünstigte Bezug von Gas- und Treibölen zum Antrieb von Motoren verboten. Außer diesem Grundpreis wurden Sonderpreise für die Verbraucher festgesetzt, die Gas- und Treiböl auf der Basis, selbstbegünstigt beziehen konnten und ausdrücklich bezeugt, daß die früheren Begünstigungen den Verbrauchern auch weiterhin gewährt werden müssen.

Wir beantragen deshalb, aufgrund der Anmerkung 1 zu Nr. 33 des Solltarifes den steuerbegünstigten Bezug von Spezialmaschinen genehmigen und bitten, die nötigen Schritte hierzu einzuleiten.

Mit Ihrem Schreiben vom 7. 10. 39 gaben Sie uns die Berechnung zum Bezug von preisbegünstigtem Gasöl, solange wir in unserer Kessel-Erzeugung mit Verlust abschließen. Soweit wir unsere Betriebsergebnisse heute überschauen, werden wir auch bei den jetzigen Verkaufspreisen, die vom Reichskommissar für die Preisbildung festgesetzt sind, mit Verlust arbeiten, weil bei uns die Schwierigkeiten infolge der Kriegsverhältnisse immer noch nicht überwunden sind. Zu Ihrer Unterrichtung fügen wir eine Selbstkostenberechnung bei, die wir aufgrund der Gestehungspreise im I. Quartals 1942 und den tatsächlichen Verkaufskosten, Steuern, Steuern und Verpackungskosten festgestellt haben. Wir konnten hierbei zu einem Selbstkostenpreis von RM 237,54 / kg kommen.

Im Dezember v. J. erlitten wir durch den Abwurf von Brandbomben feindlicher Flugzeuge einen großen Betriebs Schaden. Dieser Schaden wird von reichswegen erstattet, jedoch ist es unstritten, ob unsere angemeldete Forderung bezgl. der Amortisation und der verteuerten Energien anerkannt wird. Wir müssen damit rechnen, daß dieser fragliche Posten in Höhe von RM 2 118 977,- von unserem Betriebsergebnis getragen werden wird. Dieser Betrag ergibt auf die Produktion des I. Quartals gerechnet eine Vertauierung unserer Gestehungskosten von RM 20,70 / kg. Dem Selbstkostenpreis von RM 267,24 / kg steht ein mittlerer

K.A. 609/48 4.7.42

lts von RM 230,-- kg gegenüber. Weiterhin fügen wir einen Auszug aus unserer Bilanz p. 31. 12. 41 bei, aus dem ersichtlich ist, daß ein Verlust von RM 13 879 445,67 entstanden ist. Dieser Verlust wurde durch einen innerbetrieblichen Ausgleich, den uns die Buna-Werke Sokkopau G.m.b.H. bis Dezember 1941 in Höhe von RM 12 583 493,-- gewährt hat, auf einen Bilanzverlust von RM 1 295 952,67 ermäßigt. Für das Jahr 1942 kommt eine Ausgleichszahlung des Werkes Sokkopau an uns nicht mehr infrage.

Wir können heute noch nicht übersehen, inwieweit sich unser Betriebsergebnis im II. und III. Quartal 1942 bessern wird und sind deshalb vorläufig nicht in der Lage, Ihnen die Bescheinigung über Bezüge von preisbegünstigtem Gasöl zurückzugeben.

Heil Hitler!

CHEMISCHE WERKE HÜLS
Gesellschaft mit beschränkter Haftung

gez. ppa Baumann

Stellung

200 6/70

Betreff

Verteiler

Die Acetylen-Produktion in der Fabrik ist seit dem 1. April 1934
verändert. In dem Bericht über die Acetylen-Produktion vom
1. April 1934 sind die Veränderungen, die sich nach dem
Einführen der neuen Anlage in 4 Jahren ergeben haben,
kurz zusammengefasst. In dem Bericht vom 1. April 1938
werden die Leistungen der letzten Jahre, die sich
seit der Abnahme der Acetylen-Produktion ergeben haben,
dargestellt.

Die Gegenmaßnahme wird in der Gasrohre an zahlreich
eingespritzt. Der eingespritzte Gaser soll
den Zerfall an den Rohrwänden durch Polymerisation
und dadurch einen Acetylenzerfall einleiten. Bei
diesem Zerfall soll die freierwerdende Energie auf die
Einspritzung, hat aber bisher noch keinen sicheren
Acetylenzerfall herbeiführen, wie die Versuche gezeigt
haben.

Für den Acetylenzerfall gibt es wohl in wesentlichen
zwei Möglichkeiten:

1. Das Acetylenhaltige Gasgemisch zerfällt in Gasphase.
Dabei bringt die freierwerdende Energie das Gasgemisch
die Zerfallstemperatur, sodass sich der Vorgang ausbreiten
kann.
2. Das Gasgemisch zerfällt an der Rohrwand, wobei die
Rohrwand durch katalytische Wirkung die Zerfallstemperatur
herabsetzt. Es muß also die Zerfallstemperatur an der
Wand und das Gas auf diese erniedrigte Temperatur sein.
Dieser Zerfall kann also bei einer Gasgemisch-Zerfall
Bedingungen stattfinden, bei denen der Zerfall bei
einer geringeren Energie nicht stattgefunden hätte.
Die Rohrwand muß also eine katalytische Wirkung
aufweisen.

In beiden Fällen kann die Polymerisation durch die
empfindliche Polymerisation erfolgen. Beide Fälle sind
von großer Wichtigkeit und Bedeutung für die Acetylen-Produktion
zu berücksichtigen.

In Fall 1 ist bestimmt damit zu rechnen, daß bei geometrischen Abmessungen, also bei Vergrößerung der Abmessungen der Behälter und Leitungen, Explosionen und Totenstromigkeiten kommen, die man unüblich technisch beherrschen kann. In diesem Vorgang spielt die Strömungsgeschwindigkeit eine entscheidende Rolle. Der Vorgang breitet sich in alle Richtungen nach allen Seiten im Raum aus. Der Fall 1 ist experimentell untersucht.

In Fall 2 wird die Gefahr bei kleineren Geschwindigkeiten, bei größeren Abmessungen geringer. Außerdem treten keine Druck erhöhungen auf. Es können im wesentlichen nur Temperaturen entstehen. Der Vorgang vollzieht sich im wesentlichen vor allem bei großer Energieabfuhr, noch rechtzeitig Maßnahmen getroffen werden können. Dieser Fall ist technisch beherrschbar, wenn nicht sogar weitgehend beherrschbar. Die Strömungsgeschwindigkeit ist für diesen Vorgang die bestimmende Größe neben der Gassammensetzung, dem Acetylenpartikelgröße, dem Wärmeflußverhältnissen und der Oberflächenbeschaffenheit. Unter sonst konstanten Bedingungen wird der Zerfall mit einer bestimmten Geschwindigkeit an aufwärts eintreten können. Bei einer Bewegung oder bei ruhendem Gas wird er überhaupt nicht stattfinden. Der Vorgang wird sich nur so weit gegen die Strömung ausbreiten, als die Flammen in der Rohrwand fließt und die Zerfallstemperatur bringt oder so weit der Zerfall sich gegen die Strömung ausbreitet. Der Fall 2 ist experimentell untersucht.

Es ist noch eine dritte Möglichkeit denkbar:

Es findet an der Rohrwand ein Acetylenzerfall statt, nur ein Teil umsetzt sich und damit noch acetylenhaltig, doch mit dem entstehenden CO_2 . Wenn man bei einer bestimmten Zerfallstemperatur diesen Acetylenzerfall in einem Behälter bis durch die freiwerdende Energie einer Maßnahme wird, dann kann ein Zerfall der ersten Art auftreten.

Man muß noch darauf achten, daß ein Zerfall des Acetylenzerfalls nur bei einer bestimmten Vorgangsart ist, bei der man nicht sicher ist, ob ein Zerfall stattfindet. Es ist möglich, daß ein Zerfall des Acetylenzerfalls in einem Behälter stattfindet, wenn man die Temperatur des Acetylenzerfalls in einem Behälter bis durch die freiwerdende Energie einer Maßnahme wird, dann kann ein Zerfall der ersten Art auftreten.

den Korb der, in dem der...
kam, nur durch...
zur...
die...

die...
Geschwindigkeit...
schon...
schritte...
unter...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...

die...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...

die...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...

die...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...

die...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...
Korridor...

... als gewöhnliche Beschäftigung, sondern als eine besondere
Zweckbestimmung der Apparate zu betrachten, die sich
lediglich auf die Stellung in einer Richtung beschränken.

Bei allen 7 bisher vorgekommenen Störungen war ein
Acetylenzerfall an der Rohrwand beobachtet worden, das
bedeutet, dass die im Gasraum vorkommenden Gasgemische
fähig sind, im Gasraum zu zerfallen. Auch bei den
Dr. Kraus, der das Gasgemisch hinter den Kompressor
triebdruck in einer Bombe mittels durchschmelzender
Kugeln, trat kein Acetylenzerfall auf. Ob aber bei
drischen Eingängen die Gase übererhitzen werden, kann
ein Acetylenzerfall im Gasraum stattfinden kann, ist
Bei falscher Führung des Rücklasses kann der Acetylenzerfall
komprimierten Gas stark ansteigen. (In der heutigen
Gasleitungen kann dieser Fall nicht mehr auftreten.)
eines Kühlers an den Öffnungen der Kompressoren oder bei
Kompressorventilen können höhere Drücke auftreten,
Verhältnisse nur irgendwie gestatten, sodass daher ein
Acetylenzerfall im Gasraum für den infrage kommenden
Versuche bestimmt werden. Ebenso wäre es sehr wichtig,
zerfall von strömendem acetylenhaltigen Gasen an
dessen Vermeidung experimentell zu studieren. Außerdem
untersuchen, ob strömendes, hochprozentiges Acetylen
unter 1,3 ata, bei denen man bisher nicht mehr mit ein
fall rechnet, ebenfalls einen Zerfall an der Rohrwand
kann.

Gasraum

210, 214, 25, 4 10, 4213

An die
Reichsstelle für
Mineralöl

Berlin SW 68
Krausenstr. 23-24

Sohn/Ku - Kraft
19/42.

15.5.42

Einkauf
565/1/200/HU 135

19.5.42/wa

Unzulässige Verwendung des für technische Zwecke zugelassenen Dieseldieselmotorenkraftstoffes

Wir nehmen Bezug auf Ihr Schreiben v. 15.5.42 und teilen Ihnen folgendes mit:

Am 28.4.42 haben wir Herrn Dr.-Ing. Fritz Müller, Direktor Hauptverwaltung des Völkereisenbaus, Essen, auf Grund einer telefonischen Anruf Auskunft über unseren dieselfähigen Öl-Vorrat und zwar führten wir an, daß wir u. Zt. etwa 150 to Dieselkraftstoff und hiervon etwa 30 to Dieseldieselmotorenkraftstoff auf unserem Lagerplatz haben. Diese Auskunft erfolgte ursprünglich nur über diesen Ertrag der mit unserem Schreiben v. 15.5.42 an Herrn Dr.-Ing. Fritz Müller richtigt mit dem nachträglichen Hinweis, daß wir noch für ein Zielgebiet für unsere dieselfähigen Motoren und über das dieselfähige Dieseldieselmotorenkraftstoff für unseren Lagerplatz, der sich auf 150 to Dieseldieselmotorenkraftstoff bezieht, verweisen. Dieser Hinweis auf unser Schreiben v. 15.5.42, mit dem Ihnen in dieser Angelegenheit bereits von uns ein solches Mitteilungsgebührenbescheid in keiner Weise vorgehen gegen die Reichsstelle für Mineralöl v. 15.5.42 und gegen § 1 der Verordnung der Reichsstelle für Mineralöl v. 20.5.40 von Reichsminister für Wirtschaft auch ein Ordnungstrafverfahren gegen uns. Bei dieser Gelegenheit möchten wir nochmals darauf hinweisen, daß die 150 to Dieseldieselmotorenkraftstoff zur Erzeugung der Energie für den Völkereisenbau und

verbraucht werden. Wir hatten übrigens Gelegenheit, vor
einen Ihrer Herren durch die Gaswäsche zu fahren und in
Stelle einen Beweis des tatsächlichen Verbrauchs an
Wir sind auch jetzt jederzeit bereit durch Prüfung eines
verständigen unseren Verbrauch zu bezeugen.

Wir hoffen, daß diese Zeilen eine endgültige Klärung der
heit bringen.

Heil Hitler!

CHEMISCHE WERKE AG
Gesellschaft mit beschränkter Haftung

an die
Reichsstelle für
Mineralöl

Berlin SW 68
Krausenstr. 22-24

Einkauf
665/1/200/EU 139

16.5.42/ke

Spezialgasöl für Gaswäsche

Anlässlich einer telefonischen Rücksprache mit dem Zentralbüro für Mineralöl, Dortmund, mußten wir hören, daß Sie uns die für die Monate Mai und Juni freigegebenen je 150 to Gasöl, auf 120 to je Monat gekürzt haben. Damit können wir uns unter keinen Umständen einverstanden erklären. Die 150 to Spezialgasöl werden unbedingt monatlich für unsere Gaswäsche benötigt. Eine Kürzung würde bedeuten, daß wir für eine Zeitlang die Gaswäsche vollständig stilllegen müßten. Die Folge davon wäre eine Stilllegung der gesamten Buna-Produktion. Wir nehmen an, daß die Kürzung dadurch erfolgt ist, daß Herr Dr.-Ing. Fritz Müller, Friedr. Krupp A.G., Hauptverwaltung d. Kohlenerzberges, Essen, irrtümlich falsche Angaben über unseren monatlichen Verbrauch an Gasöl machten. Wir haben diesen Irrtum bereits mit unserem Schreiben vom 15.5.42 an Herrn Dr.-Ing. Fritz Müller berichtigt. Als Anlage fügen wir einen Abzug dieses Schreibens zu Ihrer gefl. Kenntnisnahme bei. Wir möchten Sie deshalb nochmals allerdingendst bitten, umgehend dem Zentralbüro für Mineralöl, Dortmund Anweisung zu geben, daß uns bis auf weiteres monatlich 150 to Spezialgasöl für Gaswäsche zuzuwenden sind.

Heil Hitler!

CHEMISCHE WERKE AG
Gesellschaft mit beschränkter Haftung

Anlage

gez. I. V. Schmidt

Geleitungsamt

D. : 200.110.120.210.500.20

Herrn
Dr.-Ing. Fritz Müller
Friedr. Krupp A.G.
Hauptverwaltung d. Kohlenbergbaues

Essen

Einkauf
665/1/200/HU 139

15.5.42/40

Gasölverbrauch der Chem. Werke Huls

In unserem Schreiben v. 28.4.42 ist uns leider ein Irrtum unterlaufen. Wir gaben Ihnen an, daß wir monatlich etwa 150 to Gasöl verbrauchen und daß hiervon etwa 30 to auf Dieselkraftstoff für unseren Wagenpark gehen. Wichtig ist, daß wir monatlich 150 to Spezialgasöl für unsere Gasmaschine verbrauchen. Diese 150 to werden unbedingt monatlich für den vorgenannten Zweck benötigt. Außer dieser Menge beziehen wir noch Dieselkraftstoff für unseren Wagenpark. Diese Menge schwankt, beträgt z.Zt etwa 30 to. Diese 30 to haben mit den 150 to Spezialgasöl für Gasmaschine nichts zu tun.

Wir bitten Sie, unseren Irrtum höflichst zu entschuldigen.

Heil Hitler!

CHEMISCHE WERKE HULS
Gesellschaft mit beschränkter Haftung

D.: 200.110.120.210.600.20 Gen. V. Hahl

18 5.42

Din

12. 20		
13. 20		
14. 20		
15. 20		
16. 20	X	
17. 20	X	
18. 20	X	
19. 20		
20. 20		

Betrifft: Persönliche Angelegenheiten von
 Frau E. ...

Die Chemikalien-Fabrik ...
 ...
 Nr. 35 der ...
 vom 20. August 1940 vor ...
 ...
 Ich gebe Ihnen hiermit ...
 ...

...

Betreff

1. Die ...
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. ...

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

Um nun das Diacetylen als störenden Bestandteil zu be-
 denken die in der Ölwasche gefahrenen Gänge zu reduzieren,
 reduziert, bis die Ölmenge bei einer bestimmten Temperatur
 ausreichend war, bei den herkömmlichen Temperaturen
 Diacetylen aus dem Gas herauszulösen. Die Versuchsergebnisse
 der laufenden Produktion durchgeführt werden und die
 den wechselnden Produktionsbedingungen, wie Änderung der
 Ölbeschaffenheit und sonstigen Schwankungen unterworfen
 zunächst kein klares Bild zu erkennen war. In Folge der
 einzelnen Daten der Versuchsergebnisse zusammengefasst:

Tag	mittlere Öltemp.	gefahrte Ölmenge abn pro 1000 abn Acet.	Hg-Verbrauch abn pro to.
6.2.42	6	20	0.1
7. "	4	20	0.0
8. "	4	20	0.0
9. "	7	20	2.2
10. "	10	20	2.3
11. "	8.5	20	1.7
12. "	8.5	20	3.0
13. "	10	20	0.4
14. "	9	20	5.6
15. "	9	20	1.5
16. "	5.5	20	3.5
17. "	5.5	20	3.6
18. "	6	15	4.4
19. "	4.5	15	3.3
20. "	6	10	12.0
21. "	6.5	20	7.5
22. "	9	20	1.3
23. "	9.5	20	2.0
24. "	9.5	20	1.1
25. "	10	20	2.0
26. "	10	20	0.0
27. "	11	20	3.5
28. "	11	20	0.0
1.3.42	11	20	3.6
2. "	11	20	4.2
3. "	11	20	7.9
4. "	12.6	20	8.4
5. "	9.5	20	8.5
6. "	7	20	6.1
7. "	10	20	0.0
8. "	11.5	20	4.8
9. "	12.5	20	4.9
10. "	12.5	15	8.4
11. "	11	15	11.0
12. "	9	15	7.1
13. "	11	15	4.7
14. "	16.5	15	9.3
15. "	16	15	10.7

So verfahren diesen Zahlenmaterial zusammen,
 einige Beispiele daraus aufzuführen.

Zeit mittlere mittlere Öl- Öl-Verbrauch
 Öltemp. temp. pro 1000 ccm Acet. pro 1000 ccm

6.-14.2.	6	28	4.6	1.7
15.-16.2.	6	20	2.4	1.2
17.-19.2.	6	18	3.9	1.4
20.2.-	6	10	12.0	1.1
15.3.				

Diese Zahlen konventionell aufgetragen ergeben die Kurven I, II, III, die deutlich, wie der Ölverbrauch mit der Öltemperatur und der Ölmenge zusammenhängt, oder genauer gesagt, wie der Ölverbrauch in Abhängigkeit der Ölmenge und der Öltemperatur verläuft. In der Abbildung ist die Ölmenge in ccm aufgetragen, die Öltemperatur in Grad Celsius.

Die bei jeweils bestem Reinigungs-effekt bei 6 Grad Celsius gemessenen Öltemperaturen sind für die Öltemperaturen bei 16 Grad Celsius, 17 Grad Celsius und 19 Grad Celsius abgelesen. Diese Werte sind in der Tabelle oben angegeben. Die Ölmenge ist in der Tabelle oben angegeben. Die Ölmenge ist in der Tabelle oben angegeben.

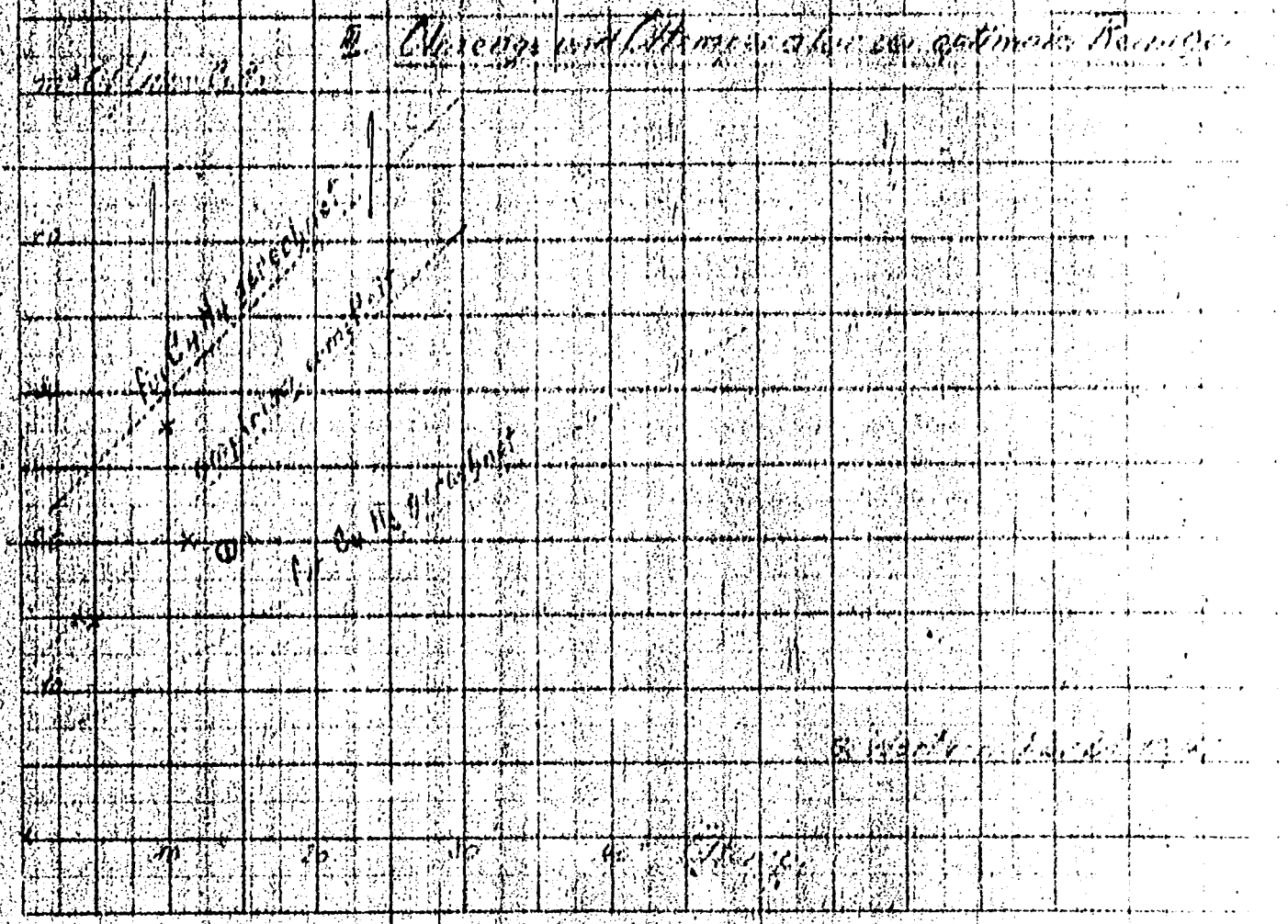
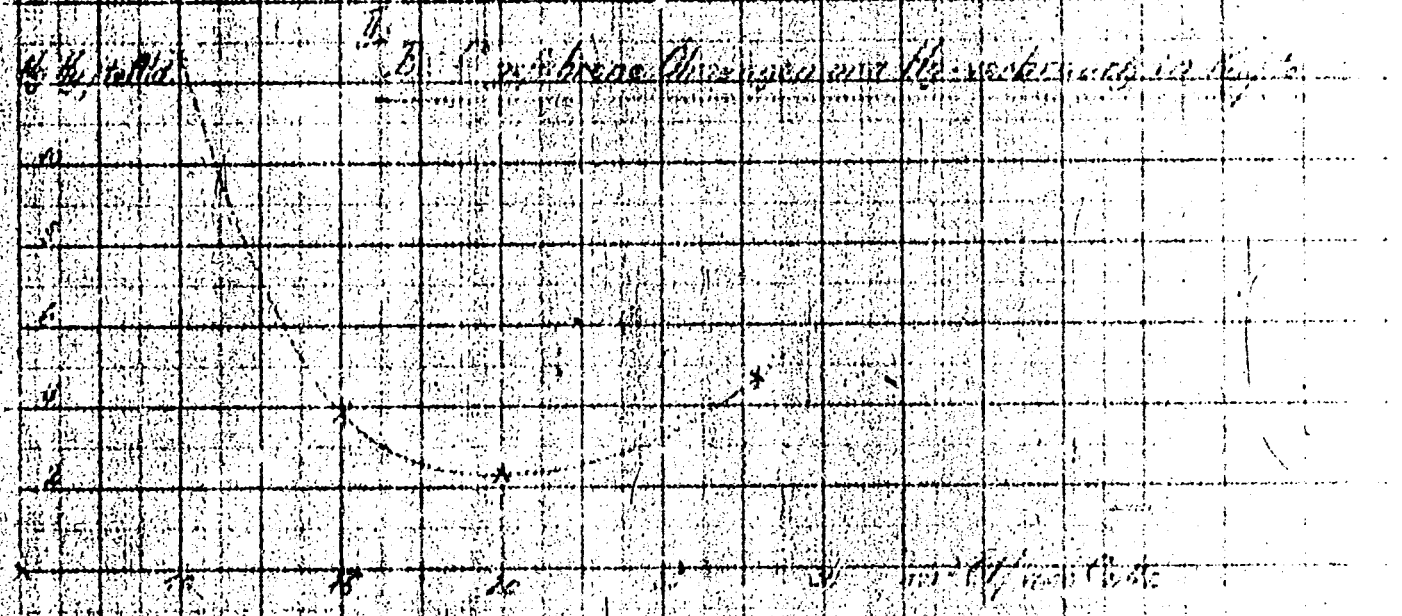
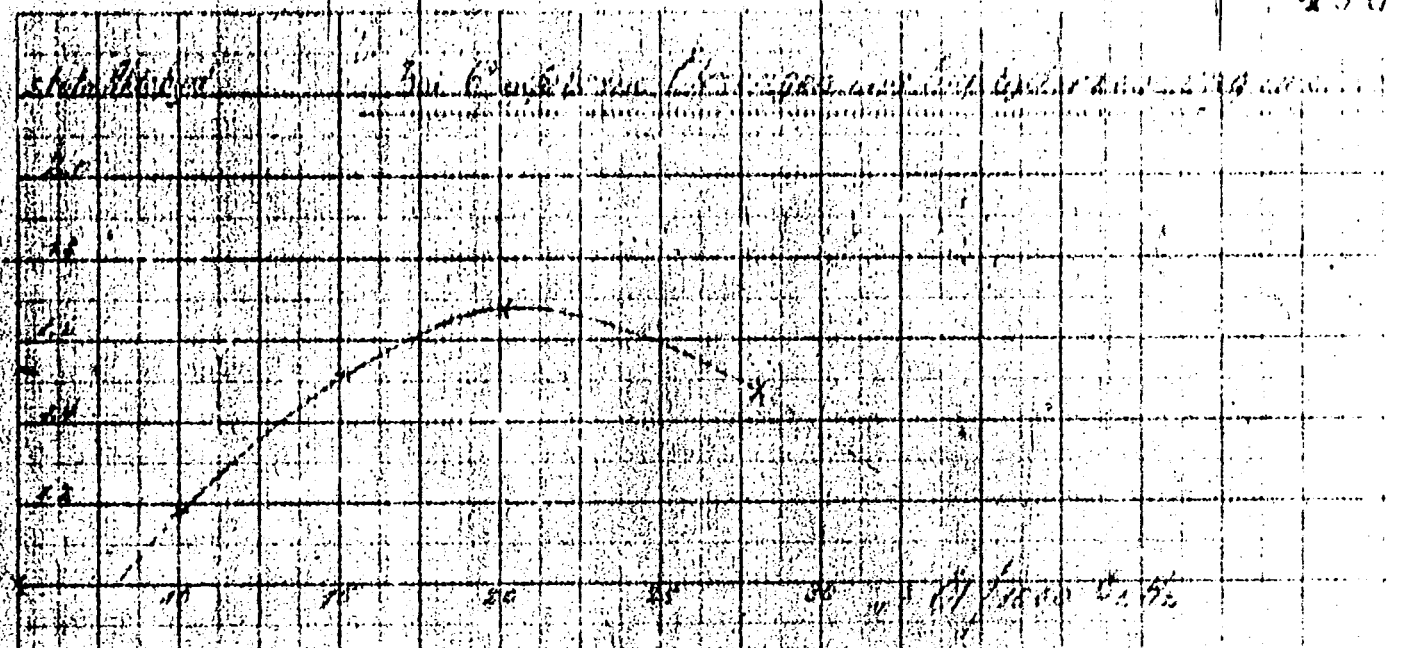
Die Ölmenge ist wesentlich geringer als die betriebsübliche Ölmenge (ca. 16 ccm). Daraus muß geschlossen werden, daß es möglich ist, den Ölverbrauch zu reduzieren. Die Ölmenge ist wesentlich geringer als die betriebsübliche Ölmenge (ca. 16 ccm). Daraus muß geschlossen werden, daß es möglich ist, den Ölverbrauch zu reduzieren. Die Ölmenge ist wesentlich geringer als die betriebsübliche Ölmenge (ca. 16 ccm). Daraus muß geschlossen werden, daß es möglich ist, den Ölverbrauch zu reduzieren.

Auf Grund der vorstehenden ...
angebracht mit Rücksicht auf die ...
auf möglichst weitgehende Entfernungen ...
und die Entfernung der dort noch verbleibenden ...
Schreibmaschinen zu überlassen.

Zusammenfassung Aus einer ...
stellung von Betriebszahlen ...
tätigkeitsergebnisse der ...
dingungen abgeleitet, die bei dem Betrieb der ...
Erzielung des optimalen ...

gez. Zobel

Anlage



Herrn Dir. Dr. ...

Ch. W. J. ...

Chemische Werke Huls
Gesellschaft mit beschränkter Haftung

Aktennotiz Nr.

Einl. Abt. 027 1942

Tag

Verteiler

Betreff

Die ...
hat ...
...

Kauf- und ...
...

...

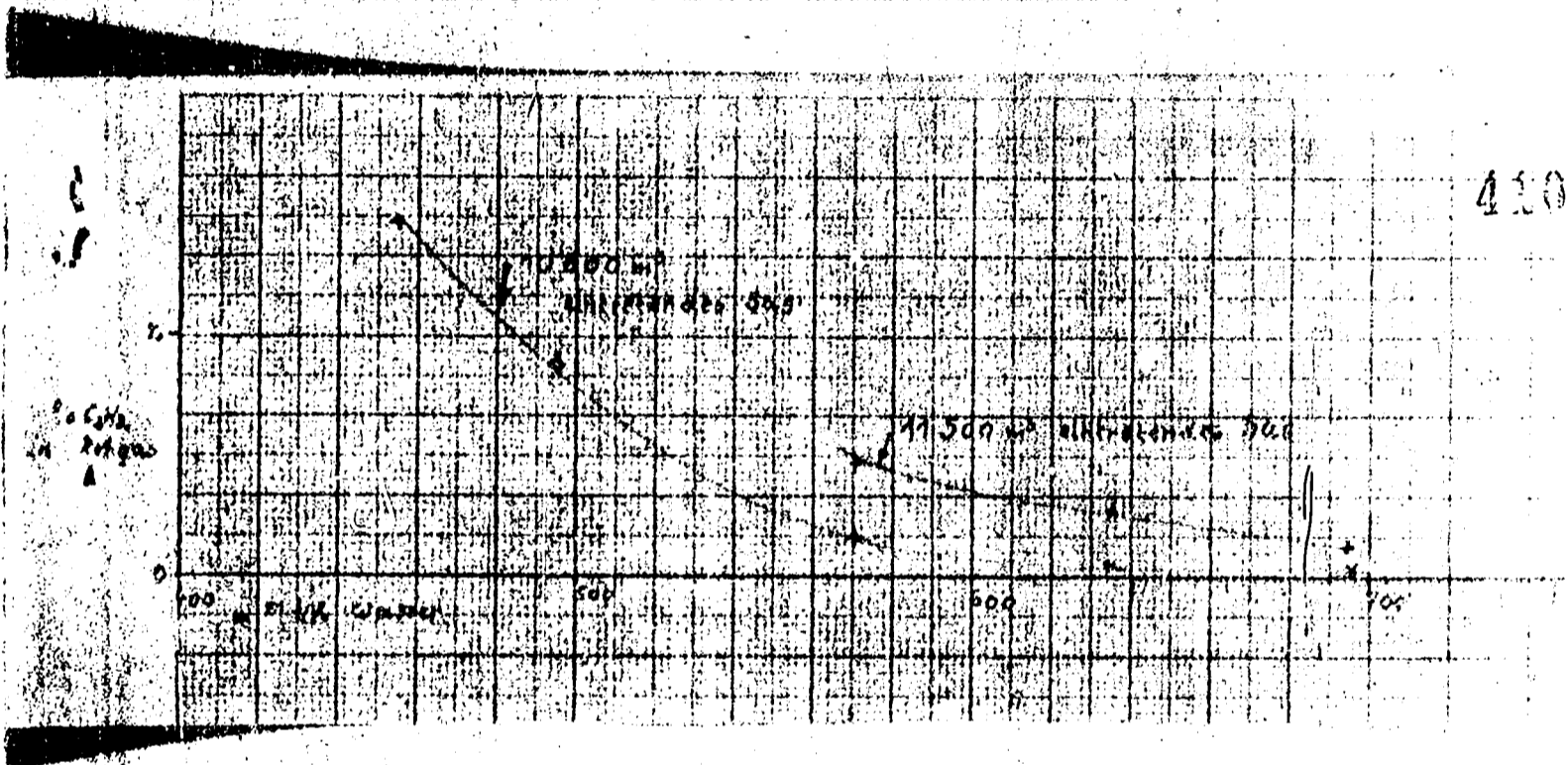
...

Year	1950	1951	1952	1953	1954	1955	1956	1957	1958	1959	1960
Production	1,150	1,250	1,350	1,450	1,550	1,650	1,750	1,850	1,950	2,050	2,150
Consumption	1,100	1,200	1,300	1,400	1,500	1,600	1,700	1,800	1,900	2,000	2,100
Inventory	50	50	50	50	50	50	50	50	50	50	50
Imports	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Exports	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Net Change	50	50	50	50	50	50	50	50	50	50	50

1950-1959: Consumption: 10,570
 1950-1959: Production: 10,570
 1950-1959: Inventory: 421

1957-1958

409



Ch. W. H.	FD - Büro
24. FEB. 1942	
Nr.	U. B. P. W.

411

Bauabteilung
s.Hd. von Herrn Obering. Dr. Döring
H U 139.

Herrn Dir. Dr. Baumann

II/450

23. Februar 1942

Ölabsitzgruben für die Kompressoren am Rohrkanal auf der Südseite des Hauses III. 442.

Beigefügt übersende ich den Feuerbericht Nr. 3 des Herrn P a s s i n g e r über den Brand vom 20.2.42 im Rohrkanal auf der Südseite des Hauses III. 442. Gebrannt hat es in den Ölabsitzgruben für die Ölabschneider der Kompressoren. Da im Rohrkanal zahlreiche Gasleitungen mit sehr feuergefährlichen Gasen verlegt sind, halte ich es für vollkommen abwegig, daß diese Ölabsitzgruben im Rohrkanal selbst angelegt sind. Es ist unbedingt erforderlich, daß diese Ölabsitzgruben außerhalb des Rohrkanals in die Straße der verlegt werden. Diese Verlegungsarbeiten sind im Hinblick auf die tödlichen Unfälle Ende des vorigen Jahres vorrangig, daß sie nach dem Bruch sofort in Angriff genommen werden müssen. Den früheren Feuerbericht erbitte ich wieder zurück.

P. Döring

§ 200, 210, 214, 400, 450.

1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000

1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000

1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000

1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000

1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000

1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000
1000

Handwritten notes at the top of the page, possibly including a date or reference number.

Turin
 2/10/50
 4.5 gms
 30 cm
 1.85 g/cm³

1. 2.11/47
 490/800
 46.7 cm / sec

Wavenumber = $\frac{1}{\lambda}$
 1170 d. / sec
 305 d. Wavenumber
 max 215 = 4.5
 eff. for 1170 = 2.0 d

eff. Wavenumber in per table

Theoret. Wavenumber
 Particled 1.18
 1 d. Wavenumber = 6 x 0.08
 for 1170 = 0.8 x $\frac{1}{0.08}$ = 142 d. Wavenumber

414 4900 1960

ΔP and length
 1110 d. for 1170
 ΔP = 25 mm 45 cm for 1170

ΔP and Perry 41 744

$$\Delta P \text{ (log)} = \frac{0.00517 \cdot f \cdot A \cdot \rho \cdot u^2 \cdot L}{D_p} = 0.022$$

f for $Re = 14.5 = 20$
 A = 1.0
 ρ = 9.81 d. / sec
 u = 1.1 ft/sec
 L = $\frac{30}{0.025} = 1200$ ft
 D_p = 2"

0.24 = correction for kinetic energy
 0.072 = correction for Wavenumber: $\frac{40}{700} = 0.057$

Z = interference in frequency = 1.31

$$Re = \frac{D_p \cdot u \cdot \rho}{\mu} = \frac{2 \cdot 1.1 \cdot 9.81}{0.0001} = 21762$$

Also $\Delta p = \frac{0.00517 \cdot 70 \cdot 1 \cdot 0.072 \cdot 1 \cdot 100 \cdot 0.022}{2}$
 $= 0.134$ lb/ft² = 0.0095 lb/in²
 $= 2.30$ cm

Empf. 17. JULI 1941
Nr. 111/8.142

Herrn Dir. Dr. Bauman

415

11/4210/III 442

Berlin, den 15. Juli 1941

Formine für die Wasserwäsche HU 442.

Oelwäsche 2

Es fehlt 1 Abschlepp-, Ingegenschlepp- und Anfang August.
Die Rohrleitung wird zu verlegt, das ist Gefahren werden kann.
Die Schaltung der Oelwäsche ist für die Schaltung unter anderem für elektrische Anschlüsse der Pumpen nicht soite erfolgen. Auf die zu diesem Zweckraum wird, nicht fertig ist, wird ein Kabel von der Oelwäsche (1. Ausboer) verlegt.
Termin: 10. August

Wasserwäsche 3
Oelwäsche 3

Es fehlen alle für Ingegenschlepp- und rote Klau, etc.
Zugmaschinen für die Oelwäsche Material bis zum 15. August.
Termin: 20. September

Wasserwäsche 4

Termin: 20. November

Wasserwäsche 6

Es fehlen 2 Anlagen von 1.8.1941
fortermin 1.8.1941
E-Behälter von 1.8.1941
bekannt. Eine (für Behälter 1300 Liter) und Felder (für 1.8.1941)
Die Zeichnungen für die Rohrleitung sind fertig, hergestellt.
Termin: 15.12.1941
Forderung: Die 1.8.1941
Termin: 15.12.1941

Wasserwäsche 7

Termin: 1.1.1942
(wenn die Zeichnungen für die Oelwäsche fertig sein werden).

Voraussetzung für die Formine ist, daß die von mir geforderten 25 Schlosser schnellstens zur Verfügung stehen und außerdem die Firma Nohl noch etwa 20 Schlosser, Schlosser und Hilfskräfte nachrichtlich erhält.

Handwritten signature

Betreff

417

Die Konzentrierung des Acetylenstromes wird durch den Druck, daß das Öl durch die vierstufige Kolbenkompression in ein komprimiertes Öl überführt wird. Das Öl wird durch die Ölwanne (Hohlkugel mit 30 Litern) zur Verfügung gestellt. Ölwanne vorhanden höherer Acetylen mit Öl gemischt wird in einer bei normaler Temperatur arbeitenden Kompressorstation in 2 Stufen regeneriert, wobei das Öl in der ersten Stufe durch Acetylen, und in der zweiten Stufe mit Hilfe der Verdichtung des komprimierten Acetylenstromes regeneriert wird. Die Ölwanne wird wieder ausgetauscht werden, das von dem Ölwanne abgesetzte Ölwanne pflanzte aus dem Ölwanne unter 77,5 Grad Celsius Wasserwanne, die dann mit Hilfe von Wasser das Acetylen aus der Ölwanne gelöst und durch statische Entspannung des komprimierten Acetylenstromes wieder gewonnen wird. Da das Öl auf Seite 27 des Acetylen nach geringen Mengen höherer Acetylen enthält, die bei der Weiterverarbeitung auf Acetylenstrom wurde das angereicherte Acetylen nach einer Nachreinigung durch reiner Schwefelsäure (96 %) und anschließender Lagerung anzuwenden.

Der bisherige Betrieb hat gezeigt, daß in der Druckleitung der vierten Stufe der Ölwannekompression mit der Ölwanne abgesetzten höherer Acetylen Mischen, die, wenn die Ölwanne unter dem in der Leitung herrschenden Druck von 10 atm ein unvollständiges Selbstentzündungsfeld, was seine Ursache in der Acetylenmischung hat, als Ursache Folge anderer Ursachen, die das Öl zu einem Brennstoff und schließlich zu einer Explosion (Ölwanne) führen können. Die Ölwanne, die nach dem Ölwanne Selbstentzündungsfeld der Ölwanne (Ölwanne) führt, ist nach dem bekannt. Z.B. erfolgt das Selbstentzündungsfeld bei geschlossener Ölwanne, wenn man die Ölwanne nach dem Entleeren von Ölwanne ein Ölwanne nach dem Entleeren der Ölwanne nach dem Entleeren der Ölwanne verantwortlich gemacht werden können. Lassen sich vermeiden, die wichtigsten Maßnahmen sind folgende:

- 1) Elektrolytische Aufladung des Ölwanne, das Ölwanne mit anschließender Ölwanne.

000 107 117

- 2) ...
- 3) ...
- 4) Temperaturerhöhung durch ...

Welches auch die primäre Ursache für das Eintreten des Ölwannefalls sein mag, in allen oben genannten Fällen wird die Ölwanne vermeiden können, wenn man dafür sorgt, daß das Ölwanne in der Ölwanne dauernd nach gehalten wird. Tritt aus irgend einem Grunde doch einmal ein Ölwannefall ein, so wird er wegen der Verdampfungsenergie des Wassers nicht ohne weiteres zu einer Ölwanne mit großer Temperaturerhöhung führen, daß auch das Ölwanne Acetylen zum Ölwannefall veranlaßt wird.

Bei der bisherigen Schaltung der Acetylenkonzentrierung ist infolge der zwischengeschalteten Ölwanne nicht möglich, das Wasser in betriebläufigem Ausmaß einzuspritzen. Das Ölwanne zu über, ein Benzolzusatz Öl in die Ölwanne vor der Ölwanne einzuführen. Das Ölwanne löst die höheren Acetylene auf und damit ungeführlich. Die Ölwanne stellt jedoch eine Ölwanne friedigende Lösung dar.

- 1) Ölwanne ein sehr teurer Stoff ist, den man nicht ...
- 2) Ölwanne ist ein Isolator, wirkt also elektrisch ...
- 3) Ölwanne besitzt nicht die ...
- 4) Ölwanne ist eine ...

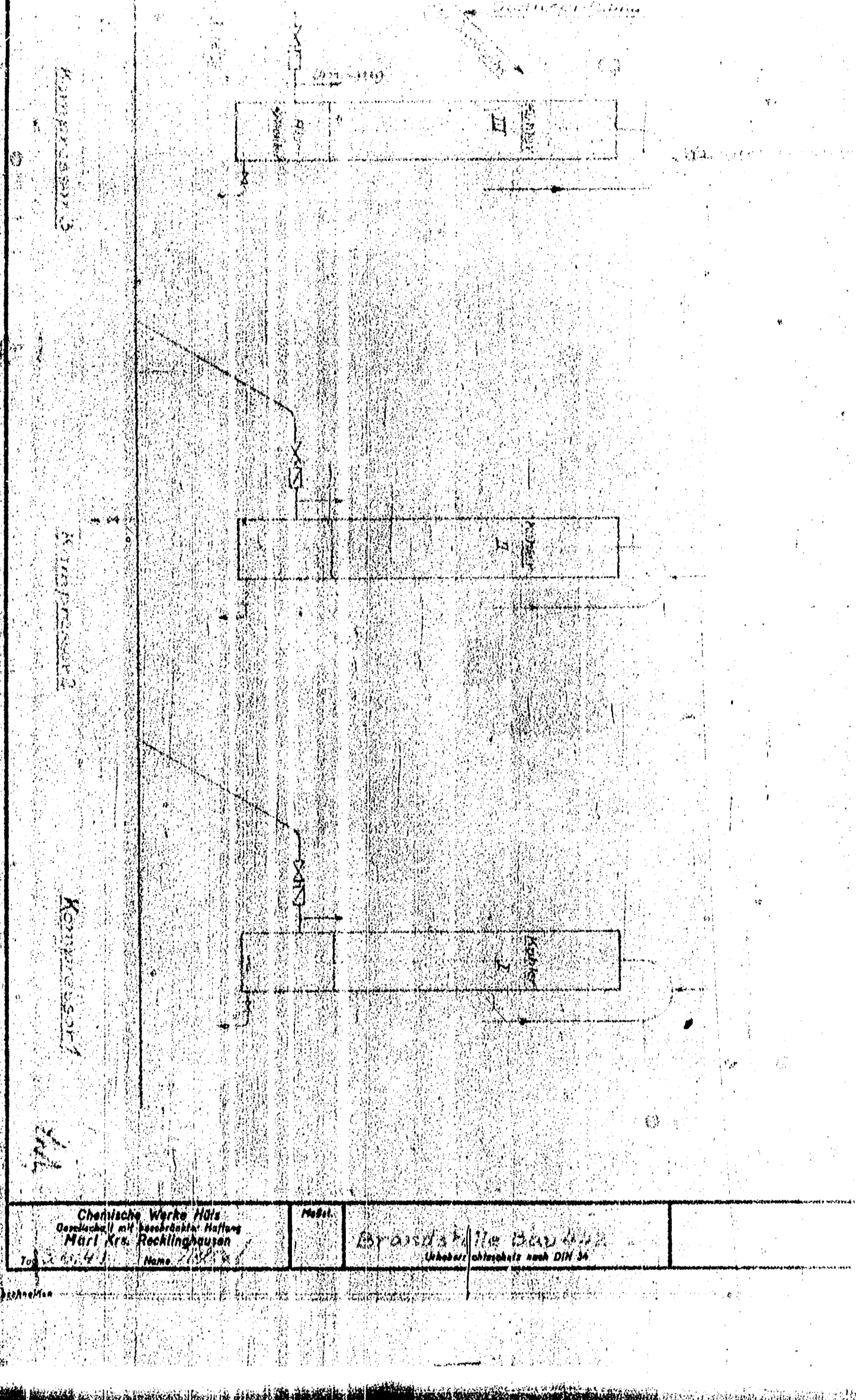
Zur Behebung der ... noch bestehenden Schwierigkeiten ... wir unter Berücksichtigung der ... Montage und der ... Reinigung des ... folgende Zwischenlösung vor:

- 1) Das Ölwanne IV wird ...

- 1) ...
- 2) Die Ölwanne wird in ihrer ...

Die Durchführung dieses Vorhabens bietet folgende Vorteile:

- 1) Die ...
- 2) Der Anfall der ...
- 3) Da von den Ölwannekompressoren aus direkt in die Ölwanne ...
- 4) Als ...
- 5) Die Ölwanne ...



11/50

20. 11. 1941

Unfallbericht

Personalien der Verletzten und Art der Verletzungen

- Heinrich **W i l l i n g**, geb. 10.8.20, wohnhaft Böcholt
 Diadenerstr. 118 (beschäftigt als Kranführer bei den Chem.
 Werken Huls im Bau 442) verbrannte an der Unfallstelle und
 war sofort tot.
- Walter **S t o k e z**, geb. 27.12.22, wohnhaft Darup, Dorp
 (beschäftigt bei der Arbeitsgemeinschaft Oesfeld) erlitt Ver-
 brennungen 2. und 3. Grades im Gesicht, an beiden Hüften, an
 beiden Beinen, an Gesicht, an den Händen und an den Armen. Er
 ist am 27.5.41 an den Folgen seiner Verletzungen im Kranken-
 haus Bergmannsheil Buer gestorben.
- Heinrich **K o s s m o h**, geb. 4.1.05, wohnhaft zurzeit Lager
 Nordstr. (beschäftigt bei der Arbeitsgemeinschaft Oesfeld)
 erlitt Verbrennungen 2. Grades an beiden Händen und an Gesicht.
 Er ist am 27.5.41 an den Folgen seiner Verletzungen im Kranken-
 haus Bergmannsheil Buer gestorben.
- Wilhelm **H o t t e r**, geb. 20.5.04, wohnhaft zurzeit Lager
 Nordstr. (beschäftigt bei der Arbeitsgemeinschaft Oesfeld)
 erlitt Verbrennungen 2. Grades an beiden Händen und an Gesicht.
 Verbrennungen 1. Grades am Nacken und in der linken Gesicht-
 hälfte. Er wurde ins Bergmannsheil nach Buer gebracht.
- Fr. **W a r m e l i n g**, geb. 20.7.06, wohnhaft Darup (be-
 schäftigt bei der Arbeitsgemeinschaft Oesfeld) erlitt leichtere
 Verbrennungen 1. und 2. Grades am rechten Handrücken und
 an beiden Ohrmuscheln.
- Hubert **G e s a r i n g**, geb. 26.12.20, wohnhaft Borken, Adolfs-
 Hildebr.-Ring 27 (beschäftigt bei der Firma Seiffert, Berlin-
 Eberswalde) erlitt leichtere Verbrennungen 1. Grades am Nacken
 und im Gesicht.
- Theodor **K e l l**, geb. 17.9.06, wohnhaft Essen - Kray,
 Richtestr. (beschäftigt bei der Firma Seiffert, Berlin-
 Eberswalde) erlitt oberflächliche Verbrennungen in der Umgebung
 beider Augen.

Zeit des Unfalles: 27.5.41, 15.30 Uhr.

Ort des Unfalles: Bau 442, Südseite Rohrkanal
 und dessen Umgebung.

Am 27.5.41 kam es zu einem Rohrzerknall und einer Gasexplosion
 einer Rohrleitung, die von Kompressor III des Baues III. der
 zur Gaswaschanlage im Bau 442 I führt.

Bei diesem Zerknall erlitten die oben genannten die beschrie-
 benen Verletzungen.

Sicker, Kossman, Bentner und Warmeling waren auf der Straße vor
 vor dem Bau 442 damit beschäftigt, über einer Gaswaschanlage
 ein Schutzdach aus Holz zu errichten. Gesting und Kohl be-
 arbeiteten in größerer Entfernung von der Unfallstelle und
 schweißten Rohrleitungen.

Der Kranführer Willing hatte maschinell beobachtet, daß die
 zerknallte Rohrleitung wasserdampfte und dampfte, hatte einen
 Handfeuerlöscher ergriffen und war auf dem Wege zum Unfall-
 stelle, als der Zerknall erfolgte. Hierbei scheint Willing ge-
 fallen zu sein und konnte sich nicht mehr erheben. Er lag an
 dem Ort des Zusammenbruches in etwa 15 m Entfernung von der
 Rippe des Rohres verbrannt. Die Schwellen des Vierverlau-
 fenden Eisenbahngleises weisen ebenfalls starke Verkohlungs-
 spuren auf.

Bei der Gasexplosion kam es zu einer sehr starken Überent-
 wicklung Rohrleitungen in der Nähe der Zerknallstelle sind
 verknallt und ausgebeult. Das Schutzdach über der Entspannungs-
 station auf der Straße 400 weist starke Verkohlungsmerkmale
 auf. An Rohrleitungen auf der Rohrbrücke der Straße 400 in
 30 m Entfernung von der Zerknallstelle ist der Farbanstrich
 abgetropft. Die Fensterrahmen des Baues III. 442 über dem Rohr-
 kanal in der näheren Umgebung der Zerknallstelle sind verbrannt
 und die Fensterscheiben des Baues III. 442 und des in rund 40 m
 Entfernung stehenden Baues III. 441 sind zertrümmert.

Der nach dem Unfall von Ing. **S o h n b e r t** vernommene ver-
 letzte Warmeling sagt folgendes aus:

"Ich habe mit meinen Arbeitskameraden Sicker, Kossman und
 Bentner auf dem von uns errichteten Schutzdach gestanden, als
 mir plötzlich auffiel, daß eine in etwa 15 m Entfernung verlau-
 fende Rohrleitung zu dampfen anfing und hellrot warm wurde. Ich
 rief meinen Arbeitskameraden eine Warnung zu und sprang dann
 vom Dach herunter. Bei dem Davonlaufen kam mir ein Arbeiter
 mit einem Handfeuerlöscher entgegen. In diesem Augenblick er-
 folgte ein Zerknall. Weiteres ist mir hiernach nicht mehr be-
 kannt."

Dem Unterzeichneter, der etwa 2 Minuten nach der Explosion zur Unfallstelle lief, kamen auf der Straße 4 die beiden Verletzten Sicker und Kassen mit brennenden Kleidern entgegen. In Höhe des Baues 441 wurden die beiden Verletzten dann von Unterzeichneten erreicht, der veranlasste, daß die brennende Kleidung von den Verletzten heruntergerissen wurde.

Bei der Befragung einiger im Betrieb 442 beschäftigten Arbeiter wurde ausgesagt, daß die Verbindungsleitung zwischen dem Kompressor III und der Gaswaschanlage kurz vor dem Zerknall auch an der Nordseite des Baues III. 442 warm geworden war und daß der Zerknall an der Südseite erfolgte, während man noch an der Nordseite mit dem Abpritzen und Kühlen der Leitung beschäftigt war.

Die Zerknallstelle des Rohres (Nennweite 200) liegt rund 1 m hinter einem dem Kompressor III nachgeschalteten Kühler, hinter einem Absperrventil und einem Rohrgastück und rund 5 m vor einer Einmündungsstelle in die Gasammelleitung der verschiedenen Kompressoren. In 9 m Abstand von der aufgeschalteten Rohrleitung ist in die Gasammelleitung eine Einspritzstelle für Kühlmittel eingebaut. Das Rohr ist nicht an einer Schweißnaht sondern im vollen Querschnitt zerissen. An der Rißstelle ist anscheinend zunächst eine Ausbuchtung entstanden, die dann unter messerscharfen Ausziehen des Rohrwerkstoffes aufriß.

Für die Ursache der Explosion und der Unfälle ergibt sich folgende Erklärung:

- Der Zerknall des Rohres und die Explosion des nach dem Zerknall austretenden Gases wurden vermutlich durch im Gas entstandene und unter starker Wärmeentwicklung wieder zerfallene Nebenprodukte verursacht. Diese dem Betrieb in ihrer Zusammensetzung noch nicht genau bekannten und unerwünschten Nebenprodukte neigten spontan unter starker örtlicher Erhitzung der Rohrwandungen zu Zerfällen, wobei es infolge der hohen Temperatur zu einem Fließen des Rohrwerkstoffes und hierauf infolge des Innendruckes zu einem örtlichen Ausbullen und zu einem Aufreißen des Rohres kommt. Diese Erscheinungen hatten bereits in einigen früheren Fällen zu Ähnli-

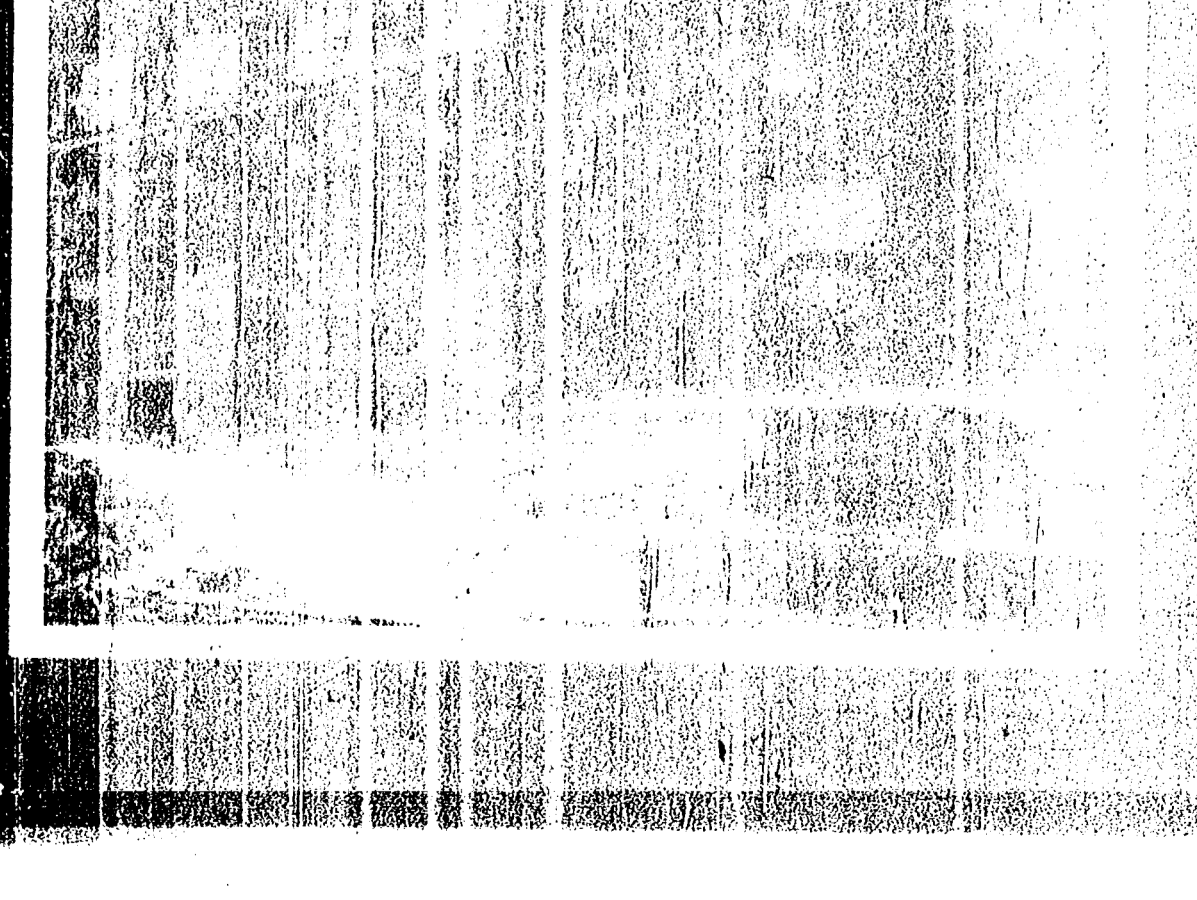
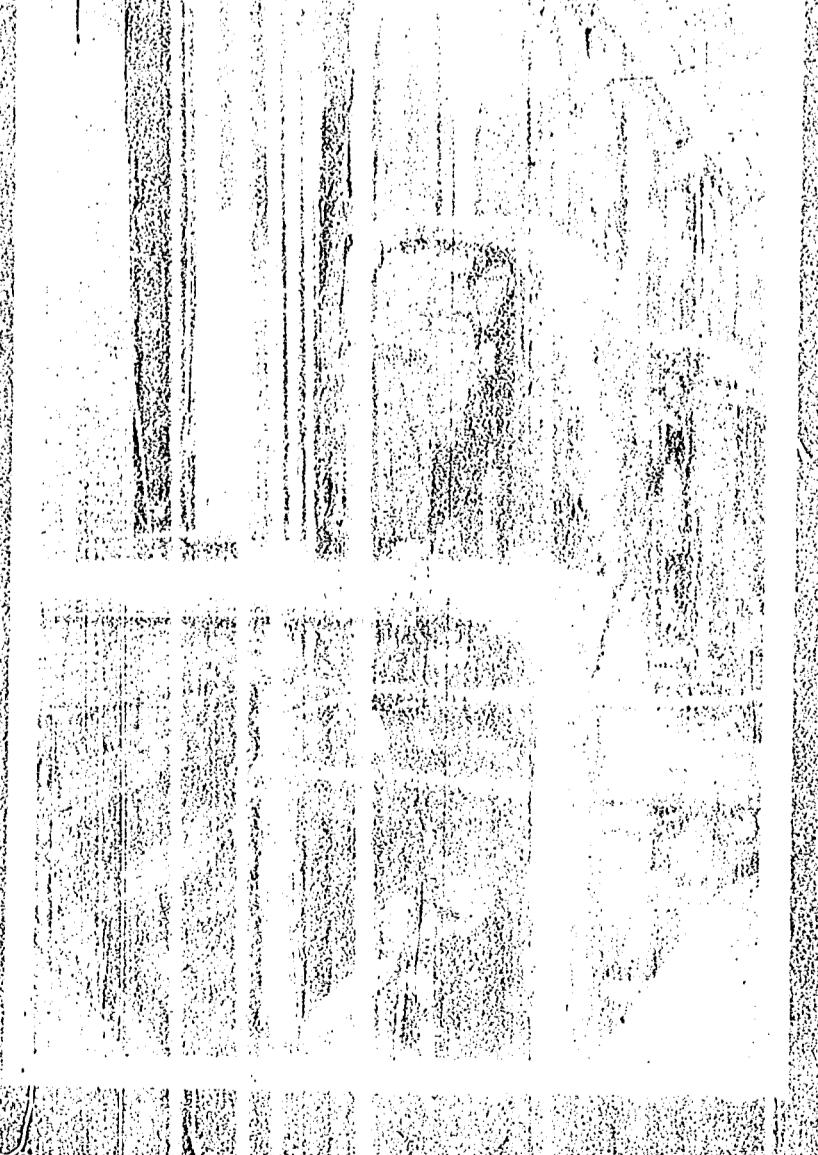
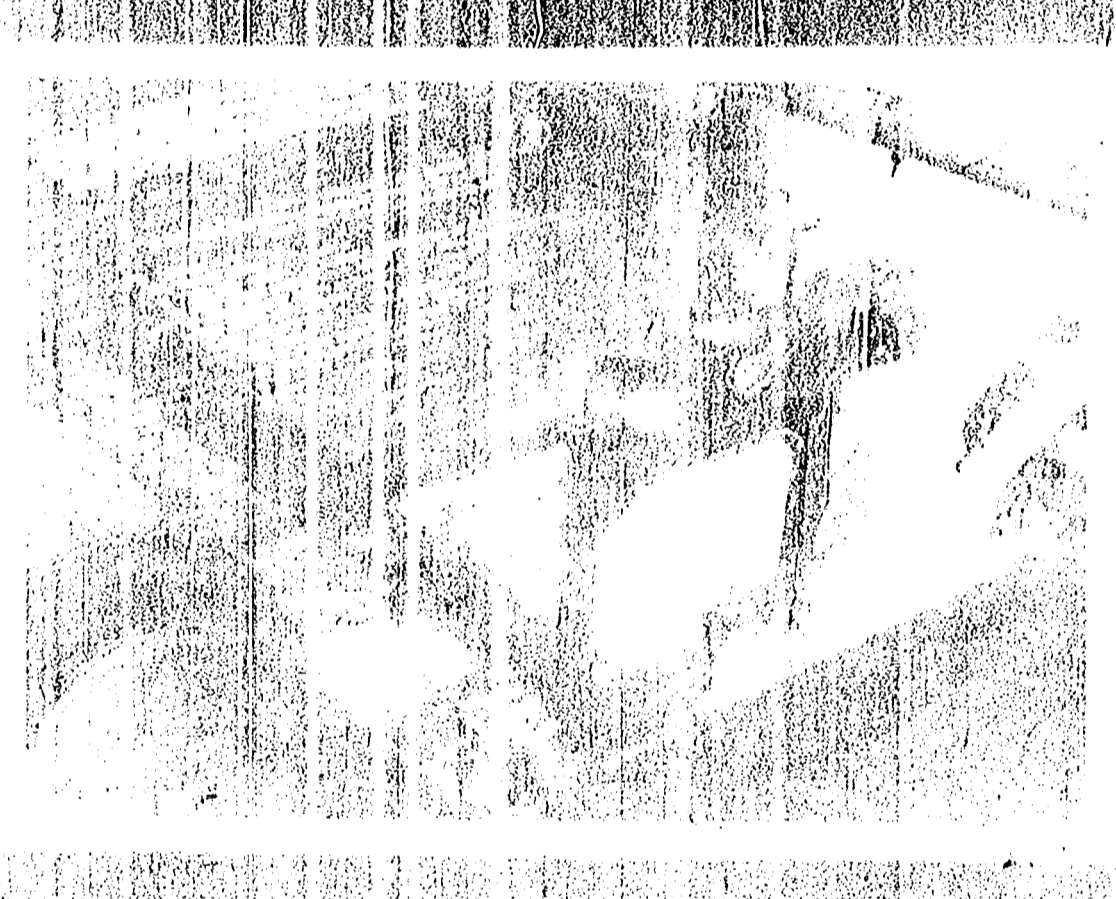
chen Rohren bei ähnlichen Umständen vorkam. Bei der Erforschung dieser Schäden hat es sich herausgestellt, daß die Entstehung von Zerfällen der Nebenprodukte vermieden werden kann, wenn das Gas durch Einspritzen von Wasser oder eines anderen Kühlmittels entsprechend heruntergekühlt wird. Es wurden daher nach dem letzten Rohrreißer im März an 1. in der Gasleitung zahlreiche Einspritzstellen für die Kühlmittel geschaffen und der Betrieb nach Durchführung dieser Maßnahmen in den abgelaufenen 2 Monaten einwandfrei geführt. Die erste dieser Einspritzstellen lag bei der beschädigten Rohrleitung rund 10 m hinter dem dem Kompressor nachgeschalteten Kühler und rund 9 m hinter der Rißstelle.

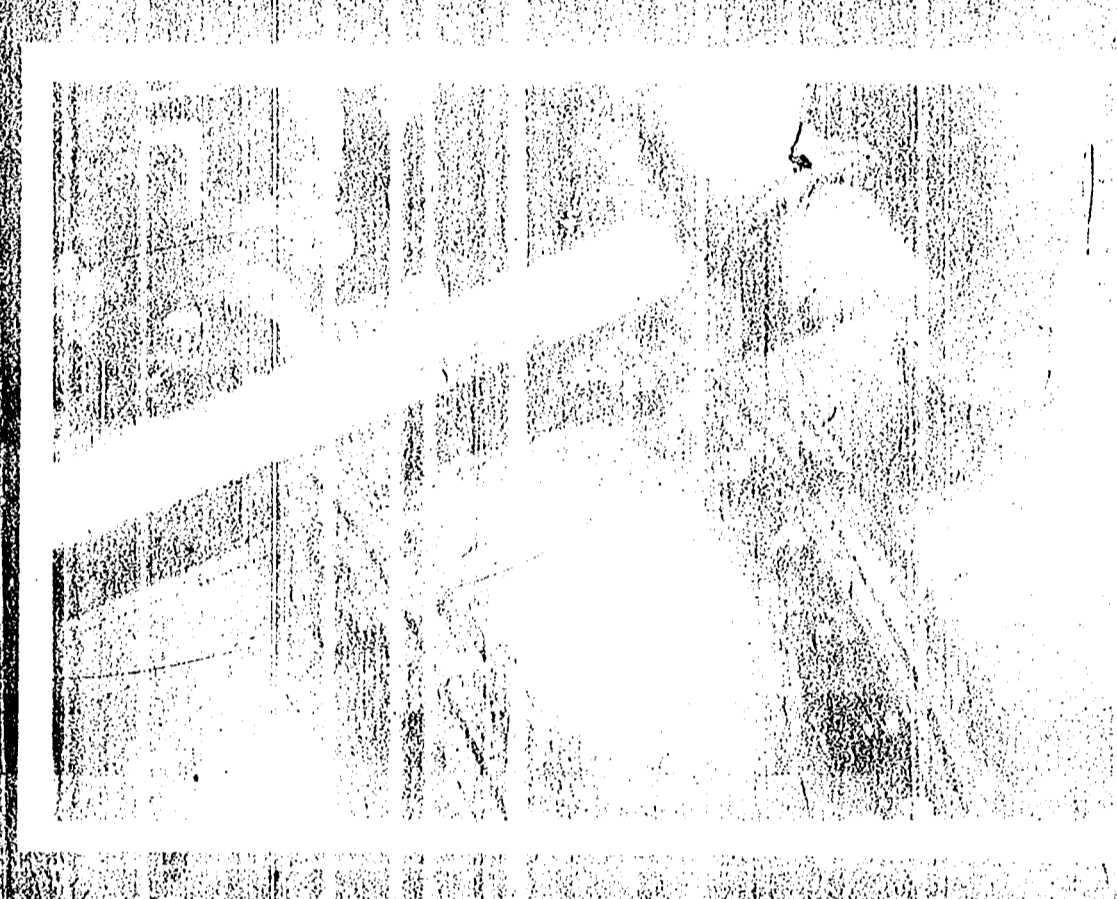
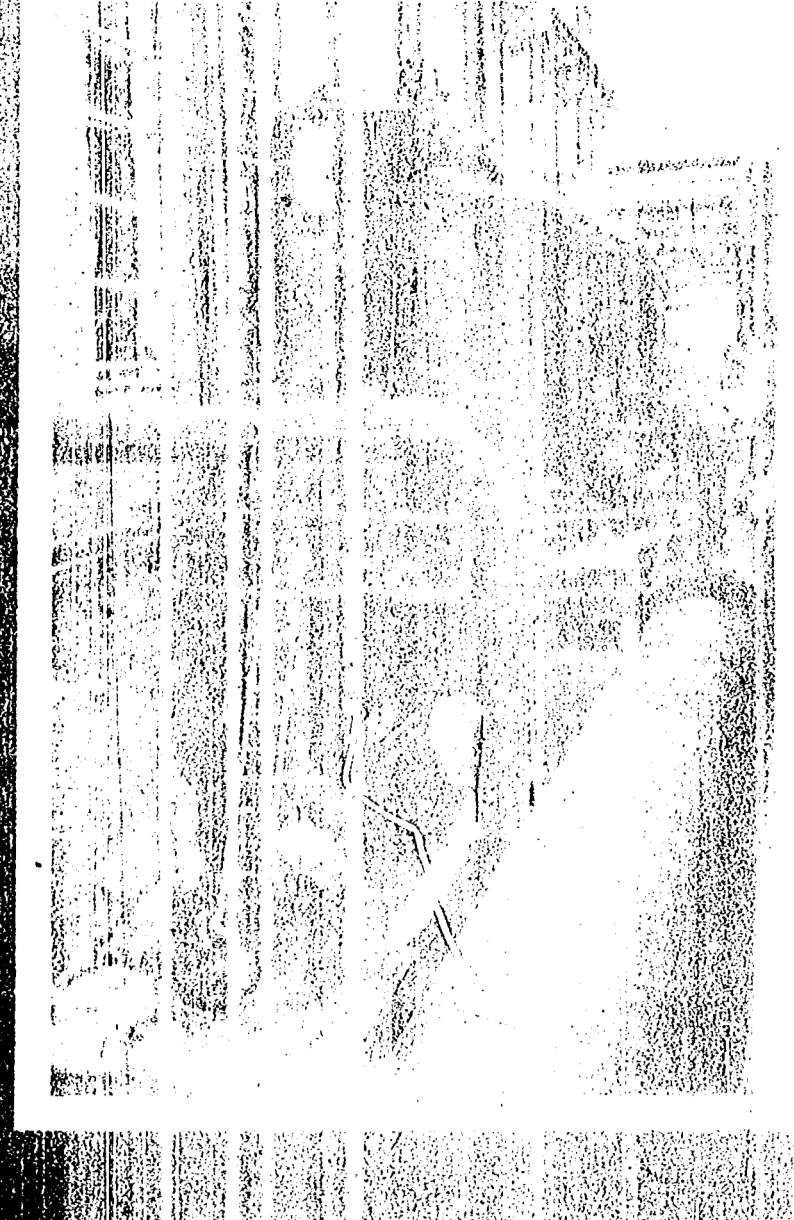
Es war nicht zu erwarten, daß es in diesem nur 10 m langen Rohrstück noch zu den beschriebenen Zerfallserscheinungen kommen konnte, da bereits im Kühler Wasser eingespritzt wird und die Rißstelle nur 1 m hinter diesem Kühler liegt.

Zur künftigen Vermeidung ähnlicher Vorfälle wird nunmehr an jedem Kompressor unmittelbar hinter dem Kühler direkt Kühlmittel in die Gasleitung eingespritzt.

Unfallchutzstelle
Spiegel

110, 120, 200, 210, 400, 410, 450, 150, 700, 800, 6171, 740, 4210, 4213, Bezugsgegenstände, Ind.Köln, Baugewerksberufsgen., 430 9r.





Chromische Werke Huls **Aktennotiz Nr.** **Abt.**
 Beschäftigt mit beschriebener Materie **9.1.1.1941** **100**

Betreff **Verleiner**

434 Herrn Dr. Baumann

Am 24. April 1941 wurde die Kleinleitung der
 Glühbirne geöffnet, um die Anweisung der Kleinleitung
 der Kleinleitung festzustellen. Die Leitung zeigte einen
 rein schlupfartigen, sehr feuchten Belag, welcher sich
 den Plättchen entziehen ließ. Während der Arbeit, in welcher
 geöffnet war, wurde eine Schichtung des Belages beobachtet.
 In dem aus der Leitung in geringen Mengen austretenden
 Gasen vor aufsteigend viel Wasser enthalten.

Es ist anzunehmen, daß die Kleinleitung die früher
 genannten Schwierigkeiten hinsichtlich der Kleinleitung
 Ferner wurde der Blindeckel an Ende der Kleinleitung
 zwecks Bezeichnung der Leitung abgebaut. Es sollte der
 dieser Leitung mit Rücksicht auf die starke Verformung
 Rohmaterialien überwacht werden. Die Leitung zeigt
 ebenfalls in einem sehr guten Zustand. Die Leitung
 schied sich mit ausserordentlich großer Aufmerksamkeit
 konnte auch an Ende der Leitung nicht festgestellt werden.

Die Leistungen wurden besichtigt von den Herren
 Dr. Schilling, Dr. Haber, Dr. Gieseler, Dipl.-Ing. Dr.

II/4213 435

~~Beauftragter~~

Ort: Mannesmann Röhrenwerke, Duisburg.
 Zeit: 21.4.41

anwesend: Oberring. Menke, Mannesmann, Tel. Duisburg 50541.
 Haus-Nr. 246

Dr. Schilling Ob.V.H.
 Dr. Haber
 Ing. Bergmann

Herr Menke sagte zu, den 1. Olvascher Kom. 22241/40 bereits am
 8. - 10.5.41 (anstatt 15.5.41) zur Absendung zu bringen. Der
 zweite Olvascher folgt ca. 14 Tage später.

ges. Bergmann

§ 210, 420, 420, 450, 4213

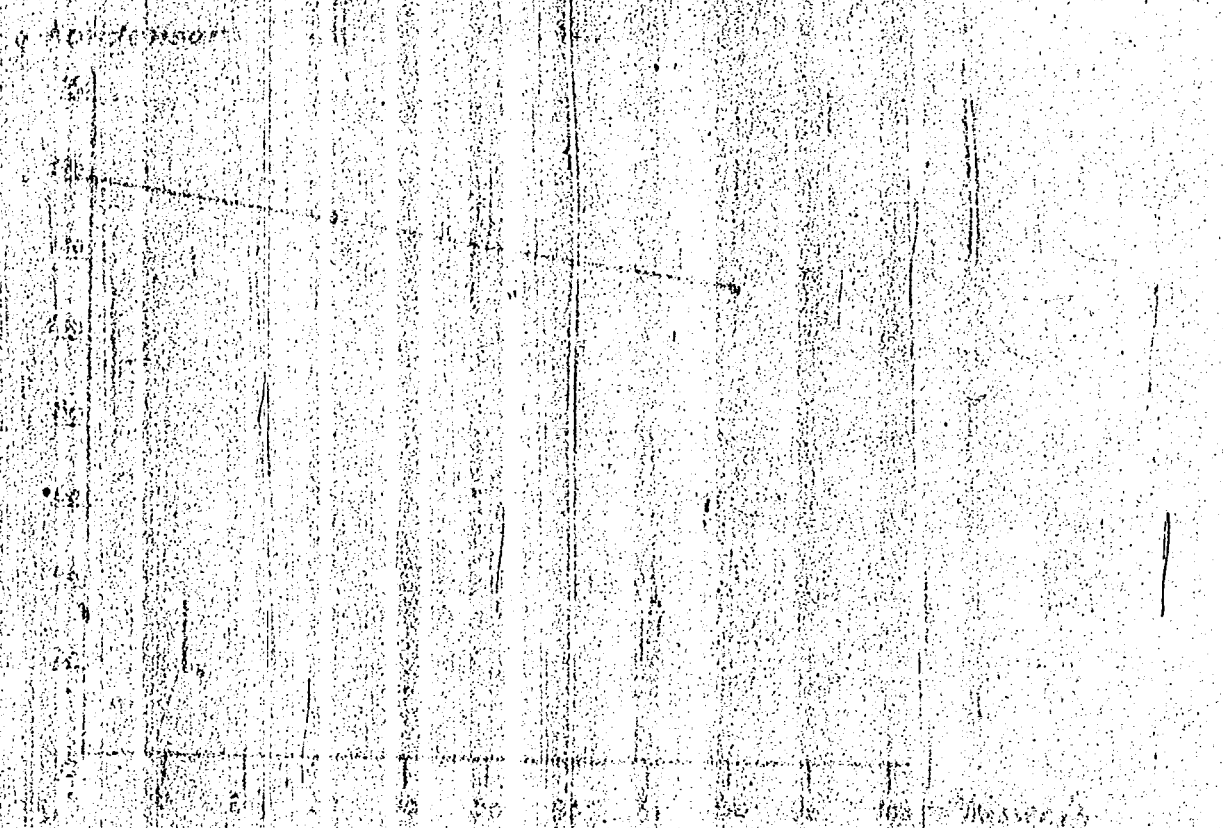
1/10 436

Herrn Dr. Baumann Empf. 24. April 1941

Aktennotiz

Betreff: Aufstellung der neuen Schwefelwasserstoff-Produktion

Die Abnahme der Kettenspannung beim Betreiben der Maschine bei steigender Wassermenge zeigt folgende Kurve.



A. Richter

110, 200, 310, 412, 11.

Aktennotiz.

Betrifft: HU 442.

Bei der Umstellung im Bau HU 442 Mitte März 1941 sollten in die Druckleitung hinter dem Kompressor bis zum Ölwascher 3 Düsen zum Einspritzen von Öl in das Gas angebracht werden. Am 19. abends stellte sich heraus, daß eine vierte Düse auf der Saugseite der 4. Stufe des Kompressors 3 angebracht war. Eine Betätigung dieser Einspritzdüse hätte einen Flüssigkeitsschlag auf der 4. Stufe des Kompressors und damit eine Zerstörung des Kompressors mit sich gebracht.

Am 20. vormittags wurde auf meine Anfrage bei der Ingenieurbesprechung in HU 442 von Meister Böhm gesagt, daß Dr. Schilling diese Einspritzleitung auf der Saugseite der 4. Stufe gewünscht habe.

In einer Besprechung, an der die Herren Dr. Schilling, Dr. Haberl, D.I. Grosser und Ing. Bergmann zugegen waren, äußerte sich Dr. Schilling über diese Einspritzleitung so, daß er diese nicht verlangt habe.

Ich sagte daraufhin wörtlich folgendes: "Es scheint nicht festzustellen zu sein, wer diese Leitung angeordnet hat. Sowohl diejenige, der diese Leitung bestellt hat, als auch derjenige, der die Leitung ausgeführt hat, verstehen vom Betrieb von Gaskompressoren nichts." Von meiner Seite wurde weder ein Schlossermeister noch ein Ingenieur hierbei namentlich genannt.

Bmn

II/4212/HU 442

Mari, den 20. März 1941 St.

Besprechungsbericht.

Zeit: 19.3.41.

- Teilnehmer: Herr Dipl. Ing. Grosser
- " " " " Reihardt
- " " " " Stolsor
- " " " " Ing. Bergmann
- " " " " Haumbach
- " " " " Kiesel

Die über den Vorbau von 442 führende Rohgas-Druckleitung wird oberhalb der 1. m-Bühne des Apparategerätes vorlegt. Die Anschlüsse gehen nunmehr direkt zum Wasserwäscher, wobei ein tangentialer Abgang der Rohrleitungen gewünscht wurde.

Das Gasleitungsrohr geht von den Vakuumstutzen RV 22 auf eine Sammelleitung, von dort zu den Ölwaschern, von den Ölwaschern über die HK-Kühler, die im Apparategeräteeinbau auf der 1,1 m-Bühne aufgestellt werden. Es muss noch geklärt werden, ob wir die HK-Kühler erhalten. Von den Kühlern geht das Gas über die Schwefelwasserstoff- und Ladungsausrüstung in das Gefäß.

Das Gasöl wird von Ölwascherbehälter über die Ölwascher gepumpt, muss dann durch neu zu beschaffende Pumpen auf den Ausgasturm gedrückt werden, um von dort zum Ölwascherbehälter auf der 3a-Bühne zu laufen. Der Entspannungsbehälter auf der 1,1 m-Bühne wird nicht mehr aufgestellt.

Die Tauchtöpfe sollen nicht mehr im Apparategeräteeinbau stehen. Der Standort ist durch eine Ortsbesichtigung festzulegen. Die Töpfe erhalten Entlüftung über Dach, wie ursprünglich vorgesehen war.

Die Rest-Kohlenwasserstoffleitung HU 600 soll, da drucklos, nur zwischen 2 Systemen abgeschiebert werden.

Kiesel

D.200,210,400,420,4210,4215,4260,4226,4212.

Herrn
Dir. Dr. Lappe
in A.

TD-Dr. Bmn. 14.3.41/Sp.

Sehr geehrter Herr Direktor!

Wir hatten in diesem Monat leider 2 sehr unangenehme Brände in der Acetylenantriebsanlage. Es war in beiden Fällen so, daß die Lichtbogenleitung unter 15 m vor der Ölküche plötzlich so stark erhitzt wurde, daß sie umfiel, wobei die aufsteigenden Gase in Brand gerieten. Wir erklären den Vorgang so, daß höhere Acetylene, die bei der Polymerisation oder beim Auftreffen von festen Schweißspitzen und dergleichen auf das Polymerisat Wärme entwickeln, und dabei den Acetylenzerfall einleiten. Die Brände waren in beiden Fällen sehr heftig, Personenschaden trat glücklicherweise nicht ein.

Der Vorgang ist früher hier in HU nicht aufgetreten, weil infolge unregelmäßiger Abschlebung des kondensierten Wassers und Öles hinter dem Kompressor die Gasleitung immer feucht gehalten war. Da das Schmieröl hinter dem Kompressor ziemlich viel Acetylenreineinlage enthält, die leicht polymerisieren und die Ölküche (Diacetylenreinigung) verstopfen, haben wir dafür gesorgt, daß das Kondensat hinter dem Kompressor sorgfältig abgeschieden wird. Wir werden in der Mitte der nächsten Woche wieder in Betrieb sein und zur Vermeidung ähnlicher Vorfälle in die Druckleitung hinter dem Kompressor Gasöl und hinter der Ölküche Wasser einleiten, um die Leitung stets feucht zu halten.

Wie weit Schwankungen im Betriebsgase, sei es durch variierenden Acetylen- oder Sauerstoffgehalt an der Bunsenbrenner beteiligt sind, wissen wir leider nicht, weil die hierfür geplanten automatischen Analysegeräte noch nicht in Betrieb sind. Unsere Betriebskontrolle hat hierfür immer noch nicht das notwendige Personal.

- 2 -

Herrn
Dir. Dr. Lappe
in A.

TD-Dr. Bmn. 14.3.41/Sp.

Der durch den Brand verursachte Produktionsausfall von HU hat in Berlin viel Staub aufgewirbelt. Ich habe daher Herrn Dir. Dr. Ambrose ausführlich unsere Schwierigkeiten geschildert und ihm dabei auch unsere Personalnotlage besonders auf der Seite unserer Betriebskontrolle mitgeteilt. Da die Möglichkeit besteht, daß diese Angelegenheit über Herrn Prof. Dr. Krousch an Sie herangetragen wird, halte ich mich für verpflichtet, Sie vorher hiervon zu unterrichten. Da das Reichsamt die Bunsenbrenner als eine der wehrwirtschaftlich dringendsten Aufgaben betrachtet, ist es möglich, daß von Berlin aus Anordnungen ergehen, das Werk auf jede Weise zu unterstützen. Wir können die Produktion hier bei den Arbeitsbeschwerigkeiten der neuen, mit dem Kabinbrenner zusammenhängenden Betriebe nur dann durchhalten, wenn die an Berlin schon wiederholt dringend von uns gemeldeten Personalanforderungen erfüllt werden. Hierfür mußte man, wenn der Druck tatsächlich so kriegerisch ist, nach meiner Ansicht auch geeignete Kräfte von Heeresdienst freizubekommen. Beispielsweise ist es mir bis heute noch nicht gelungen, die von Ihnen für HU als zur Verfügung gestellten Herren Dr. Kross und Dr. Schlessor für HU freizubekommen.

Ich hoffe, daß es Ihnen persönlich gut geht und verbleibe mit

sehr ergebenen Grüßen und

Heil Hitler!

Herr Dr. Lappe

Herrn
Dir. Dr. Ambrose
in A.

TD-Dr. Bmn. 14.3.41/Sp.

Herrn
Dir. Dr. Ambros
M.A.

TD-Dr. Bsm. 13.3.41/8p.

413

Anliegend übersende ich Ihnen eine Aktennotiz über den Brand in der Acetylenzentrierung am 12.3. Die Ursache dieses Brandes und auch die von U.S. ist nach unserer jetzigen Auffassung eindeutig veranlaßt durch einen Acetylen- und Gasleckschaden auf dem Polymerisations- und Acetylen-Schweißapparat und Gasleitungen auf dem Polymerisations- und Acetylen-Schweißapparat. Wir hatten diese Erscheinung vorher nicht, weil das Komprimierte Acetylen durch gewisse Mengen an Wasser, Öl und einem kleinen Acetylengehalt gelöst mit sich führte und die leitenden Elemente nicht. Dies führte zur Verstopfung des Ölventils im Acetylen-Schweißapparat, was wiederum zu einer unvollständigen Abschleifung der Ventile durch das Komprimierte Acetylen führte. Wir sind uns der Aktennotiz bewusst, glauben wir, daß bei einer Kontrolle der Ventile die Ursache beseitigt werden kann.

Die Ursache kann in beiden Fällen sehr häufig, da sie in der 16. atm. Leitung auftritt, auf die die Kompressoren solange weiterarbeiten, bis ein Abbruch erfolgt. Infolgedessen entpumpt sich über dem Brandherd die Acetylen-Schweißapparat Ventile mit ihrem gelben Polymer, beide Male und es ist möglich, daß nur beide und beide Personenarbeiten entsagen.

Die Frage der Beseitigung der Störungsursache steht in der Aktennotiz beschränkt. Der Abbruch des Ventils ist nach unserer Auffassung das Hauptstück von Wasser in die Zentrifuge. Dieser ist jedoch, solange wir die Acetylen-Zentrifuge mit der Ölwanne verbinden, nicht möglich, da hierbei eine Explosion entsteht, die die Polymerisation im Ölwanne beschleunigt, und dieses sich sehr rasch wieder wieder betriebs setzen würde. Ein solcher Weg ist die Abführung von Öl in die Leitung vor dem Ölwanne und vor Wasser in die Leitung hinter dem Ölwanne. Wir halten dieses Verfahren:

- 2 -

Herrn Dir. Dr. Ambros
La 1

TD-Dr. Bsm. 13.3.41 2

414

Für nicht so betriebssicher wie das erste, müssen es aber anwenden, um wieder raschstens die geforderte Produktion zu leisten. Das zweite Verfahren hat insbesondere bei Entstehen eines Brandes den Nachteil, daß dabei ein Ölbrand entsteht, dessen Löschung wesentlich schwieriger ist, als die eines Gasbrandes. Eine dritte Möglichkeit besteht darin, daß man von dem Kompressor direkt auf die Wasserwanne führt und die Ölwanne im komprimierten Acetylen drucklos anwendet. Wir prüfen zur Zeit, wie wir eine solche Umstellung gegebenenfalls vornehmen können, die erfordert auf alle Fälle einen größeren Leitungsumbau.

Nach den heutigen Ständen wurden für die Leitungsumbauten, die notwendig sind, um eine möglichst einfache Ausführung und damit wirkungsvolle Öl-Beseitigung der Ölwanne zu ermöglichen, nicht wie ursprünglich vorgesehen 4 Tage notwendig sein, sondern voraussichtlich 3 Tage, wobei ein Wiederanfahrtszeitpunkt der 16. März in Frage kommt. Die lange Zeit ergibt sich insbesondere dadurch, daß sämtliche vier Flanschen benötigt werden, die nun entsprechend weiterarbeiten, und daß außerdem die Rohrleitung durch den Gasdruckausgleich gelegt wird und mit einem Hochdruckgas gesäubert werden muß. Wir sind selbstverständlich bestrebt, den Termin nach Möglichkeit einzuhalten. Nachdem die Anlage 3 Tage lang auf Vollproduktion gefahren ist, werden wir nochmals abstellen, um zu kontrollieren, ob an der Rohrleitung irgendwelche Veränderungen eingetreten sind.

Zur Zeit führen wir in der Polymerisation und Aufarbeitung noch mit 2 Systemen, von denen eines auf Benzol und das andere auf Benzol SS läuft. Hierbei entsteht eine Produktion von ca. 40 t Benzol pro Tag. Wenn wir auf CO₂ Benzol umschalten sollen, benötigen wir für die Zeit bis zum Niederdrucksystem der Aldehyd- und Ketylbenzolung (insgesamt von ca. 117 t Acetaldehyd und etwa 88 t Ketylbenzol). Wie sich in dieser kurzen Zeit der Nachschub dieses Aldehyd- und Ketylbenzols von außerhalb bei den heutigen Transportverhältnissen gestaltet, ist schwer zu überschauen. Inzwischen, daß der nötige Kesselwegespark nicht verfügbar ist. Zur Zeit lagern hier etwa 250 t Acetaldehyd. Ein Anfahren des dritten Systems ist daher vorerst nicht möglich.

- 3 -

Herrn Dir. Dr. Ambros
La 1

TD-Dr. Bsm. 13.3.41 3

415

Ich darf Ihnen versichern, daß alle an der Acetylen-Anlage Beteiligten hier sehr gedrückt sind, daß durch diese fortwährenden Störungen keine vernünftige Produktion erzielt werden kann. Andererseits kann ich Ihnen aber auch versichern, daß wir hier sowohl auf der Ingenieur- als auch auf der Betriebsseite alles daran setzen, um möglichst rasch wieder in Betrieb zu kommen. Leider ist das Betriebspersonal in der Acetylenzentrierung besonders hochgequalifiziert. Die Akademiker sind fast die ganze Zeit im Betrieb (Dr. Seitzling und Dr. Heber), und die Schichtmeister arbeiten seit einem halben Jahr so daß sie 12 Stunden Dienst tun und 12 Stunden Pause haben. Auf diese Weise haben wir vorerst 2 Meister auf Schicht. Dem Betriebspersonal fehlt weitgehend auch jegliche Erfahrung. Der Zugang von neuen guten Betriebsarbeitern ist sehr schwierig, wir tun alles, um durch Aufstellen von Listen und Meldungen an alle möglichen Stellen, insbesondere auch an das Reichsamt, in der Personallage endlich einmal über den Berg zu kommen. Es war bisher fast stets erfolglos. Hingegen kommt noch, daß durch die mit dieser wenigen Personal- und Materialknappheit zusammenhängenden Schwierigkeiten wegen der damit verbundenen Strenge der Betriebsführung wertvolles Personal entzogen wird, und für vorliegende wichtige technische Aufgaben entsprechend ausfällt. Dies gilt nicht nur für Dr. Neumann und für mich, sondern auch für die Abteilungs- und Betriebsleiter. Nach meiner Auffassung hat uns das Reichsamt in der Personallage bisher wenig unterstützen können.

Daß im März jetzt ein großer Engpass eintritt, hat man in Berlin schon vor einem halben Jahr vorausgesehen. Das Reichsamt hat es aber trotz unserer dauernden Reklamationen unterlassen, uns rechtzeitig mit genügendem, brauchbarem Personal zu versorgen. Wenn wir ein halbes Jahr früher in Betrieb gekommen wären, es lägen die heutigen Betriebsbedingungen in der Acetylen-Anlage wahrscheinlich hinter uns und würden nicht in der Zeit einer beginnenden Verknappung eingetreten werden. Offenbar hat man der unsere Vorstellungen in Berlin wegen Material und Personal nur für überflüssige Geschäftigkeit von uns gehalten.

- 4 -

Herrn Dir. Dr. Ambros
La 1

TD-Dr. Bsm. 13.3.41 4

416

Besonders schlecht liegt die Personalfrage bei unserer Betriebskontrolle. Wir haben gerade bei der Acetylen-Anlage zur Überwachung des Prozesses verschiedene automatische Analysenschreiber für Acetylen-Schreiber und Gasdruck-Schreiber in Acetylen vorgeschrieben, die infolge Mangel an geeigneten Personal bei der Betriebskontrolle nicht eingesetzt werden konnten. Zur Überwachung des Betriebes mit entsprechenden Handlungen sind ein anderer Stab von eingearbeiteten Laborarbeitern notwendig, über den wir ebenfalls nicht verfügen. Wir führen also in diesem Betrieb teilweise so auf gut Glück, ohne über die Betriebsvorgänge in einzelnen Unterabteilungen (z.B. in der Zentrifuge) eine genaue Kenntnis zu haben. Wir sind daher sehr dankbar, daß man unserer Betriebskontrolle möglichst bald 25 Arbeiter überweist, von denen 10 für die Zentrifuge, 10 für die automatische Analysenschreiber verwendet werden können und 5 als Personalreserve in Frage kommen.

Es liegt mir fern, die Störungen an der Acetylen-Anlage zu beschönigen, doch muß ich die damit verbundenen Personalnotlagen ansprechen. Deshalb muß ich mich auch entschuldigen für unsere Lage auf der Personalseite haben, denn wir tun alles Mögliche, um die technischen Schwierigkeiten zu überbrücken und die verlangte Produktion zu erzielen.

Mit sehr ergebenen Grüßen

Karl Peters

Chemische Werke Hüls		Feuerherd Nr. 1/1		Gruppe V	
Gesellschaft für Kohlenwasserstoffe H.G.				Werkfeuerwehr	
Tag 11.3.41					
Herrn Dr. E. E. E.					
Bau-Nr. 442	Betrieb		Straße		
Gemeldet durch Fernsprecher, 3333					
Ausgerückt waren			In Tätigkeit waren		
Brand	Motor	Dauer der M.	Feuer	Hy.	Off.

Chemische Werke Hülse Gesellschaft für Acetylen- & Ethylen-Industrie		Feuerbericht Nr. 11		Gruppe V Werkfeuerwehr																			
Tag 11.11.31.																							
Bau-Nr. 442		Betrieb Gasseilerei		Herrn Dr. Baum																			
Gemeldet durch Fernsprecher, 3333																							
Ausgerückt waren			In Tätigkeit waren																				
Pv.	Brand- leit.	Ofn.	Fm.	Motor- spritze	Abblat- zgerät	Stöß- gerät	Dauer- spritze	AL- Licht- gerät	Feuer- hydrant	Hy- drant	Off- ener	Motor- spritze	CO- Gerät	Stück- Haken	Gas- schutz- gerät								
1	2	12	1	420	600	2			1	1		1	1										
Dienststelle						Wasserverbrauch						l/min											
Brandwache						Ofn.						Fm. von						bis					
Tätigkeit der Motorspritze I						von 420						bis 600						Std. 15					
Tätigkeit der Motorspritze II						von						bis						Std.					
Tätigkeit der Motorspritze III						von						bis						Std.					
Großschneegerät						von 420						bis 422						Std. 5					

Bezeichnung des Feuers usw. und Maßnahmen:

450 Bekämpfung des Feuers durch 4 Schaumrohre kombiniert und CO² Grossschnee-gerät. (Lanzentückung.)

Entstehursache des Feuers: Explosion.

In feuersicherheitslichen Belange vorzuschlagende Maßnahmen: ?

Bemerkungen:

Unterschrift: *Poginger*

Umschaltvorrichtung

Bei der Umschaltung der Acetylen- & Ethylen-Industrie...

Das Gasöl wird im Hüll in Betrieb, wird schone...

Die Anlage war auf U.S. wieder in Betrieb und lief seit 7.8. mit...

Durch Laborversuche wurde festgestellt, daß die Flüssigkeit 84,6% der Acetyl-...

Umschaltvorrichtung

Bei der Umschaltung der Acetylen- & Ethylen-Industrie...

Die Anlage war auf U.S. wieder in Betrieb und lief seit 7.8. mit...

Durch Laborversuche wurde festgestellt, daß die Flüssigkeit 84,6% der Acetyl-...

Chemische Werke Hülse G.w.A.M.
TD-Dr. Baum

Aktionen:

Betrifft: Störung in der Acetylenkonzentrierung am 12.3. vorletzten d. J.

Die Anlage war auf U.S. wieder in Betrieb und lief seit 7.8. mit...

Durch Laborversuche wurde festgestellt, daß die Flüssigkeit 84,6% der Acetyl-...

Aktennotiz

Betreff: Skizze in der Acetylenkonzentrierung am 12.3. vormitage 4 Uhr.

Die Anlage war seit 6.3. wieder in Betrieb und lief seit 7.3. mit der Kapazität von 4 Lichtbogenen konstant durch. Der Betrieb der Anlage war vollständig befriedigend. Die Gasreinheit war so, daß ohne Schwierigkeit über 80 to Aldehyd produziert werden.

Durch Laborversuche wurde festgestellt, daß die Ölwanne 34,0% der Acetylenhomologen absorbieren, der Rest wurde in der Schwefelkohlenstoffphase hinter der Acetylenkonzentrierung aus dem Gas entfernt.

Am 12.3. morgens 11⁰⁰ entstand ein Brand in der 18. atm. Ofengasleitung vor der in anliegender Skizze verzeichneten Bruchstelle. Die Bruchstelle lag auf der Druckleitung von der Kompressor vor dem Eingang in den als 11-3-3-3-3 und Polymerisatabscheider neu eingeschalteten Lauge. Diese Lauge war der Bruchstelle lag eine neu eingebauten Temperaturmeßstelle, die höherer Temperaturanstieg verzeigete. Der Brand wurde von Betriebspersonal und von Dr. Kistner, der Luftschutzbereitschaftsdienst hatte, bekämpft, später setzte auch die Feuerwehr ein. Der Brand an der Bruchstelle war gegen 17⁰⁰ nahezu gelöscht.

Etwas 20 Minuten nach dem Abstellen war ein Druckanstieg am Entgasungsrohr 2.1 von der Wasserwanne 2, der die Feuchung durchschlug. Das austretende Gas entzündete sich, wobei dort ein neuer Brandherd entstand. Dieser Brand war gegen 14⁰⁰ gelöscht.

Die Besichtigung der Bruchstelle ergab, daß an der Bruchstelle auf einer Länge von etwa 30 cm das Rohr aufgerissen war. Im Laugebehälter war etwas Öl. Es wird angenommen, daß sich an dem 2-30cm in der Bruchstelle gelagerten Polymerisat abgelagert haben. Auf dieses Polymerisat, das sehr feinfädlich ist, sind Schweißpartien oder ähnliche feste Partikel gefallen (letzteres ist deshalb möglich, weil die Leitung bei a stark verengt war, 150 gegen vorher 400 mm lichte Weite). Durch eine lokale Temperaturerhöhung wurde die Zerfalltemperatur des Acetylene erreicht (etwa 275 Acetylene hat 18 atm.), wodurch sofort eine heftige Temperaturentwicklung einsetzte, die das Rohr zum Durchschmelzen brachte.

#305, 110, 200, 210, 212, 214, 400, 450, 4210, 4212, 4213, 11

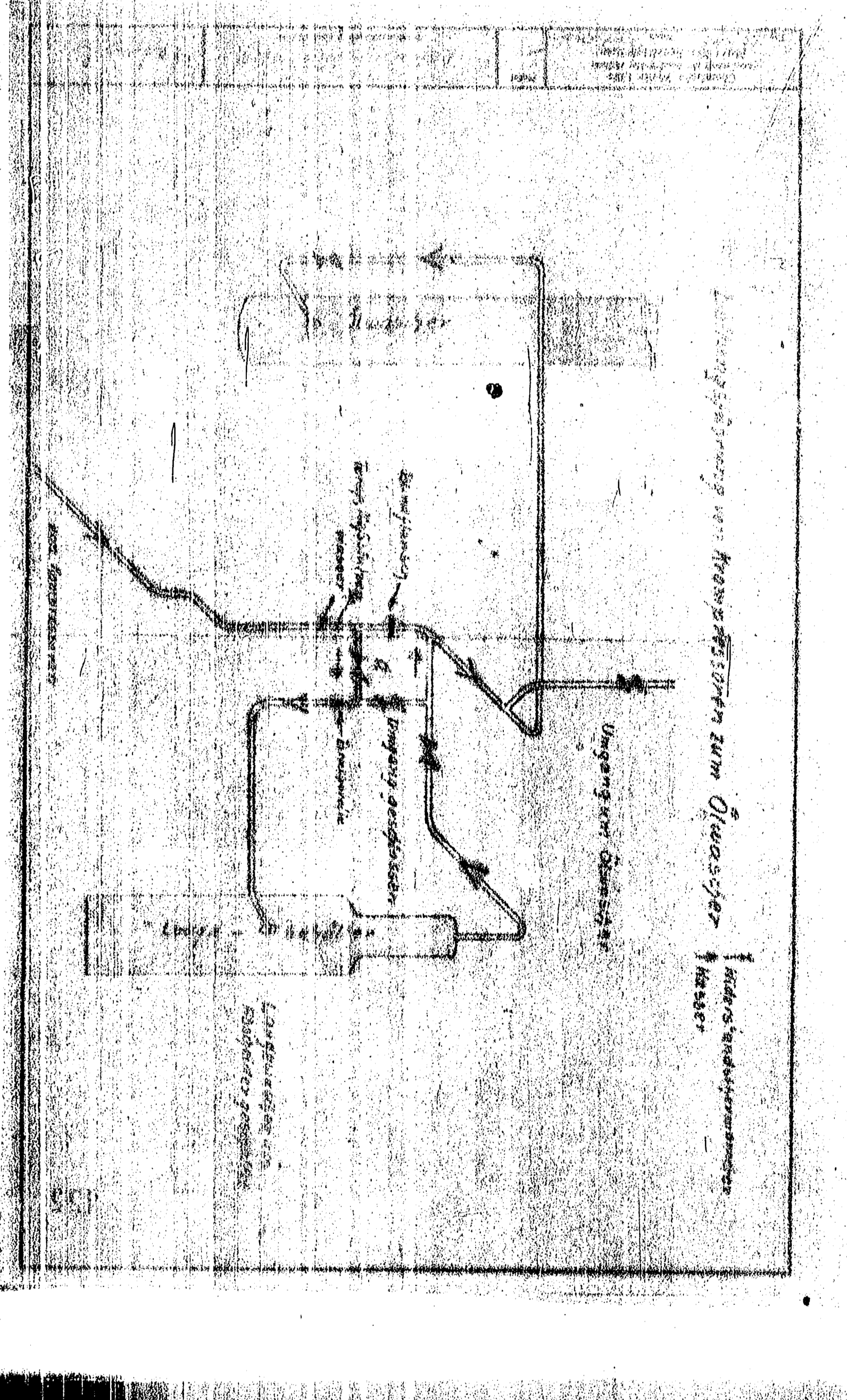
Übergreifend ist, daß diese Vorgänge erst in letzter Zeit auftraten, während die Anlage von September bis Februar ohne derartige Störungen lief. Die Ursache, was an der Anlage in dieser Zeit abgeändert wurde, ist, daß eine Abscheidung des hinter dem Ausgaser ausfallenden Kondensats eingebaut wurde. Dieses Kondensat besteht aus Wasser, Schwefel und dem im Schwefel gelöstem Acetylenhomologen. Es ist möglich, daß durch den feuchten Überzug, den die Rohrwände durch dieses Kondensat früher immer hatten, die Auslösung eines solchen Vorganges nicht möglich war. Der Vorgang war auch bei der Störung am 1.3. an einer Stelle, wo das Gas eine Richtungsänderung erfährt.

Um mit der Anlage die dringend geforderte Produktion wieder aufnehmen zu können, wird die Leitung von den Kompressoren zu dem Ölwascher neu in möglichst gerader Führung ohne Krümmen verlegt. Außerdem soll in diese Leitung überall genügend Gasöl eingespritzt werden, um die Rohrwände benetzt zu halten. Dieses Öl wird mit dem vom Sumpf des Ölwaschers auf dem Ausgaser gehendes Gas vermischt und von der Ölwanne erneut im Kreislauf gefördert. Hinter dem Ölwascher wird in die 18. atm. Gasleitung Wasser von der Wasserpumpe eingespritzt, das mit dem Wasser aus dem Acetylenkonzentrierung über die Acetylenabgasung läuft.

Die beschriebene Maßnahme führt sehr wahrscheinlich in kurzer Frist zu einer Zuspätkommen der Ölwascher. Sie kann daher nur als vorübergehende Maßnahme betrachtet werden. Der endgültige und baldmöglichst anzustrebende Betriebszustand wird der sein, daß die Ölwanne verschwindet und die Gasleitung direkt auf die Wasserpumpe eingespritzt wird, wodurch das Entstehen eines Acetylenbrandes praktisch unmöglich sein dürfte. Der Betrieb ohne Ölwanne erfordert die Reinigung des konzentrierten Lichtbogenacetylene durch Stickwasser. Diese Reinigung nicht eingeschaltet, sondern behelfsmäßig wie im Januar 1940 Februar gefahren, so geht die Aldehydabgabe auf 8/3 zurück. Außerdem entstehen im Aldehydbetrieb erhebliche Schwierigkeiten, dadurch daß bei der Nachreinigung mit Wasser die höheren Acetylene nicht restlos entfernt werden, wodurch die Aktivität der Kontaktlösung stark vermindert wird.

Anlage 1 Skizze

Die Skizze zeigt die 18. atm. Gasleitung, die von der Wasserpumpe über den Ölwascher zur 18. atm. Gasleitung führt. Die Skizze zeigt die 18. atm. Gasleitung, die von der Wasserpumpe über den Ölwascher zur 18. atm. Gasleitung führt. Die Skizze zeigt die 18. atm. Gasleitung, die von der Wasserpumpe über den Ölwascher zur 18. atm. Gasleitung führt.



Chemische Werke Huls Gesellschaft mit beschränkter Haftung	Aktiennotiz Nr. 453	Abt. 10
Betreff: Herr: B. B.		Verteiler
Betriebsstörung an der Acetylenanlage am 12.3.41.		

Die gereinigte Ölwanne war am Donnerstag, den 12.2.41 in Betrieb genommen und wurde für Versuche mit Wasser in Betrieb genommen. Die Versuche ergaben, daß bei Betrieb der Ölwanne mit Wasser eine befriedigende Reinigung nicht zu erzielen war.

Am Montag, den 24.2.41 wurde darauf die Ölwanne wieder in Betrieb genommen. Nach kurzer Betriebszeit (3/4 Stunde) stellte es sich, daß der Acetylenausgaser in Gasausgang 61 teilweise die Umläufe in Acetylenausgaser waren bereits wiederum verstopft. Der Vorgang wird so erklärt, daß in Gegenwart von Wasser bei beim Entspannen die höheren Acetylene enthaltenen bis etwa 180⁰ bildet, die auf die höheren Acetylene stark polymerisierend wirkt. Der Ölwascher wurde daraufhin wieder gereinigt und sollte nach Reinigung und sorgfältigen Abstreifen des darin enthaltenen Wassers wiederum in Betrieb genommen werden.

Am 28.2. sollte der Ölwascher besichtigt werden, um festzustellen, ob dieser in Sumpf Polymerisat enthält. Hierzu wurde ein Schieber der anliegenden Skizze geschlossen. Am Stutzen d wurde das Gas in Ölwascher bis auf etwa 7 Atm. entspannt. Die Personalstelle nach einiger Zeit fest, daß der Schieber a qualitäts (13 Uhr) der Schieber a hatte eine Temperatur von über 100⁰. Es zeigte sich, daß die Schieber nicht dicht waren. Daraufhin wurde das Gas abgestellt. Am 28.2. abends 18 Uhr der Bruchausgleich wieder veranlaßt war, ging die Temperatur am Schieber a rasch zurück. Nach Ausbau des Schiebers a am 2.3. zeigte sich, daß die Schieber a mit Koks zugesetzt war. Der Abscheider unter dem Schieber a war dabei am oberen Teil in Richtung des Austrittes mit Wasserwanne ebenfalls mit Koks belegt war. Nach dem Öffnen zeigte sich, daß die Schieber a mit Koks belegt war. Die Koksbrocken hatten teilweise noch Kerne mit trockenem Polymerisat. Der Koks stammt eindeutig aus dem Polymerisat.

Am 1.3. gegen 17 Uhr wurde die Gasmenge von 4 auf 6 Lichtbogen erhöht, nachdem vorher die Gasmenge infolge einer Störung im Lichtbogenbau stark reduziert war. Um 17 Uhr wurde, wie auch Licht von Schloßborn

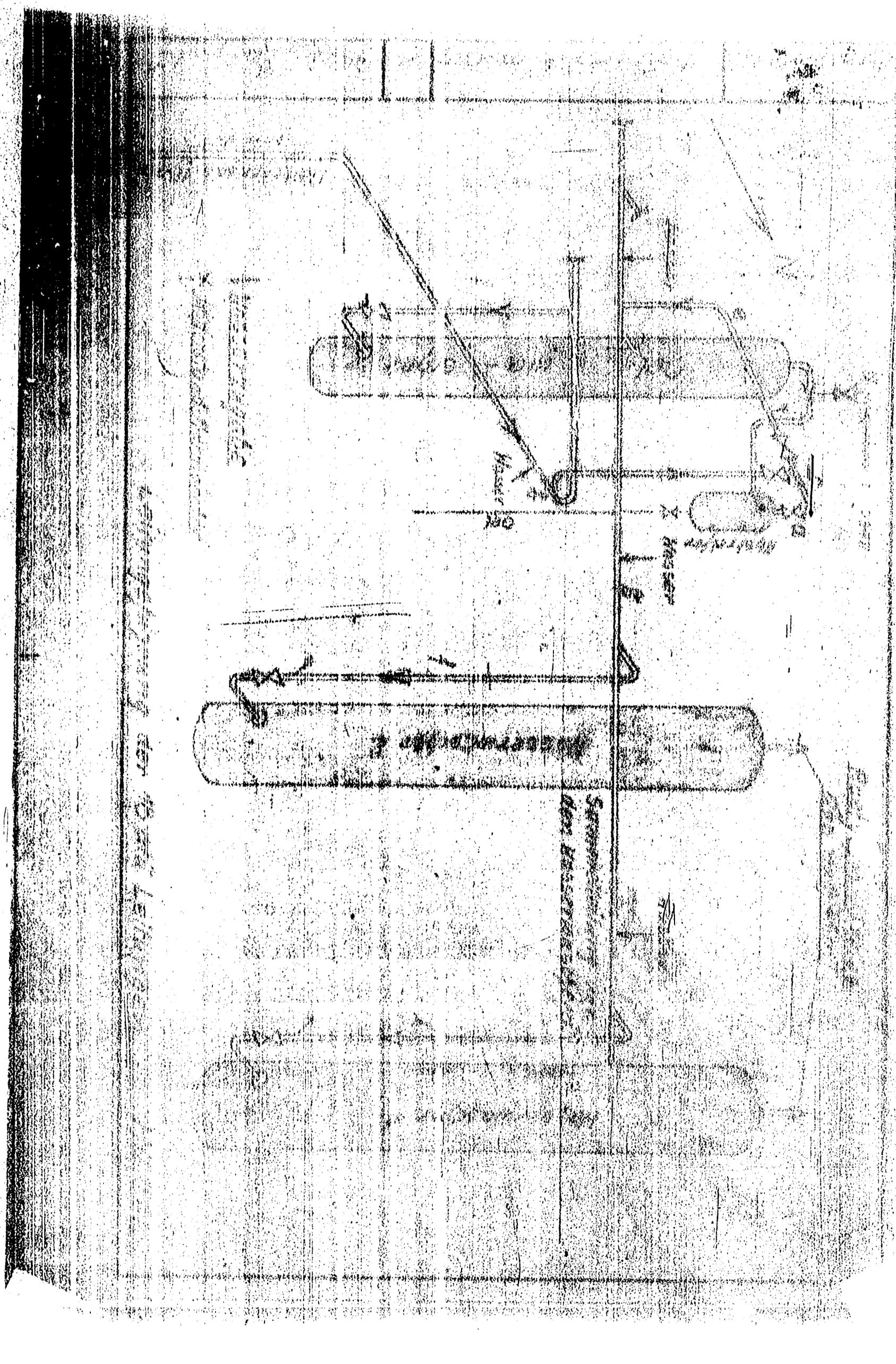
Der Gasdruck wurde auf 18 atm. erhöht. Der Gasdruck wurde auf 18 atm. erhöht. Der Gasdruck wurde auf 18 atm. erhöht. Der Gasdruck wurde auf 18 atm. erhöht. Der Gasdruck wurde auf 18 atm. erhöht.

lich angegeben wird, von Schlossern ein brennlicher Geruch in der Gegend des Ölwaschers festgestellt. Gegen 16.20 Uhr kam ein Mitarbeiter zu dem Meister Mitschman und teilte ihm mit, es in der Anlage 442x stark brandig riecht. Meister Mitschman wollte nach 442x gehen; in dem Moment kam ein anderer Mitarbeiter und teilte ihm mit, daß die Gasgemengemessungen zu beiden Wasserwaschern durchgeschlagen seien. Meister Mitschman ging zur Bedienungsstelle zurück; im selben Moment ertönte in dem Apparateraum ein dumpfer Knall, und die Rohrleitung stand in Flammen. Zobel hatte von HU 346 ebenfalls ein donnerähnliches Geräusch von einigen Sekunden Dauer gehört und sah dann die Rauch- und Flammenentwicklung aus 442x. Die Feuerwehr wurde alarmiert. Zur die aus dem geplatzt Rohr ausgeschiederten Polymerisierklumpen, die brennend in der Straße 500 lagen, z.B. auch auf den Gehwegen, die durchbehälteln, schien zuerst ein Ölbrand vorzuliegen. Dr. Zobel stellte daraufhin die Anlage ab. Während dem Abstellen wurde festgestellt, daß ein Gasbrand und kein Brand der Rohrleitung unter Einsatz der Feuerwehr war, wobei sich der Brandteil der Paringsger besonders gut bewährt hat, der Brand 16.15 Uhr aus. Die Eingänge zu den Wasserwaschern wurden sofort geschlossen, die Gaszufuhr zu der Brandstelle konnte nicht unterbrochen werden, weil der Ölwascher sich durch die undichten Schieber (siehe Skizze) und der eine Schieber über dem Abscheider (wie aus der Skizze ersichtlich) direkt über der Brandstelle lag.

Nach Löschung des Brandes zeigte sich folgender Schaden:
 In der Umgangsleitung um den Ölwascher war an der Stelle der Hamburger Krümmer etwa 50 cm aufgerissen und auch der restliche gerade Stück war aufgeblüht. An dem Anstrich des Rohrs war zu sehen, daß die Stellen c, e, g und h ebenfalls stark erhitzen waren, wobei das Rohr g nur auf der Oberseite des Rohrs über die ganze Länge und das Fallrohr h über die ganze Länge bis zur Höhe in den Wasserwascher sehr heiß gewesen sein mußte. Die Wasserwasche I war im Unterteil stark verrostet (Acetylenanstrich). Wasser II und die Leitung f zeigten eigenartige Roststellen, besonders die horizontalen Stellen hatten einen blauen, weißlichen Belag und waren teilweise mit flüssigen und festem Material gefüllt, das zum Teil zu festem Kondensat polymerisiert war. Nach Öffnen der Rohrleitung nach dem Brand zeigte sich an der Rohrschleife besonders. Das Polymerisat lag nicht zu breiten Massen in der Leitung f befindliche trockene Polymerisatklumpen.

empfindlich.
 Die Anlage wird in den letzten Zustand zurückverändert und kommt mit Ölwäsche, wie ursprünglich beabsichtigt, wieder in Betrieb. In der Leitung werden Widerstandsthermometer zur Überwachung eines etwaigen Temperaturanstiegs eingebaut. An verschiedenen Stellen (vergleiche Skizze) werden Wasserdüsen vorgesehen, die bei Temperaturerhöhung betätigt werden.

Gasserlegungsbetrieb
 Habicht



Beim Schweißarbeiten...
 Die wir erfahren haben, soll nur für einen Fall...
 Vorher hätte die Anzeigebuchung...
 Wir werden darauf hin, daß die...
 Anlagen sich erst jetzt in Laufe der...
 Betriebsarbeiten hat und daß...
 sowohl die neue Schweißarbeiten...
 Anlage für keine Acetylen...
 Erweiterungen aufzufallen...
 in der Lage sind, an...
 betriebsbereiter...
 Wir bitten sehr darum, daß...
 und für die...
 schließlich...
 Schweißarbeiten...
 des...
 damit wir...
 Betriebe...

200, 210, 220, 230, 240, 250, 260, 270, 280, 290, 300, 310, 320, 330, 340, 350, 360, 370, 380, 390, 400, 410, 420, 430, 440, 450, 460, 470, 480, 490, 500, 510, 520, 530, 540, 550, 560, 570, 580, 590, 600, 610, 620, 630, 640, 650, 660, 670, 680, 690, 700, 710, 720, 730, 740, 750, 760, 770, 780, 790, 800, 810, 820, 830, 840, 850, 860, 870, 880, 890, 900, 910, 920, 930, 940, 950, 960, 970, 980, 990, 1000

Herrn Dr. Baum...
 Straß. in H. 442x...

Beim Ausbau eines schadhafte Sicherheitsventils...
 behälter 1 brach am 14.2.41 um 13,15 Uhr ein Brand aus, der nach etwa einer halben Stunde unter Mitwirkung der Feuerwehr gelöscht wurde. Es sind zwei Schieber von der Firma Linde...
 mit Verbrennungen ersten und zweiten Grades dabei zu Schaden gekommen. Sachschaden ist nicht entstanden. Die Ursache der Brandes ist nicht vollständig geklärt. Der Tatbestand ist folgender:
 Das auszubauende schadhafte Sicherheitsventil ist an der...
 ...

Brand in HU 442x am 14.2.41, 13,15 Uhr.

11,200,210,214,
400,420,450,4210,
4213

Beim Ausbau eines schadhaften Sicherheitsventils am Clontop-Anlagenbehälter 1 brach am 14.2.41 um 13,15 Uhr ein Brand aus, der nach etwa einer halben Stunde unter Mitwirkung der Feuerwehr wieder gelöscht wurde. Es sind zwei Schlosser von der Firma Linnenbrügger mit Verbrennungen ersten und zweiten Grades dabei zu Schaden gekommen. Sachschaden ist nicht entstanden. Die Ursache des Brandes ist nicht vollständig geklärt. Der Tatbestand ist folgender:

Das auszubauende schadhafte Sicherheitsventil ist an der Ausgangesseite mit der Restkohlenwasserstoffleitung verbunden, die ihrerseits in den Restkohlenwasserstoff-Gasbehälter geht. In dieser Verbindung hatte, während die Ölwanne in Reparatur war, eine Blindscheibe gesteckt, die auf Veranlassung des Betriebsführers in der Nacht vom 13. zum 14.2. gezogen worden war. Der Schlossermeister, der am 14.2. das Sicherheitsventil ausbauen ließ, wußte von diesem Tatbestand aber nichts. Er nahm an, daß die Blindscheibe noch steckte und hat also ohne weiteres den beiden Schlossern den Auftrag zum Entfernen des Sicherheitsventils gegeben. Nach Aussage der einen Schlosser, der bei dem Brande verletzt wurde, bemerkte dieser, als er den Flansch auf der Ausgangesseite des Ventils löste, daß eine gelbliche Flüssigkeit ausströmte, die von oben her Funken herunterspritzten. Trotzdem hat er den Flansch weiter, bei erneut herunterfallenden Funken hatte dann das austretende Gas entzündet.

Zur Zeit des Unfalles waren an dem Ausgange 2, der sich etwa 5 m über dem Entgasungskessel befindet, zwei Schlosser mit beschäftigt, einen Stutzen an diesem Ausgange auszubauen. Der eine Schlosser befand sich im Keller, um die elektrische Schweißmaschine anzuschließen, während der zweite an der Anordnung des angehefteten Flansches beschäftigt gewesen war. Dieser Schlosser bestritt jedoch, an dem Brande beteiligt gewesen zu sein. Eine Besichtigung des Flanschbereiches nach dem Brande ergab, daß eine Elektrodennarbe schweißartig auf dem Flansch

Herrn Dr. Baumann
Sachfragen der chem. Industrie
z. Hd. Herrn Dr. Schilling
Berlin
Mauritzenstr. 128

11/10/74 c

1. Division für den 2. Ausbau HU 442.

Am 27.12.1940 hatten wir Herrn Dr. Baumann die Bitte vorgetragen, uns bei der Beschaffung der Ölwanne für den 2. Ausbau des Werkes Hülse behilflich zu sein, da die vorgesehenen Liefertermine von den Firmen nicht einzuhalten waren. Es handelt sich um den Auftrag 22 241/40 der Firma Röhrenwerke Düsseldorf auf 2 Maschienen, an deren Lieferung außerordentlich viel gelegen ist.

Wir wären Ihnen dankbar, wenn Sie uns Stellungnahme über Ihre Bemühungen machen würden.

Für Ihre Bemühungen sagen wir Ihnen schon jetzt unseren besten Dank.

Heilung
Gesellschaft mit beschränkter

11,200,210,4210,4260,4213.

Ch. W. H. T. D. Büro
Eng. 10 FEB. 1941

Besprechungsprotokoll

Gegenstand der Besprechung: Sicherungsmaßnahmen für die Azethylen-Konzentrierung im Bau HU 442.

Zeit der Besprechung: 5.2.41

Ort der Besprechung: HU. 442.

Besprechungsteilnehmer: Dr. Schilling, Dipl.-Ing. Guggen.

Für die Sicherung der Azethylen-Konzentrierungsanlage im Bau HU 442 wird mit Herrn Dr. Schilling die Durchführung folgender Sicherungsmaßnahmen vereinbart.

- Da die Anlage mit Vakuum arbeitet und daher erhebliche Gefahr hinsichtlich des Einsaugens von Luft und der Bildung eines explosiblen Azethylen-Luftgemisches besteht, muß zur laufenden Überwachung des Sauerstoffgehaltes im Azethylen unbedingt und beschleunigt ein Analysengerät zur Feststellung des Sauerstoffgehaltes beschafft werden. Dieses Analysengerät wird zweckmäßig selbstschreibend eingerichtet und mit einer Alarmvorrichtung versehen, die etwa bei einem Sauerstoffgehalt von 0,5 bis 1,0 % anspricht und damit sogleich unter der gefährlichen Explosionsgrenze von 2,8 % Sauerstoff bzw. 2,3 % Luft liegt.
- Hinter jedem Vakuum-Vordichter sind registrierende Temperatur-Messinstrumente anzulegen, die gegebenenfalls mit Alarmkontakt bei 50 bis 100 Grad auszurüsten sind.
- Hinter jeder Vakuum-Pumpe bzw. hinter jedem Rampe-Aggregat ist in die Druckleitung ein Sicherheitsventil mit Ausblasseitung ins Freie einzubauen.
- Besondere Gefahr wird in die gesamte Anlage durch die Wasser- und Ölabscheider hinter den einzelnen Stufen eingebracht. Es ist betriebsewendig, daß in bestimmten Abständen an diesen Abscheidern zunächst die 2 Ventile der Zuleitungen zu den Abscheidern geschlossen und dann das Ventil in der Azethylen-Druckleitung sowie das Ventil der Entwässerungsleitung geöffnet werden. In derselben Reihenfolge müssen nach Beendigung des Abstreifvorganges

- 2 -

2 Ventile wieder geschlossen und 2 Ventile geöffnet werden. Es besteht jedoch die Gefahr, daß sich die Ventile bei ihrer häufigen Betätigung nicht dicht schließen. Man müßte daher, um eine Bedienungsgefahr zu vermeiden, die Betätigung der Ventile sorgfältig gestalten, so daß also das Öffnen der Ventile nur möglich ist, wenn das Ventil in der Entwässerungsleitung geschlossen ist. Außerdem wäre zu überlegen, ob nicht in die Entwässerungsleitung eine Tauchung eingebaut werden kann, die ein Einsaugen von Luft auf jeden Fall ausgeschlossen ist, ob nur das Schließen des Entwässerungsventils genügt oder dieses Ventil undicht wird.

5. Bei dem Abstreif-Vorgang wird das anfallende Wasser, wie bereits oben erwähnt, mittels Druck-Azethylen weggesaugt. Es läßt sich dabei nicht vermeiden, daß beim Abstreifen Azethylen aus der Entwässerungsleitung entweicht. Diese Entwässerungsleitungen sind zurzeit teilweise über 3 m lang und in einem abgedeckten Rohrstrich angebracht. In sich also ein explosibles Azethylen-Luftgemisch bilden. In der Anlage noch montiert und noch sonstig zu berücksichtigen ist, besteht hier besondere Gefahr durch die Entwässerungsleitungen müssen daher geschickterweise mit einem besonderen Vorrichtung versehen werden.

6. Um das Weiterlaufen eines etwaigen Azethylen-Luftgemisches in einen Explorer zu vermeiden, muß in die Druckleitung des Vakuum-Systems eine besondere Vorrichtung eingebaut werden. Diese ist beispielsweise ein selbstschreibendes Einholgerät, das die Drücke in der Druckleitung mit einer Anzahl kleinerer Ventile (Einbau eines RTV-ventils von unter anderem 100 mm) und mit einem selbstschreibenden Vorrichtung versehen werden.

Eine solche Sicherung wäre natürlich vorzuziehen, ist aber mangelhaft vor dem Gasometer.

Hinter diesen Sicherungen wird außerdem noch ein besonderer Stutzen eine Selbstschreibung (z. B. für die

Mit Herrn Dr. Schilling wurde besprochen, daß die Sicherungsmaßnahmen, die oben beschrieben sind, in der Anlage durchzuführen sind. Die Ausführung dieser Maßnahmen ist dem Herrn Dr. Schilling überlassen.

rer-Reißkapps) eingebaut, wobei der Reissdruck zu etwa 2 bis 3 atü gewählt werden sollte.

7. Verschiedene Teile der Anlagen sind mit Entlüftungslösungen versehen, an deren Ende ein Absperrventil sitzt. Da sich vor einem ruhenden und gefüllten Gefäß dieses Ventile zu schließen; wird jetzt als Sofort-Maßnahme vorgeschlagen, die Landläden aller Ventile abzunehmen. Für später ist es jedoch unbedingt erforderlich, hinter diesen Absperrventilen bei dem unter Vakuum stehenden oder möglicherweise unter Vakuum kommenden Schlauchstellen gut abgedichtete Blindscheiben anzubringen.

Mit Herrn Dr. Schilling wird schließlich in Bezug genommen, nach Durchführung der oben näher bezeichneten Maßnahmen einen Sachverständigen des deutschen Sachverständigenausschusses mit einer Besichtigungsreise einzuladen.

Es wird nochmals darauf hingewiesen, daß die Wiederherstellung der unter Ziffer 1, 2, 3, 5 und 7 näher bezeichneten Schutzmaßnahmen für den Verkehr mit der Anlage unbedingt vorzuziehen ist.

TITLE PAGE

38. Schönerherofen.
Details of the Schönerherr Furnace - intended
for prospective purchase. May 2, 1904.

Frame Nos. 466 - 469

1
[Faint, illegible text]

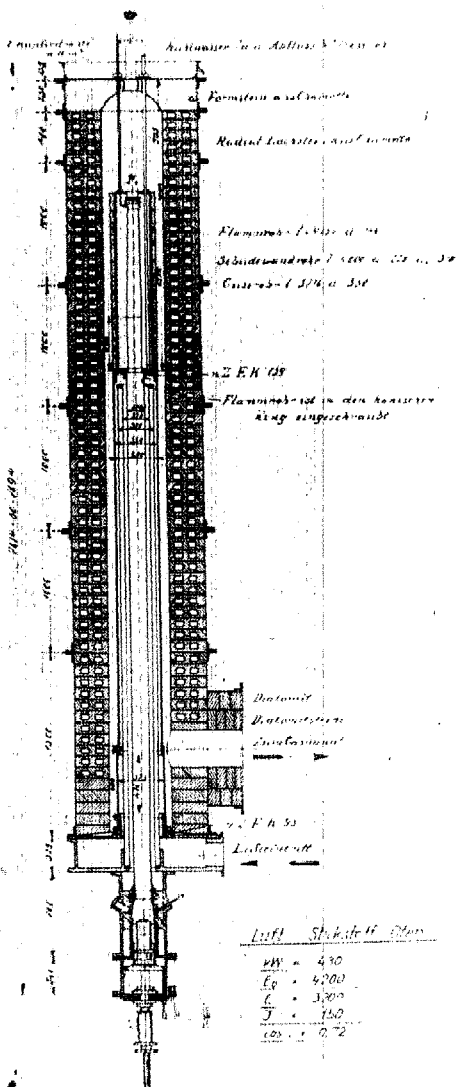
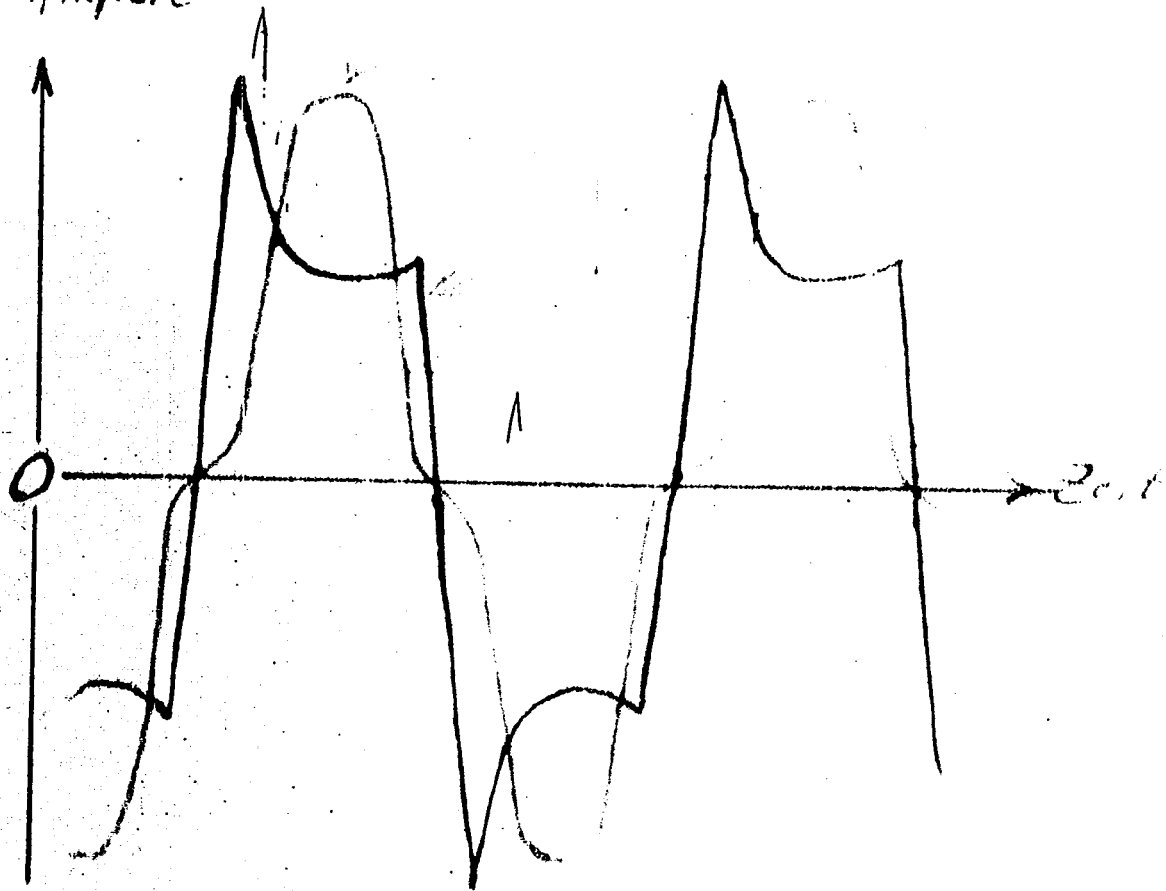


Fig 1

N. 1 20

 Höhe des Baues 1,4 m
 5,5 x 5,0

Voit
Ampere



INDEX

40. Monatsbericht November 1942. Fahrweise.
Monthly reports on manufacturing, etc.
November 1942.
- Monatsbericht November 1942. Aldol - Butyl.
Monthly reports of the aldol factory, etc.
1942.
- Monatsbericht der Aldolhydrierung, November 1942.
Monthly reports on the hydrogenation of
aldol. Nov. 1942.
- Bilanz der Aldolhydrierung, November 1942.
Balance sheet on the hydrogenation of aldol.
Nov. 1942.
- Monatsbilanz Oktober 1942. Gesamtumsätze der
Aldol-Butylstufe.
Monthly balance sheet of the total yield
of the aldol butylene glycol phase. October
1942. The period March 1937 up to and
including June 1942 is covered by corre-
spondence on production details, sources of
supply of raw materials, etc.

Page Nos. 400 - 413

Chemicals

40. Monatsbericht November 1942. Fahrweise.
Monthly reports on manufacturing procedure.
November 1942.
- Monatsbericht November 1942. Aldol - Acetyl.
Monthly reports of the aldehyde factory. Nov.
1942.
- Monatsbericht über Aldolherstellung. November 1942.
Monthly reports on the hydrogenation of
aldol. Nov. 1942.
- Bilanz der Aldolherstellung November 1942.
Balance sheet on the hydrogenation of aldol.
Nov. 1942.
- Monatsbilanz Oktober 1942. Gesamtproduktion aus
Aldol-Butelstufe.
Monthly balance sheet of the total yield
of the aldol butylene alcohol plant. October
1942. The period March 1937 up to and
including June 1942 is covered by corres-
pondence on production details, sources of
supply of raw materials, etc.

Trade Nos. 485 - 713

Monatsbericht November 1943
Fahrweise

Im Berichtsmonat wurden die Aldolisatoren III und IV mit praktisch unveränderter Last gefahren. Die max. Gesamtbelastung lag mit $25,0 \text{ m}^3/\text{h}$ Acetaldehyd, entspr. $20,0 \text{ m}^3/\text{h}$ Rohaldol, resp. 236 bzw. 200 t/h Acetaldehyd auf derselben Höhe wie im vergangenen Monat. Aldolator III wurde hierbei mit $12,8 \text{ m}^3/\text{h}$ Acetaldehyd belastet, entspr. $4,36 \text{ t/h}$ Aldol 100 %ig, auf Rohaldol bezogen. Zu Beginn d. Mts. wurde die Aldolisation bei einer Temp. von $25-26^\circ\text{C}$ durchgeführt, ab 10. konnte dieselbe auf 20°C gesenkt werden. Hierbei trat eine weitere erhebliche Verminderung d. r Nebenprodukte ein, der Rückstand fiel auf $1,8 - 2,0 \%$ bei $4 - 4,5 \%$ Acetaldehyd im Rohaldol.

Gegen Schluss des Monats wurde die Aldolisationstemp. wieder auf 30°C heraufgenommen, da die Hydrierung über zunehmende Kontaktverschädigungen klagte. Im Sommer des Jahres lag die Hydrierung in Ausbeute und Lebensdauer des Kontaktes sehr günstig; diese guten Kontaktperioden fielen nun zeitlich zusammen mit dem Hochnehmen der Aldolisationstemp. von 20° auf 30°C , sodaß vermutet wurde, daß diese höhere Reaktionstemp. evtl. für das gute Fahren der Hydrierung mitbestimmend war. Zunächst trat auch prompt eine deutliche Besserung in der Hydrierung ein, dieselbe war jedoch nur von sehr kurzer Dauer, sodaß bereits am nächsten Tage eine weitere Verschlechterung der Kontaktöfen auftrat. In seitlicher Übereinstimmung mit der Hydrierung traten auch in der Aldolisation Störungen auf. Aus bisher nicht geklärten Gründen mußte in unterschiedlichen Abständen ziemlich unvermittelt der pH-Wert des vom Tanklager fließenden Rohaldols um $0,5 - 0,5$ Einheiten höher eingestellt werden, um in der Destillation den richtigen pH-Wert von ca. $6,0$ zu erreichen. Genau so plötzlich wie diese abnormale Verhalten des Rohaldols auftrat, war es auch wieder verschwunden, sodaß der pH-Wert des in die Kolonne eingefahrenen Rohaldols im ersten Falle plötzlich absinken begann, wodurch naturgemäß eine starke Temperatursteigerung des Sumpfes der Kolonne bewirkt wurde, im zweiten Falle stieg dann plötzlich der pH-Wert stark an, sodaß die Sumpftemperatur der Kolonne stark fiel. Da nun das Tanklager

zwischen Aldolisation und Kontakt, wobei die Aldolisation 3 - 4 Stunden, je nach der gefahrenen Last, bis zu 200°C auf 200°C einreguliert werden kann. Inzwischen müssen die Kolonnen auf diese plötzlichen auftretenden pH -Schwankungen möglichst umgehend durch Regulieren des Heizdampfes auszugleichen. Schwankungen in der Zusammensetzung des Reinaldols lassen sich jedoch nicht vermeiden, da einmal zu wenig, im anderen zuviel Acetaldehyd pH -wert destilliert wird. Zusätzlich wird dann, zumal bei höheren pH -werten wesentlich mehr Rückstand gebildet. Der pH -Wert den an die Hydrierung gelieferten Reinaldols macht die Schwankungen selbstverständlich mit, wenn auch im wesentlich abgeschwächtem Maße. Es ist verständlich, daß diese Schwankungen im Reinaldol dem Kontakt nicht zurechenbar sind. Die Aldehydfabrik hat nun bei ihrer Aldehydestillation den Rücklauf von 2,9 auf das 2,5 fache zurückgenommen um die Leistung auf 240 - 260 t/240 Acetaldehyd bei Verwendung von 2 Kolonnen steigern zu können. Wir vermuten nun, daß der Aldehyd hierbei nicht ganz sauber destilliert wird, obgleich nach Angabe der Aldehydfabrik analytisch kein Unterschied in der Qualität festgestellt ist. Wir wollen daher versuchen, den Aldehyd durch eine nochmalige Destillation in einer unserer Aldolkolonnen zu reinigen, um die Störungen im Betrieb und vor allem die Kontaktschädigungen in der Hydrierung möglichst ganz zu vermeiden. Weiterhin hoffen wir die auch bei der Aldolisationstemp. ^{von 300°C} auftretenden Störungen bei der Bestimmung des pH -wertes zu vermeiden, sodaß eine Senkung der Aldolisationstemp. auf 200°C im Hinblick auf möglichst geringe Bildung von Nebenprodukten, vor allem Rückstand, wieder möglich sein dürfte. Der Umbau der Leitung ist verhältnismäßig einfach durchzuführen, vor allem können wir beim evtl. Fortfall der Redestillation des Aldehyds sofort einen neuen Aldehydewischentank verwendet werden.

Im Monatsmittel wurde ein Umsatz von 43,54 % erreicht, pH -wert im Reinaldol bezogen.

Am Kalilauge-Vorratsbehälter trat bei den allmählich auf den Siedepunkt absinkenden Temperaturen eine Störung ein, der Zufuhrbehälter war plötzlich verstopft. Beim Ausbau der Leitung wurde festgestellt, daß das ganze Leitungstück mit Kristallen aus Kaliumhydroxyd besetzt war. Die seit dem Frühjahr in einer Konzentration von 50% gelieferte Kalilauge kristallisiert also bereits bei Temperaturen über 0° C. in Form des Hydrats aus. Wir haben daraufhin unseren

fürten nach dem KFDL, die ...
1,0 % = 12,5 % der ...
andernfalls die ...
die des ...
samtmenge festgelegt. Der Rest von ...
Mischgefäß direkt eingeführt. Auf diese Weise wird die ...
Arbeiten der Kolonne erreicht. Über ...
einen späteren Zeitpunkt berichtet werden, wenn noch ...
vor allem auch beim Fahren der Kolonne mit ...

An die Aldehydfabrik wurden im Laufe d.M. 1 093 kg Acetaldehyd in
Form von ca. 6 kgem Aldehydwasser abgegeben. Der ...
anßer Betrieb genommen, da einmal aus dem Stickstoff nur wenig
Acetaldehyd ausgewaschen wird, zum anderen bei plötzlichen ...
Freisetzung die Gefahr besteht, daß die Leitungen einfrieren, was zu
Aldehydhydrat verstopfen.

In Berichtszeit wurden insgesamt verbraucht 6 316,0 t ...
davon 430,65 t ...
von 17,30 waren für 100 kg Aldol 100 kg ...
113,00 kg Acetaldehyd t.g. verbraucht.

ORGANISCHE ABTEILUNG
110,200,112,230,232,239

4. Dez. 1942
I/239/11

489

Monatsbericht November 1942
Aldol - Fabrik

Produktion 13 853,46 t Rohaldol in 30 tägiger Arbeitszeit
6 869,23 t Rückaldehyd
8 226,43 t Reinaldol

Rehaldol - Reinaldol - Abrechnung:

a) Rohaldol
 Acetaldehyd-Eingang 13 686,13
 Kalklage 119,32 104,30 t Wasser
 Phosphorsäure 103,99 87,26 t "
 Wasser aus Crotonbildung 13,21 t "
 aus Salzbildung 4,82 t "

Gesamteingang 209,59 t Wasser
 Rohaldol in Destillation 13 852,96
 Rohaldol - Produktion 13 853,46

Durchschnittsanalyse Rohaldol:

	%	t	Aus Acet- aldehyd t	1. Aldolisa- tor erzeugt
Acetaldehyd	52,34	7 250,64		
Crotonaldehyd	0,42	58,18	6,82	51,36
Aldol	45,78	6 341,89		
Restbestand				
Wasser	1,46	202,25		

Wasser 46,94 %

2) Reinaldol

Produktion: 8 226,43 Rückaldohyd: 6 869,22

	kg	kg	aus Rohaldol %	i. Dest. erzeugt t
Acetaldehyd	4,27	247,76		
Groten	1,32	108,59	58,18	50,41
Alkol	79,59	6 032,44		
Methanol	2,70	222,11		
Wasser aus Rückaldol		202,25		
Wasser aus Grotenbild	18,43	12,96		
Kohlensäure		1 279,55		
Wasser		21,39		
Acetaldehyd unverändert		7 216,39		
Acetaldehyd umgesetzt		6 591,06		
Summe	46,97 %			

Reinaldol - Verrechnung

- 6 896,900 t Acetaldehyd tel qual +)
- 12,024 t Salzlauge als KOH 100 %ig gerechnet
- 12,178 t Phosphorsäure als P₂O₅ 100 %ig gerechnet

Reinheitsanalyse

	in Vormonat	99,9 %	Fremdbezug
Acetaldehyd	99,96 %	99,9 %	99,54
Essigsäure	0,02 "	0,029 %	0,139
Wasser	0,1 "	0,1 "	0,1
Kohlensäure	nicht angegeben	nicht angegeben	
Acetylen u. höhere Homologen	" "	" "	
Grotenaldehyd	0,1 "	0,1 "	0,22
Aceton	0,1 "	0,1 "	

Qualität über den Monat stark wechselnd.

davon 6 166,05 t Nigmaldehyd
 " Knapack
 430,55 t Wasser

ANALYSE:

Als organische Substanz wurde im Reinaldol 88,85 % d.Th. ,bezogen auf eingesetzten Acetaldehyd, wiedergefunden. Auf 100 kg eingesetzten Acetaldehyd entfielen im Reinergebnis

- 3,09 kg Acetaldehyd
- 1,59 " Crotonaldehyd
- 89,50 " Alkol 100 %ig
- 3,26 " Aldehydrückstand
- 1,19 " Verlust

Für 100 kg Alkol 100 %ig wurden verbraucht 113,00 kg Acetaldehyd t

Alkohol an die Aldehydfabrikation:	8 206,00 t Reinaldol t.c.
" " " " " " " "	12,00 t " " "
" " " " " " " "	5,24 t " " "
Gesamtabgabe:	8 223,24 t Reinaldol t.c.

Legende am 1.12.42

- 0,000 t Acetaldehyd t.c.
- 12,440 t Reinaldol t.c.
- 130,190 t Reinaldol t.c.
- 17,596 t Kalilauge als KOH 100 %ig
- 14,956 t Phosphorsäure als P₂O₅ 100 %ig.

gez. Frank
gez. Haag
gez. Bub

Monatsbericht Oktober 42
Fahrweise

Die beiden während des ganzen Monats in Betrieb befindlichen Aldol-
kolumnen III und IV wurden sehr gleichmäßig beaufschlagt und erreichte
mit einer Belastung von zusammen 25,1 m³/h Acetaldehyd, entspr.
20,0 m³/h Rohalcol ihr Maximum. Aldolator III wurde hierbei mit
12,0 m³/h Acetaldehyd belastet, entspr. 4,33 t/h Aldol 100 %ig, auf
Reinalcol bezogen. Diese Belastung entspricht einem Verbrauch von
23,0 t/h Acetaldehyd. Zu Beginn des Monats wurde die Aldolisation wie
bisher bei 30°C gefahren, mit dem Absinken der Flusswassertemperatur
wurde ab 9.d.M. die Reaktions Temperatur auf 25°C herabgesetzt werden.
Verbunden hiermit war ein beträchtliches Absinken der Nebenprodukte.
Im Monatsmittel wurde ein Umsatz von 43,71 % erreicht, auf Aldol 100%
in Reinalcol bezogen.

Die Zentrifugen liefen störungsfrei und bei der max. gefahrenen Last
mit befriedigender Laufzeit. Die kleinen Zentrifugen wurden, wie
bereits im vorigen Monatsbericht mitgeteilt wurde, mit Oppanol ausge-
gliebt, Zentrifuge III wurde vorher mit dem Sandstrahlgebläse von der
festlichen Phenylaldehyd völlig befreit, sodas bei dieser Zentrifuge
das Oppanol direkt auf das blanke Eisen aufgebracht wurde. Wir haben
nach Beendigung der Reparaturarbeiten also folgende 3 Phasen:

- 1) Zentrifuge I: Die Oppanolschicht ist direkt auf die noch vorhandene
Phenylaldehydschicht aufgebracht worden. Die Trommel wurde in der Haupt-
werkstätte neu phenyaliert.
- 2) Zentrifuge II: Die beschädigten Stellen der Phenylaldehydschicht wurden
an Ort und Stelle ausgebessert. Die Heizung wurde mit einem 1/2" Koh-
lenstrahlkamin durchgeführt. Die Trommel wurde gegen die vorhandene
Kratztrommel aus VA ausgewechselt.
- 3) Zentrifuge III: Die Phenylaldehydschicht wurde mit einem Sandstrahlge-
bläse festlich entfernt, auf das blanke Metall wurde sodann die
Oppanolfolie aufgebracht. Die Trommel wurde in der Hauptwerkstätte
neu phenyaliert.

Wir hoffen diese Zentrifugen im Laufe des Monats November in Betrieb
nehmen zu können. Im laufenden Betrieb wird sich dann zeigen, welche
Methode sich am besten bewähren wird.

Gegen Ende d.M. war unser Phosphorsäure-Vorratsbehälter I leer gewor-
den. Diese Gelegenheit wurde benutzt um denselben auf die Güte der
Oppanierung zu prüfen. An 2 Stellen und einigen Stellen im Innern
waren ziemlich große Blasen entstanden, die nach dem Aufschneiden
etwas Phosphorsäure enthielten. Das Eisen war aber noch nicht sehr
stark angegriffen. Es ist von uns geplant, in ca. halbjährlichen Ab-
ständen diesen Behälter zu kontrollieren, in die Kontrolle soll auch
der Behälter II, der gemulert geliefert wurde, eingeschlossen werden.
In der Destillation wurde zu Beginn des Monats Kolonne I mit der
Kühlanlage gefahren. Das Kühlwasser mußte immer noch sehr niedrig
auf 6 bis 7°C gehalten werden, damit die Kolonne praktisch drucklos
gefahren werden konnte. Am 19. wurde Kolonne I abgestellt und Kol. III
angefahren. Die Kondensatoren wurden mit Flußwasser gekühlt, der Druck
in der Kolonne lag praktisch auf gleicher Höhe wie der von Kolonne I.
Der Wärmeübergang der Kondensatoren von Kol. I mußte also schlecht sein.

Monatsbericht Oktober 42
Fahrweise

Die beiden während des ganzen Monats in Betrieb befindlichen Aldol-
kolumnen III und IV wurden sehr gleichmäßig beaufschlagt und erreichte
mit einer Belastung von zusammen 25,1 m³/h Acetaldehyd, entspr.
20,0 m³/h Rohalcol ihr Maximum. Aldolator III wurde hierbei mit
12,0 m³/h Acetaldehyd belastet, entspr. 4,33 t/h Aldol 100 %ig, auf
Reinalcol bezogen. Diese Belastung entspricht einem Verbrauch von
23,0 t/h Acetaldehyd. Zu Beginn des Monats wurde die Aldolisation wie
bisher bei 30°C gefahren, mit dem Absinken der Flusswassertemperatur
wurde ab 9.d.M. die Reaktions Temperatur auf 25°C herabgesetzt werden.
Verbunden hiermit war ein beträchtliches Absinken der Nebenprodukte.
Im Monatsmittel wurde ein Umsatz von 43,71 % erreicht, auf Aldol 100%
in Reinalcol bezogen.

Die Zentrifugen liefen störungsfrei und bei der max. gefahrenen Last
mit befriedigender Laufzeit. Die kleinen Zentrifugen wurden, wie
bereits im vorigen Monatsbericht mitgeteilt wurde, mit Oppanol ausge-
gliebt, Zentrifuge III wurde vorher mit dem Sandstrahlgebläse von der
festlichen Phenylaldehyd völlig befreit, sodas bei dieser Zentrifuge
das Oppanol direkt auf das blanke Eisen aufgebracht wurde. Wir haben
nach Beendigung der Reparaturarbeiten also folgende 3 Phasen:

- 1) Zentrifuge I: Die Oppanolschicht ist direkt auf die noch vorhandene
Phenylaldehydschicht aufgebracht worden. Die Trommel wurde in der Haupt-
werkstätte neu phenyaliert.
- 2) Zentrifuge II: Die beschädigten Stellen der Phenylaldehydschicht wurden
an Ort und Stelle ausgebessert. Die Heizung wurde mit einem 1/2" Koh-
lenstrahlkamin durchgeführt. Die Trommel wurde gegen die vorhandene
Kratztrommel aus VA ausgewechselt.
- 3) Zentrifuge III: Die Phenylaldehydschicht wurde mit einem Sandstrahlge-
bläse festlich entfernt, auf das blanke Metall wurde sodann die
Oppanolfolie aufgebracht. Die Trommel wurde in der Hauptwerkstätte
neu phenyaliert.

Wir hoffen diese Zentrifugen im Laufe des Monats November in Betrieb
nehmen zu können. Im laufenden Betrieb wird sich dann zeigen, welche
Methode sich am besten bewähren wird.

Gegen Ende d.M. war unser Phosphorsäure-Vorratsbehälter I leer gewor-
den. Diese Gelegenheit wurde benutzt um denselben auf die Güte der
Oppanierung zu prüfen. An 2 Stellen und einigen Stellen im Innern
waren ziemlich große Blasen entstanden, die nach dem Aufschneiden
etwas Phosphorsäure enthielten. Das Eisen war aber noch nicht sehr
stark angegriffen. Es ist von uns geplant, in ca. halbjährlichen Ab-
ständen diesen Behälter zu kontrollieren, in die Kontrolle soll auch
der Behälter II, der gemulert geliefert wurde, eingeschlossen werden.
In der Destillation wurde zu Beginn des Monats Kolonne I mit der
Kühlanlage gefahren. Das Kühlwasser mußte immer noch sehr niedrig
auf 6 bis 7°C gehalten werden, damit die Kolonne praktisch drucklos
gefahren werden konnte. Am 19. wurde Kolonne I abgestellt und Kol. III
angefahren. Die Kondensatoren wurden mit Flußwasser gekühlt, der Druck
in der Kolonne lag praktisch auf gleicher Höhe wie der von Kolonne I.
Der Wärmeübergang der Kondensatoren von Kol. I mußte also schlecht sein.

Monatsbericht der Aldolhydratation
NOVEMBER 1942

1. Aldolhydratation.
Die mittlere Belastung der Hydrierung betrug im November durch-
schnittlich 10,5 m³ Reinalcol/Stunde, was einem Tagesverbrauch von
ca. 250 t Acetaldehyd entspricht. Die Durchlaufzeit der einzelnen
Kammern war im ersten Monatsdrittel zufriedenstellend (94-95%)
des Theoret. Dies jedoch im zweiten Drittel des Monats er-
heblich nach, sodass die Gesamtergebnisse über den ganzen Monat nur
noch 93,5 % betrug. Der Grund für diese Schwierigkeiten ist
noch nicht geklärt, dürfte aber wahrscheinlich kinetischer Natur
wie im Februar und März dieses Jahres (vgl. die entsprechenden
Monatsberichte) sein und im geringen, analytisch nicht sauberen Verun-
reinigungen des Aldehyds zu suchen sein.

Der im Vormonat festgestellte außerordentlich niedrige Wasser-
stoffverbrauch von nur 100 % d. Th. wiederholte sich im November
nicht, der Verbrauch lag mit 105,5 % d. Th. normal. Im Oktober
wurde mit, ein Versuch in der Auswertung der Messungen unter-
lassen sein.

Kammer 1 war den ganzen Monat über in Reparatur (vgl. Monatsbericht
Oktober), wurde Ende des Monats fertig und konnte am 3.12. mit
Kontakt gefüllt werden.

Am Kammer 2 wurde die Belastung im ersten Drittel des Monats
bis auf 3,7 m³ Reinalcol/Stunde gesteigert, konnte aber infolge
der steigenden Druckverluste gesundheitlichen Schwierigkeiten ab
sehr lange beibehalten werden. Am 22.11. wurde die Reinalcol-
belastung und betrug Ende des Monats nur noch 2,4 m³/Stunde. Die
Anlage lag Anfangs gut, fiel aber gegen Ende des Monats un-
erwartlich stark ab (bis auf 84 % d. Th. am Ende bei einem Durch-
satz des 361fachen Kontaktvolumens), sodass die Kammer am 7.12.
abgestellt werden mußte.

Kammer 3 wurde am 27.11. abgestellt und anschließend zur
Wasserstoffhydrierung eingesetzt. Wie die folgende Übersicht
zeigt, hat die Kammer auch noch an Schluß der sehr langen
periode befallen gearbeitet.

Kammer 3 Kontaktlastzeit 7

Laufzeit 13. 7. - 27.11.42 = 177 A. beistunde

Reinalcol 11 285 t Reinalcol = 141 t fachen Kontaktv. Luften

Reinalcolbelastung 3,6 m³ Reinalcol/Stunde

Analysenbeurteilung Anfangsausbeute an Reinalcol 94,1 %

Endausbeute 93,1 %

durchschnittliche Ausbeute 95,1 %

Ergebnisse auf

	Reinalcol	Reinalcol
Reinalcol Gesamtproduktion 369,2 t = 3,2 %		4,6 %
Höchste Neubildung		
am Schluß der K.P. 3,8 "		5,5 "
Gesamtwahlleistung 190,0 t = 1,6 "		2,3 "
Reinalcol 144,8 t = 5,0 "		4,3 "

Reinheitsgehalt von Anfang bis Ende der Kontaktperiode

Reinalcol	Gas	Aldol
94-95%	50-54°	
94-140-150°		

Am 3.12. wurde die Kammer, anschließend an die Rohmaterialien ge-
dient, nochmals versuchsweise für die Aldolhydratation eingesetzt
in die Kammer 3 wegen einer Unmöglichkeit an Personellmangel ver-
gessen wurde. Im Oktober 1941 war bei Kammer 1 dieser Versuch
schon einmal und zwar mit recht gutem Erfolg (vgl. den betref-
fenden Monatsbericht) durchgeführt worden. Bei Kammer 3 hatten wir leider
keinen Erfolg, das Endprodukt enthält trotz Steigerung der Wasserstoff-
temperatur auf 65° etwa 25 % unhydriertes Produkt, nach der
nach wenigen Stunden wieder abgestellt werden mußte, deren Kontakt
war anschließend nicht mehr aktiv genug, um diese innerhalb eines
kurzen Zeitraumes auszuwerten. Im Vergleich dazu war Kammer 1
schon seit dem Beginn des Jahres 1941 für die Aldolhydratation
eingesetzt und wurde auch anschließend zur Aldolhydratation verwendet.

Durchschnittliche Kontaktvolumen

Kammer	Reinalcol	Reinalcol
Oktober 1941	107	100
Kammer 3	19	1410

Durchschnittliches Kontaktvolumen

Kammer 1	Reinhold	Reinhold
Okt. 1941	107	100

Kammer 3	19	14101
Des. 1942		

Kammer 1 wurde am 7.11.42 abgestellt. Die Übersicht zeigt, dass diese Kammer recht gut gearbeitet hat, wenn sie auch das außerordentlich gute Ergebnis der Kammer 3 bei weitem nicht erreicht.

Kammer 1 Kontaktvolumen

Datum: 25.7. - 7.11.42 = 103 Arbeitstage
 Reaktor 6 096 t Reinhold = 662 faches Kontaktvolumen
 Reaktor 10 5,3 m Reinhold/Strand

Reaktor bester Anfangsergebnis an Reinhold	98,3 % d.Th.
Reaktorbeste	95,0 "
Durchschnittliche Ausbeute	95,3 "

Ergebnis auf

Reaktor Gesamtproduktion 214,5 t	Reinhold	Reaktor
Härteste Umwandlung	3,1 %	4,4 %
am Schluss der K.F.	1,8 "	4,1 "
Schwachumwandlung 21,5 t	1,3 "	2,9 "
Reaktor	225,0 t	3,2 "
		4,6 "

Umwandlungsleistung von Anfang bis Ende der Kontaktperiode:

Reaktorbeste	50 = 21°
Durchschnitt	50-100-180°

Am 10.11. wurde die Kammer mit 5100 kg ESE-Kontakt 84g.21/22 (20,7 % Cu, 0,8 % Sr) gefüllt und am 16.11. in Betrieb genommen. Mitte des Monats hatte die Kammer bei einer Belastung von 3,6 m Reinhold/Strand 791 t Reinhold (99 faches Kontaktvolumen) hydratisiert. Die Reaktorlast lag gut und betrug täglich 97,5 % und im Durchschnitt 95,6 %.

Kammer 1 wurde nach beendeter Reaktorlasthydratisierung am 25.11.42 mit 3001 kg ESE-Kontakt 84g. 22/23 (Analyse liegt noch nicht vor) gefüllt und am 10.11. zur Hydratisierung von Reinhold angefahren, die Kammer 1 noch nicht betriebsfertig war.

Die Kammer 1 wurde am 8.11. der Druck wieder auf 700 atü gesteigert, konnte aber nur einen Tag beibehalten werden, da am 3.11. ein Problem bei Nr 10 der Ölstromleitung der Druckleitung der Umlaufpumpe brach. Der Bruch der Rohrleitung, der mit einem starken Wasserstoffbruch verbunden war, ist vermutlich auf einen Materialfehler zurückzuführen, doch ist es wahrscheinlich, dass er durch starke Dehnungsbeanspruchungen an dem Ölstromleitung begünstigt wurde. Um diese Schwankungen zu verringern, ist ein Umbau an der Umlaufpumpe vorzunehmen und zwar dergestalt, dass die Druckleitung an die vorhandene 700-atü Pufferflasche des Hochschaltverdichters angeschlossen wird. Hochschaltverdichter und 700 atü Umlaufpumpe arbeiten dann zusammen auf einer Pufferflasche.

Ein weiterer Grund für das harte Arbeiten der Umlaufpumpe und die dadurch entstehenden Schwingungen der Leitungen könnte die Verwendung des alten Regenerationsöls sein, das einige Tage anstatt des neuen verfügbaren Hochdruckkompressoröls verwendet werden musste. In Zukunft soll nur noch frisches Öl oder als Ersatz dafür ein Gemisch aus Hexantrichlor und Reinhold, mit dem allerdings erst noch Versuchsversuche geführt werden müssen, verwendet werden. (Näheres siehe in der Abrechnung der BAM/2 D.I. Prüfl. vom 6.11.42.)

Die Kammer wurde anschließend mit 300 atü weiter gefahren und wurde gleichzeitig im Wasserstoffkreislauf mit den übrigen Kammer, bei 300 atü Umlaufpumpe wegen des Umbaus der Rohrleitungen auf der Druckseite stillgelegt werden musste.

Die Ende des Monats wurden 5 243 t (= 518 faches Kontaktvolumen) hydratisiert. Die stündliche Belastung wurde Mitte des Monats auf 2,6 m

Reinhold mäßig gemessen, die Durchschnittsausbeute betrug 95,3 % die Durchschnittsausbeute bis dahin 95,2 %.

Reaktorlasthydratisierung

Reaktorlast wurde von 10.-17.11. in Kammer 3 nachhydratisiert. Der Kontakt ließ in seiner Wirksamkeit bald nach. In der Reaktorlast (Lager) des Reaktors wurden wie üblich nur Permanganatnadeln von 2-3 Schichten erhalten, aber auch die Schwefelsäurenadeln stiegen leicht an, sodass nach Beendigung der Hydratisierung der Kontakt nachgehört wurde.

Ende des Monats wurde Reaktorlast nochmals nachhydratisiert und wurde in Kammer 1 im Anschluss an die Aldolhydratisierung. Auch hier war das Bild des üblichen Schwefelsäuretest in Ordnung, Permanganatnadeln anfangs gut (20 Schichten und mehr) aber sichtlich bald auf 2-3 Schichten abfallend.

Reaktorlasthydratisierung

Die NO 1 - Apparatur wurde mit Reinhold abwechselnd bei 300 atü gefahren, um Ausbeute und Belastung bei den verschiedenen Drücken zu untersuchen. Die anfangs noch auftretenden Schwierigkeiten an den Stopfmaschinen der Einspritzpumpen sind durch die Verwendung von Chromleder als Packungsmaterial weitgehend beseitigt.

Reinhold mäßig gemessen, die Durchschnittsausbeute betrug 95,3 % die Durchschnittsausbeute bis dahin 95,2 %.

Reaktorlasthydratisierung

Reaktorlast wurde von 10.-17.11. in Kammer 3 nachhydratisiert. Der Kontakt ließ in seiner Wirksamkeit bald nach. In der Reaktorlast (Lager) des Reaktors wurden wie üblich nur Permanganatnadeln von 2-3 Schichten erhalten, aber auch die Schwefelsäurenadeln stiegen leicht an, sodass nach Beendigung der Hydratisierung der Kontakt nachgehört wurde.

Ende des Monats wurde Reaktorlast nochmals nachhydratisiert und wurde in Kammer 1 im Anschluss an die Aldolhydratisierung. Auch hier war das Bild des üblichen Schwefelsäuretest in Ordnung, Permanganatnadeln anfangs gut (20 Schichten und mehr) aber sichtlich bald auf 2-3 Schichten abfallend.

Reaktorlasthydratisierung

Die NO 1 - Apparatur wurde mit Reinhold abwechselnd bei 300 atü gefahren, um Ausbeute und Belastung bei den verschiedenen Drücken zu untersuchen. Die anfangs noch auftretenden Schwierigkeiten an den Stopfmaschinen der Einspritzpumpen sind durch die Verwendung von Chromleder als Packungsmaterial weitgehend beseitigt.

Reaktorlast	110,200, 203,112,132,150,200
Produktion	8 206,0 t
Produktion	102,0 %
Produktion	97,5 %

Reaktorlast	110,200, 203,112,132,150,200
Produktion	8 206,0 t
Produktion	102,0 %
Produktion	97,5 %

Reaktorlast	110,200, 203,112,132,150,200
Produktion	8 206,0 t
Produktion	102,0 %
Produktion	97,5 %

Reaktorlast	110,200, 203,112,132,150,200
Produktion	8 206,0 t
Produktion	102,0 %
Produktion	97,5 %

Reaktorlast	110,200, 203,112,132,150,200
Produktion	8 206,0 t
Produktion	102,0 %
Produktion	97,5 %

Reaktorlast wurde von 10.-17.11. in Kammer 3 nachhydratisiert. Der Kontakt ließ in seiner Wirksamkeit bald nach. In der Reaktorlast (Lager) des Reaktors wurden wie üblich nur Permanganatnadeln von 2-3 Schichten erhalten, aber auch die Schwefelsäurenadeln stiegen leicht an, sodass nach Beendigung der Hydratisierung der Kontakt nachgehört wurde.

Ende des Monats wurde Reaktorlast nochmals nachhydratisiert und wurde in Kammer 1 im Anschluss an die Aldolhydratisierung. Auch hier war das Bild des üblichen Schwefelsäuretest in Ordnung, Permanganatnadeln anfangs gut (20 Schichten und mehr) aber sichtlich bald auf 2-3 Schichten abfallend.

Reaktorlast wurde von 10.-17.11. in Kammer 3 nachhydratisiert. Der Kontakt ließ in seiner Wirksamkeit bald nach. In der Reaktorlast (Lager) des Reaktors wurden wie üblich nur Permanganatnadeln von 2-3 Schichten erhalten, aber auch die Schwefelsäurenadeln stiegen leicht an, sodass nach Beendigung der Hydratisierung der Kontakt nachgehört wurde.

Ende des Monats wurde Reaktorlast nochmals nachhydratisiert und wurde in Kammer 1 im Anschluss an die Aldolhydratisierung. Auch hier war das Bild des üblichen Schwefelsäuretest in Ordnung, Permanganatnadeln anfangs gut (20 Schichten und mehr) aber sichtlich bald auf 2-3 Schichten abfallend.

Kontaktstoffverbrauch

berechnet für 8 204 t Reinaldol = 825 000 Nm³ H₂ 97,6 % (8=0,118)

für Entspannung (80 % H ₂ im Kreislauf)	226 000	"
für Auffüllung von K & M. 5	8 000	"
für Butanal-Hydrierung	5 000	"
	2 124 000 Nm ³ H ₂	
	118,6	% d.Th.
zusätzlich verbrauchte	8 296 000 Nm³ H₂	
	118,6	% d.Th.

zusätzliche Energieaufwand 198 580 Nm³
Kontaktstoff verbraucht 27 630 "

Rebutanol-Hydrierung

In Betrieb	K 5	19.11.42
	K 5	29.10.42
Rebutanol	Blasung	247,6 t
Rebutanol hydr.	Produktion u. Abgabe	239,6 t

ORGANISCHE ABTEILUNG 11.11.42
110,800,230,832,235,112 1/239/H

Monatsbericht der Aldolhydrierung Oktober 1942

a) Aldolhydrierung

Im Monat Oktober schwankte die stündliche Belastung der Hydrierung zwischen 9 und 11 m³/h, was einem täglichen Verbrauch von 200 - 240 t Acetaldehyd entspricht. Wie im Vormonat konnte auch diesmal wieder eine gute Butolansbeute, im Durchschnitt 97,4 % d.Th., erzielt werden.

Der Wasserstoffverbrauch mit 108 % d.Th. war im Oktober außerordentlich niedrig. Es muß von der Betriebskontrolle noch geprüft werden, ob die Wasserstoffmessung (Druckwaage) reaktionlos in Ordnung ist, oder ob hier der Grund an dem niedrigen Verbrauch zu suchen ist.

Von den 3 Produktvorwärmern der Kammer 1 - 3 wurden 2 abmontiert. In dem letzten Monat der Aldol unter Umgehung der Vorwärmer zwischen Rebutanator und Ofenkopf zugeführt wurde. Der eine noch stehengebliebene Vorwärmer wird geprüft, daß er für jede der 3 Kammer verwendet werden kann, da nötigenfalls die Aldoltemperatur erhöhen zu können, wenn einmal eine erhöhte Butanalbildung gefordert wird.

Die beiden abmontierten Produktvorwärmer werden voraussichtlich am Bau von Apparaten für eine geplante Versuchskammer 3 verwendet. Der Ofen für diese Kammer soll aus einem auf dem Apparatelager vorhandenen Kochdruckofen (380 mm Ø, 3 m Länge) und 3 im Kreislauf der Kammer eingebauten Gasmehlkörpern (Ø 190 mm Ø, 3 m Länge) zusammengesetzt werden. Die Gasmehlkörper werden wie in Birkhofen durch die vor einigen Monaten ausgetauschten Alkohlfiler ersetzt.

Kammer 1 mußte am 7. Oktober abgestellt werden, weil der Differenzdruck des Ofens bis auf 16 atü anstieg. Bei Kontakttauschen wurde festgestellt, daß zwischen Wulst 4 und 5, also beim 5. Einsatz (Kammer 1 ist bekanntlich mit Sterneinsatz angeordnet) der Kontakt verhasen war, wodurch der Differenzdruck entstanden ist. Die Siebanalyse des zusammengebackenen Kontaktes ergab einen ziemlich hohen Gehalt an Feinpartikeln von ca. 25 % unter 0,75 mm gegenüber normalerweise 1 - 4 %. Die Siebrückstände waren im ganzen Ofen verstreut, besonders der 5. Einsatz war stark mitgenommen, so daß sich hier anscheinend der feine Kontakt infolge Verengung des freien Querschnittes festsetzen konnte. Nach dem Ausbau der Einsätze stellte sich heraus, daß im unteren Drittel des Ofens das Kupferfutter an mehreren Stellen ausgehöhlt war, Ursache dafür war vermutlich ein Bruchwerden der Schweissnähte des Kupferfutters. Um den Schaden zu beheben, mußte der Ofen ausgebohrt werden. Die ausgebohrten Stellen wurden glatt gehämmert, die schlechten Schweissnähte herausgestemmt und an diesen Stellen neue Kupferbleche eingelegt und verschweißt. Gleichzeitig wurden zur besseren Befestigung der Sterneinsätze die im Kupferfutter ein-

geschweißten 3 Sauren je Stelle verdoppelt, sind jetzt also an jeder Stelle 6 Sauren vorhanden sind, auf die Ringe aufgelegt werden, die dann von unten die Ringe tragen. Die Sterneinsätze sind nicht mehr vorhanden, sind verbleiben und Verbohrungen sind leicht sichtbar. Bis zum 20. Nov. soll die Reparatur beendet sein.

Wie die Betriebskontrolle berichtet, sind abgelaufen 6. Kontaktpunkte, weil die Lager der Kammer bei der Abstellung noch recht gut war, sich aber nach einiger Zeit wieder in Betrieb gehalten werden mußten, was durch den Katalysator eine hohe Differenzdruck ihre Abstellung notwendig gemacht hätte.

Kammer 1	Kontaktperiode 6.
	11.11.42 - 27.11.42
	4,12 t Reinaldol = 575 faches Kontaktvolumen
	1,6 m ³ Reinaldol/Stunde
	Wasserstoffverbrauch an Rebutanol 97,5 % d.Th.
	Butolansbeute 94,4 %
	Durchschnitt 95,5 %

		Rebutanol	Reinaldol
Rebutanol	Gesamterzeugung 114,2 t = 2,8 %		3,9 %
	Butolansbeute	2,5 %	2,2 %
	Gesamterzeugung 37,5 t = 0,9 %		1,3 %
Reinaldol	146,8 t = 3,5 %		5,1 %

Rebutanolansbeute vom Anfang bis Ende der Kontaktpériode:

Rebutanol	Gas	90,9 %
	Aldol	90,9 %
	Durchschnitt	90,9 %

Kammer 2 wurde am 26. 10. mit vermind. schwacher Belastung (1400 l/h) angefahren. Anheute lag Ende des Monats gut, wegen der Länge der Betriebsdauer und der schwachen Belastung läßt sich aber noch nicht über die Kammer aussagen.

Kammer 3 lief nach während des Monats Oktober störungsfrei durch und hat nach 170 Arbeitstagen 9 221 t Reinaldol (= 1 178 faches Kontaktvolumen) hydriert, die Belastung betrug nach 3 100 l/h. Butolansbeute täglich 94,5 % Durchschnitt 95,4 %

Kammer 4 wurde am 1. 10. abgestellt, in Reserve gehalten und am 6. 10. als Ersatz für Kammer 1 nochmals in Betrieb genommen. Da die Belastung der Kammer schon bei der Abstellung Anfang des Monats auf 2,2 m³/h Reinaldol zurückgegangen war, wurde sie nun mit 2,2 - 2,4 m³/h gefahren und hatte bis Ende des Monats 6 491 t Reinaldol (= 811 faches Kontaktvolumen) hydriert. Butolansbeute täglich 95,0 % Durchschnitt 95,3 %

Bei Kammer 1 wurde Anfang des Monats der Betriebsdruck auf 70 atü erhöht, die Kammer aber nur einige Tage betriebl. gehalten, da die Menge der Wasserstoffmessung mangelhaft und die Reserve für diese Lampe noch nicht vorhanden ist. Nach der Reparatur der Lampe

wurde Mitte des Monats nochmals versucht, den Druck zu erhöhen, aber schon nach einem Tage mußte wieder wegen Heißlaufens der Wasserstoffmessung - Lampe abgestellt werden. Es stellte sich heraus, daß die Verengung der Flangerstellen nicht einwandfrei war und abhilfe zu schaffen, wodurch die Packungen der Stopfbüchsen beschädigt wurden.

Die Ende des Monats waren 6 064 t Reinaldol (= 509 faches Kontaktvolumen) hydriert. Butolansbeute täglich 96,5 % Durchschnitt 97,6 %

b) Rebutanol-Hydrierung

In Kammer 5 wurde Rebutanol von 6. 11. und 29.-30. Okt. unter Umgehung der Vorwärmer zwischen Rebutanator und Ofenkopf zugeführt, während die Wassermessung zwischen 9 und 95 % schwankte.

a) Rebutanol

Die 20 l - Apparatur lag größtenteils wegen Vorraus von Reparaturen und Änderungen still.

In 2 Liter - Ofen No. 9 wurden Versuche zur Hydrierung von Reinaldol durchgeführt.

230,232, 110,200,201

5 551,2 t Rebutanol	x 0,9776	=	5 374,4 t Acetaldehyd
336,2 t Spirit	x 0,9783	=	329,3 t "
199,5 t Butanol	x 1,1138	=	222,6 t "
7,7 t Rebutanol	x 1,1148	=	8,6 t "
6 124,5 t	x 1,2927	=	7 912,5 t Acetaldehyd

Acetaldehydherstellung für Produktion

Dr. Baumann

Werte in t: ...

Table with 2 columns: Input materials (e.g., Reindol, Sprit, Katalysator) and Output products (e.g., Acetaldehyd).

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion ...

Materialausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

Acetaldehydausbeute ...

... des ...

Bei der Ausbeute ...

b) ...

c) ...

110, 200, 201, 230, 231, 112

17. Oktober 1942
1/232/Pr.

Kapitalbilanz September 1942
Gesamtergebnis der Aldol-Butolstufe

Table with columns for 'Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion', 'Acetaldehyd-Anbeute', 'Material-Anbeute', and 'Acetaldehyd-Anbeute'. Includes calculations like 'x 100 = 89,9 %'.

Die Aldolfabrik hatte im Monatsdurchschnitt einen Verbrauch von ...

gez. Haay

ORGANISCHE ANEILIMM
110, 200, 230, 231, 112

17.10.42

Messung der Aldolhydrierung
September 12

Large table with multiple columns and rows detailing chemical measurements, including 'Theoret. Menge', 'H. Einwirkzeit', and 'H. Verbrauch'.

... 201 700 Nm³ ...
... 111,0 ...

... 332 000 Nm³ ...
... 39 100 ...

Kohlensäure - Nachhydrierung

In Betrieb ...
... 226,0 t ...

gez. Reindel

gez. Haay

gez. Buh

110, 200, 230, 231, 112

27. 10. 1942
1/235/Pr.

Herrn Dir. Dr. Baumann

Begegnungsbericht

Besuch in Schkopau am 17. und 18.9.42

In der Aldolhydrierung in Schkopau sind zur Zeit folgende Punkte ...

a) ...
b) ...
c) ...

Massenwachstum

Besuch in Helikopter am 17. und 18. 1951

In der Helikopterleistung in Helikopter sind nur die folgenden Punkte zu beachten:

Die Kabinen:

Die Kabinen sind abgedichtet, die Luft wird durch einen "Kabinenfilter" aus dem Helikopter herausgeführt, von wo sie über eine Ventil in die Kabinen strömt.

In der Kabinen ist ein zweifaches Filtersystem für die Luft vorgesehen, das durch einen "Kabinenfilter" und einen "Kabinenfilter" besteht. Die Kabinen der Helikopter sind mit einem "Kabinenfilter" und einem "Kabinenfilter" ausgestattet, das das Gas bei einem "Kabinenfilter" (Stromausfall) verhindern wird. Die Kabinen sind auf dem Dach des Helikopters abgedichtet.

Die Kabinen und Maschinenabgase werden von einem "Kabinenfilter" abgedichtet. Der Durchgang ist durch einen "Kabinenfilter" abgedichtet. Die Kabinen sind sehr schnell geschlossen werden kann. Man muss nicht sofort entscheiden, ob die Kabinen geöffnet oder geschlossen ist.

Die Kabinen sind mit einem "Kabinenfilter" mit ca. 4 m³ Helium ausgestattet. Die Kabinen sind mit einer "Kabinenpumpe" ausgestattet, die die Kabinen in einer Kabinen verbrauchten Luft. Die Kabinen sind über 5 konzentrischen ansonsten abgedichtet. Die Kabinen sind sehr betriebstauglich.

Die Kabinen sind mit einem "Kabinenfilter" mit ca. 1000 - 2000 und 10000 t Reinaldol bei einer Kabinenleistung von ca. 95 %. Die tägliche Ausgabe sind ca. 100 t.

Die Kabinenleistung ist zur Zeit etwa folgendermaßen:

- 55 - 60% Reinaldol
- 25 % Wasser
- 4,5 - 5 % Acetaldehyd
- 2,5 % Ethanol
- 1,0 - 1,5 % Glycerinaldehyd

In der Kabinenleistung wird mit H₂ etwa 5,2 ml, ca. 100 ml, oder 1000 ml, mit Bromacetaldehyd unter einem Kabinenfilter abgedichtet. Die Kabinen sind mit einem "Kabinenfilter" abgedichtet, welches eine H₂-Verbindung in der Kabinenleistung abgedichtet.

Die Kabinenleistung ist zur Zeit in einem Kabinenfilter abgedichtet. Die Kabinenleistung erfolgt, dass ein "Kabinenfilter" abgedichtet, dessen Reinleistung Schwefelwasserstoff ist. Die Kabinenleistung von 1 - 3 sec. aufweist. Die Kabinenleistung ist zur Zeit in einem Kabinenfilter abgedichtet, welches ein "Kabinenfilter" abgedichtet.

Das Zuführen des Rohbutanols zum Kreislaufges erfolgt zwischen Regenerator und Gasvorwärmer, um ein evtl. Vernebeln des Regenerators zu vermeiden.

b) Im Mai dieses Jahres brannte die Butanolkammer in B 31 infolge starker Temperatursteigerung (Durchgehen der Temp. auf ca. 700 - 800°C) aus. Die Temperatursteigerung trat beim Anfahren des Ofens mit einem Gemisch von Rohbutanol und ca. 15 % Crotonaldehyd auf. Schkopau erklärt sie durch Benzolungs- bzw. Adsorptionwärme des trockenen 200°C warmen Kontaktes, die zu der Reaktionswärme hinzutrat. Infolge der starken Erhitzung wurden verschiedene Menschen an Ofenausgang undicht, Wasserstoff trat aus und entzündete sich. Die Stichflammen beschädigten den Ofenunterbau so stark, daß sich der Ofen stark neigte und umfallen drohte. Durch Kühlen der betreffenden Stellen konnte aber ein Umfallen noch verhindert werden. Zur Schutz gegen solche Vorfälle sind bzw. werden in Schkopau sämtliche Ofen- und Regeneratorunterbauten durch eine Mauernarbe-telung geschützt.

1) In Technikum wurden mit Cu-Ni-Kontakten (5 % Cu, 15 % Ni, 2 % Co) das 1000fache Kontaktvolumen an Reinaldehyd durchgestrichen. Die Gesamtanbeute an Butyl betrug dabei ca. 98 %, die tägliche Ausbeute betrug lange Zeit hindurch 100 %, d.h. es trat keine merkliche Intenakbildung auf.

Dem Wasserstoff wurden bei diesen Versuchen u.a. auch bestimnte Mengen Kohlenoxyd zugegeben: 0,1 - 0,001 % CO. Dabei zeigte sich, daß die vergiftende Wirkung des Kohlenoxyds auf den Kontakt bis zu einem gewissen Grad reversibel ist. Bei 0,01 % CO während 1 - 2 Tagen ließ die Giftwirkung nach weiteren 3 Tagen Fabrens mit neuem Wasserstoff wieder aufgehoben.

gez. Reindel

gez. Haug

gez. Bub

Monatliche Bilanz August 1942
Gesamtwerte der Aldehyd-Produktion

Aldehyd-Produktion

5 160,2 t	Reinbutol	x 0,9776	→	5 044,6 t	Acetaldehyd
106,7 t	Spirit	x 0,9562	→	569,0 t	"
988,7 t	Butanol	x 1,1688	→	287,1 t	"
4,7 t	Hexanol	x 1,2927	→	6,1 t	"
5 744,3 t				5 649,6 t	Acetaldehyd

Aldehyd-Produktion für Produktion

Für	7 516,0 t	abgegebenes Reinbutol	5 036,0 t	Acetaldehyd
"	1 200,0 t	"	827,9 t	"
"	1 200,0 t	erzeugtes Rohbutol	618,0 t	"
"	7 816,0 t	verarbeitetes Rohbutol	627,3 t	"

Aldehyd-Produktion $\frac{5649,6}{5744,3} \times 100 = 98,4 \%$

Butanol-Produktion $\frac{627,3}{618,0} \times 100 = 101,5 \%$

Aldehyd-Produktion $\frac{627,3}{516,0} \times 100 = 121,6 \%$

Aldehyd-Produktion in der

In der Aldehyd-Produktion erhalten	5 160,2 t	Reinbutol
Aldehyd-Produktion hierüber	5 044,6 t	Aldehyd 100 %
theoret. Menge Butol	5 649,6 t	Reinbutol

Aldehyd-Produktion $\frac{5044,6}{5160,2} \times 100 = 97,8 \%$

Der Aldehyd-Produktion betrug im Monatsdurchschnitt 196 t, davon waren 7,3 t Acetaldehyd. Die Aldehyd-Produktion lag mit durchschnittlich 101 t um 12 % niedriger als im Vormonat.

Die Aldehyd-Produktion lag mit 98,4 % gegenüber dem Vormonat (99,8 %) deutlich anstiegen und dementsprechend der Aldehyd-Produktion 100 Butol ohne Verluste. Diese Verbesserung hat ihre Ursache schon in der Juli-Bilanz angegeben, in der Aldehyd-Produktion, wo gute Verhältnisse bei dem Ofen weiter angehalten haben, was natürlich seinerseits auf eine gegen das I. Halbjahr 42 einwirkende Besserung der Aldehydqualität zurückzuführen ist.

gez. Haag

gez. Busch

Monatsbericht der Aldolhydrierung
August 1942

Aldolhydrierung

Nach der im letzten Monatsbericht erwähnten Zurücknahme der Produktionsleistung stieg die stündliche Belastung der Hydrierung bis zum 11. des Monats wieder auf 10 - 11 m³ Reinaldol. Durchschnittlich wurden von ca. ab 215 t Acetaldehyd verbraucht, am 30. August wurde dann vorübergehend wegen der Implosion in K 168 abgestellt worden.

Kammer 1 wurde am 7.8.42 mit 5 476 kg BSH-Kontakt 84g. 19 und 21 (11,1 % Cu, 0,73 % Cr.) frisch gefüllt und am 11.8.42 in Betrieb genommen. Die Ausbeute lag anfangs nicht besonders gut, da die Kammer in den ersten 14 Tagen nur schwach (1,4 m³ Reinaldol/Stunde) belastet werden konnte. Schon früher wurde beobachtet, daß bei den in K 168 eingesetzten Sternkatalysatoren erst bei einer Belastung von ca. 1,5 m³/Stunde eine vernünftige Flüssigkeitsverteilung vorhanden ist. Nachdem Ende des Monats die Belastung auf 3 m³/Stunde gesteigert werden konnte, stieg die Ausbeute von ca. 94 auf 96 % an.

Das Aldol wurde von Anfang an zwischen Regenerator und Ofenkopf, also ohne Aldolvorwärmer, zugeführt.

Bei Kammer 2 wurde am 12.8. die Butanolneubildung durch Erhöhung der Reaktionsgangtemperatur willkürlich gesteigert, da einerseits Acetaldehyd verbraucht andererseits aber die Aufnahmefähigkeit für Reinaldol seitens der Butanalfabrik bzw. Polymerisation beschränkt war. Infolge der Temperaturerhöhung von 55 auf 80°C stieg die Butanolneubildung von ca. 3 auf 8 % an, während die Butolanusbeute bis auf 83 % sank. Gegen Ende des Monats waren die Voraussetzungen für eine erhöhte Butanolproduktion nicht mehr gegeben, weshalb die Kammer am 25.8.42 abgestellt wurde.

Kammer 1

Kontaktperiode 3

Dauer: 20.8. - 25.8.42 = 67 Arbeitstage
Durchschnitt 5 506 t Reinaldol = 698 faches Kontaktvolumen
Nichtbelastung: 3,8 m³ Reinaldol/Stunde

Ausbeute: beste Anfangsausbeute an Reinaldol 97,0 %
Endausbeute 83,0 %
Durchschnittliche Ausbeute 92,5 %

Beschreibung	Menge	bezogen auf	
		Reinaldol	Reinaldol
Gesamtproduktion	209,6 t	4,7 %	6,9 %
Neubildung am Schluss der K.P.		7,9 %	13,4 %
Gesamtneubildung	164,7 t	8,9 %	4,3 %
Zusammenf.	171,4 t	3,0 %	4,5 %

Leistungsleistung von Anfang bis Ende

<u>Dreieingang</u>	Gas	55 - 54 ¹
	Aldol	31 - 30 ¹
<u>Dreieingang</u>		95 - 173 ¹

Abschließend wurde die Kammer noch für eine Hydrierung eingesetzt und dann ausgehakt.

Kammer 1 lief störungsfrei mit sehr guter Ausbeute. In der ersten Woche wurde eine vorübergehende Abstellung am 20.4.42. Die tägliche Ausbeute lag bei einer Belastung von 3,5 m³ Reinaldol/Tag bei ca. 25%, während die durchschnittliche Ausbeute nach 21,4 Arbeitstagen am Ende des Monats hatte die Kammer nach 49 Arbeitstagen 281 t Reinaldol = 80% faches Kontaktvolumen hydriert.

Kammer 2 lief ebenfalls während des ganzen Monats ohne Störung. Wie bereits im Vormonatsbericht angedeutet, lag die Ausbeute nicht ganz so günstig wie bei Kammer 3, obwohl die Bauweise praktisch die gleiche wie dort war. (Aldol wurde unter Ausschaltung des Aldolverfahrens zwischen Regenerator und Ofenkopf zugeführt.) Die tägliche Ausbeute betrug bei einer Belastung von 3,5 m³ Reinaldol/Tag ca. 20%, die Ausbeute 95%, die durchschnittliche Ausbeute 88,4%. Es wurde nach 79 Arbeitstagen 2810 t Reinaldol = 751 faches Kontaktvolumen hydriert.

Alkoholhydrierung

In Kammer 3 wurde Ethylbutanol vom 1. - 3. 4. 42. hydriert. Kammer 2 anschließend an die Aldolhydrierung vom 3. - 5. 4. 42. hydriert. In beiden Kammern war die Schwefelsäurekonzentration im Reaktor einwandfrei, während die Permeabilitätszahl im Regenerator

Probleme

In Kammer 2 wurde die 20 l - Apparatur verwendet. Infolge der geringen Kammer traten Schwierigkeiten an der Dichtung (besonders bei Heizung und Naturheißlauf) auf, die aber durch regelmäßige Nachschärfung behoben werden konnten. Besonders unangenehm waren die Störungen an den Stopfbüchsenpackungen, die an den Stopfbüchsenpackungen sehr schnell verschliffen wurden. Diese Schwierigkeiten sind leider auch jetzt noch zu beobachten.

Anschließend wurde die Kammer noch bis zum 30.8. zur Butanolnachs-
hydrierung eingesetzt und dann ausgebaut.

Kammer 3 lief störungsfrei mit sehr guten Ausbeuten bis zur eingangs-
weise vorübergehenden Abstellung am 30.8.48. Die tägliche Butol-
ausbeute lag bei einer Belastung von 3,5 m³ Reinaldol/Stunde bei ca.
95 %. Während des Monats hatte die Kammer nach 49 Arbeitstagen 4 028 t
Reinaldol = 50% faches Kontaktvolumen hydriert.

Kammer 4 lief ebenfalls während des ganzen Monats ohne Störung.
Die Werte im Vormonatsbericht angedeutet, lag die Ausbeute nicht
ganz so günstig wie bei Kammer 3, obwohl die Fahrweise praktisch die
gleiche wie dort war. (Aldol wurde unter Ausschaltung des Aldolvor-
wärmers zwischen Regenerator und Ofenkopf eingefahren.) Die tägliche
Butolnussbeute betrug bei einer Belastung von 3,3 m³ Reinaldol/Stunde
Ende des Monats 95 %, die durchschnittliche Ausbeute 95,4 %. Es wur-
den nach 39 Arbeitstagen 2 810 t Reinaldol = 351 faches Kontaktvo-
lumen hydriert.

b) Rehbutanolnachshydrierung

In Kammer 3 wurde Rehbutanol vom 1. - 3. und 18. - 24. und in

Kammer 2 anschließend an die Aldolhydrierung vom 26. - 30. August
nachshydriert. In beiden Kammern war die Schwefelsäureprobe der Reinal-
fraktion einwandfrei, während die Permanganatzahlen gegen Schluss
abfielen.

c) Technikum

Im Technikum wurde die 20 l - Apparatur versuchsweise bei 700 atü
gefahren. Es traten Schwierigkeiten an der Umwälzpumpe (Versagen
der Ölung und dadurch Heißlaufen) auf, die aber bald behoben werden
konnten. Besonders unangenehm waren die Störungen an den Einspritz-
pumpen, die an den Stopfbuchsverpackungen sehr rasch undicht wurden.
Diese Schwierigkeiten sind leider auch jetzt noch nicht behoben.

gez. Haag

110, 200, 201, 230, 232, 235, 112

3. September 1942
I/235/kr.

Ch.V.H.	...
4. SEP 1942	
Nr.	...

Bilanz der Aldehydherstellung
August 1942

In Reich	K 1	11. -	31. 8. 42
	K 2	1. -	29. 8. 42
	K 3	1. -	31. 8. 42
	K 4	1. -	31. 8. 42

Material	Eingang	7 312 *
Material	Produktion u. Abgabe	7 414 *
Material		107,1 *
	d. Th.	20,0 *

Analysen

Material		Material	
72,15 g	Aldehyd 100 g	5 274,2 t	5 111,9 t
4,50 "	Acetaldehyd	220,0 t	368,5 t
1,25 "	Craton	135,0 t	261,7 t
3,28 "	Rückstand	237,8 t	243,9 t
10,82 "	Wasser	1 235,0 t	1 428,0 t
100,00 %		7 312,0 t	7 414,0 t

Ansätze

Theoret. Menge	Material				
	Aldehyd	5 395,0 t	5 111,9 t	=	94,7 % d.
	Sprit	544,1 t	368,5 t	=	107,1 % d.
	Material	145,8 t	261,7 t	=	182,0 % d.
	Rückstand	243,5 t	243,9 t	=	100,2 % d.
	Wasser	1 261,7 t	1 428,0 t	=	104,8 % d.
		7 489,1 t			

M₁ - Ausschlag

Aldehyd	120,8 t
Acetaldehyd	15,1 t
Craton	7,6 t
Rückstand	24,7 t
	147,4 t

M₂ - Verbrauch

Aldehyd	114,5 t
Sprit	16,9 t
Material	14,3 t
Rückstand	3,6 t
	149,3 t

Wasserstoffverbrauch

errechnet für 7 512 t Reinaldol 1 640 000 Nm³ H₂ 97,1 % (d=0,125)
für Entspannung (85 % H₂ im Kreislaufgas) 317 000 "
für Auffüllung von K 1 5 000 "
für Butanol-Nachhydrierung 4 000 "

1 966 000 Nm³ H₂ 97,1 %
= 119,9 % d. Th.

Wasserstoffverbrauch

1 897 400 Nm³ H₂ 97,1 %
= 115,6 % d. Th.

Wasserstoffverbrauch 261 000 Nm³
Wasserstoffverbrauch 50 400 "

Butanol - Nachhydrierung

In Betrieb K | 1. - 3. und 16. - 24. 8. 42
K | 20. - 29. 8. 42

Reinaldol Eingang 337,1 t
Reinaldol hydr. Produktion u. Abgabe 351,1 t

Monatsbilanz Juli 1942
Gesamtergebnisse der Aldol - Butolstufe

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

6 132,2 t Reinbutol	x 0,9776	→	5 994,8 t Acetaldehyd
405,2 t Spirit	x 0,9562	→	385,5 t "
287,7 t Butanol	x 1,1888	→	342,0 t "
22,4 t Hexanol	x 1,2927	→	28,8 t "
6 848,5 t			6 795,1 t Acetaldehyd

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 9 327,0 t abgegebenes Reinaldol	7 692,8 t Acetaldehyd
" 1 000,0 t "	324,8 t "
" 1 000,0 t erzeugtes Rohbutol	510,5 t "
" 9 320,0 t verarbeitetes Rohbutol	7 581,4 t "

Acetaldehyd-Ausbeute	$\frac{6 795,1}{7 581,4} \times 100 = 89,1 \%$
Material-Ausbeute	$\frac{6 848,5}{7 581,4} \times 100 = 90,3 \%$
Acetaldehyd-Aufwand pro 100 kg Reinaldol	$\frac{7 581,4}{6 132,2} \times 100 = 123,6 \%$

Butolausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten	6 132,2 t Reinbutol
Aldolaufrwand hierfür	6 675,6 t Aldol
theoret. Menge Butol	6 828,6 t Reinbutol

Ausbeute d. Th.	$\frac{6 132,2}{6 828,6} \times 100 = 89,8 \%$
-----------------	--

Für die Fabrikation wurden 19 t Fremdaldehyd eingesetzt.

In Monatsdurchschnitt betrug der Verbrauch an Acetaldehyd rund 248 t/td, die Butolproduktion rund 198 t/td. Damit ist die für den 2. Ausbau projektierte Menge in der Aldol-Butolstufe erreicht. Aldehyd- und Materialausbeute liegen mit dem Vorjahr gleich, dagegen haben sich der Acetaldehydaufwand pro 100 t Butol und die Butolausbeute etwas günstiger gestaltet infolge einer Verbesserung der Hydrierung.

gez. Haagy

Herrn Dr. Dr. Baumgart

Monatsbericht der AldehydhydrierungJuli 1942a) Aldehydhydrierung

Den größten Teil des Monats lief die Hydrierung mit einer stündlichen Belastung von 10,2 - 12,9 m³ Reinaldol, was einem durchschnittlichen Verbrauch von 240 t Aldehyd pro Tag entspricht. Insbesondere im 2. Teil des Monats lief der Betrieb vollständig ohne Störung; die einzelnen Kammern lagen sehr gut. Wir führen dies u. a. auch darauf zurück, daß die einzelnen Kammern und die Aldehydfabrik während dieser Zeit sehr gleichmäßig gefahren werden konnten. Leider mußte am letzten Tag diese gleichmäßige Fahrweise wegen Störungen in der Gasabteilung aufgegeben werden.

Kammer 1 wurde Ende des Monats abgestellt. Wie die folgende Übersicht zeigt, konnte trotz der Hydrierung das 623 fache Kontaktvolumen durch Zurücknahme der Belastung die durchschnittliche Kontaktausbeute auf 90 % gehalten werden.

Kammer 1 Kontaktperiode 5

Zeitraum 1.6. - 31.7.42 = 58 Arbeitstage

Kontaktvolumen 4 984 t Reinaldol = 623 faches Kontaktvolumen

Reinaldolverbrauch 4,2 m³ Reinaldol/Stunde

<u>Ausbeute:</u> Erste Anfangsausbeute an Reinaltol	97,2 % d. Th.
Endausbeute	95,1 " " "
Durchschnittliche Ausbeute	90,0 " " "

bezogen auf

		<u>Reinaltol</u>	<u>Reinaltol</u>
<u>Reinaltol:</u> Gesamtproduktion	275,6 t =	5,5 %	3,3 %
Neubildung am Schluß der K.P.		6,4 %	10,0 %
Gesamtausbildung	184,4 t =	3,7 %	5,5 %
<u>Nachstand:</u>	151,1 t =	3,0 %	4,6 %

Temperaturverlauf vom Anfang bis Ende des Ko. Zeitr. siehe:

<u>Ofeneingang</u> Gas	45 - 64°
Aldol	45 - 64°
<u>Ofenausgang</u>	90 - 174°

Kammer 2 (ohne Vortellerboden) hat mit dem Kontakt 490 fache Kontaktvolumen an Reinaldol und lag die tägliche Butolausbeute an 90,2 % und einer durchschnittlichen Ausbeute an 93,6 % noch recht gut.

Kammer 3 wurde am 7. Juli abgestellt. Wie die folgende Übersicht zeigt, war der Verlauf der Kontaktperiode ziemlich mäßig.

Kammer 3 Kontaktperiode 6

Dauer: 23.5. - 7.7.42 = 46 Arbeitstage

Durchsatz: 5 281 t Reinaldol = 410 faches Kontaktvolumen

Höchstbelastung: 3,2 m³ Reinaldol/Stunde

Ausbeute: beste Anfangsausbeute an Reinbutol 95,7 % d. Th.
 Endausbeute 82,5 % " "
 durchschnittliche Ausbeute 88,9 % " "

bezogen auf

			Rohbutol	Reinbutol
<u>Butanoli Gesamtproduktion</u>	203,6 t	=	6,1 %	9,5 %
Höchste Neubildung am Schluß der K.P.			8,0 %	13,2 %
Gesamtneubildung	141,6 t	=	4,3 %	6,6 %
<u>Rückstand:</u>	100,6 t	=	3,0 %	4,7 %

Temperaturverlauf von Anfang bis Ende der Kontaktperiode:

Offeneingang Gas 55 - 72°
 " Aldol 30 - 72°
Offenausgang 100 - 172°

Die Kammer wurde am 9. Juli mit 5 500 kg BBE-Kontakt (17,0 % Cu, 0,69 % Cr) neu beschickt und am 13. Juli angefangen. Bis Ende des Monats wurden 1 567 t Reinaldol (= 195 faches Kontaktvolumen) hydriert. Die tägliche Ausbeute betrug noch 86 %, die durchschnittliche Butolausbeute lag bei 96,5 %. Die Kammer arbeitet also diesmal sehr gut.

Kammer 4 mußte schon nach 17 Arbeitstagen (am 17. Juli) wieder abgestellt werden, da der reaktivierte Kontakt trotz einer Höchstbelastung von nur 3,2 m³/h nur sehr mäßige Butolausbeuten gab, wie die folgende Übersicht zeigt.

Kammer 4 Kontaktperiode 5

Dauer: 1. - 17.7.42 = 17 Arbeitstage

Durchsatz: 1 193 t Reinaldol = 148 faches Kontaktvolumen

Höchstbelastung: 3,2 t Reinaldol/Stunde

<u>Ausbeute:</u> beste Anfangsausbeute an Reinaldol	27,2 %
Endausbeute	27,7 %
durchschnittliche Ausbeute	21,0 %

bezogen auf
Rohbutanol Butanol

<u>Butanol:</u> Gesamtproduktion	64,5 t	=	5,4 %
Höchste Feubildung am Schluß der K.P.			5,2 %
niedrigste Feubildung niedrigste Feubildung	43,3 %		3,6 %
<u>Rückstand:</u>	38,0 %	=	3,2 %

Temperaturverlauf von Anfang bis Ende der Kontaktperiode:

<u>Ofeneingangs:</u>	Gas	62 - 79°
"	Aldol	31 - 69°
<u>Ofenausgangs:</u>		90 - 174°

Am 20. Juli wurde die Kammer mit 5 253 kg BBE-Kontakt gefüllt (Analyse siehe oben) frisch gefüllt und am 23. Juli in Betrieb genommen. Die Fahrweise war die gleiche wie bei Kammer 3 (Einführung zum Kreislaufgas zwischen Regenerator und Ofenkopf), Temperaturverteilung im Ofen allerdings nicht ganz so gleichmäßig wie in Ofen 3. Möglicherweise hängt dies damit zusammen, daß die Kontaktreaktion infolge ungleichmäßiger Wasserstoffdosierung nicht ganz so regelmäßig verlief wie sonst. Die Ende des Kontaktes 68 fache Kontaktvolumen an Reinaldol hydriert.

b) Nachhydrierung

Bei der Nachhydrierung in der Zeit vom 10. - 13. Juli trat ein Permanganatverbrauch nach einigen Tagen, wie schon früher beobachtet, stark ab. Auch der Übergang zur alten Fahrweise (Einführung des Butanols vor dem Regenerator) änderte daran nichts.

Vor der nächsten Hydrierungsperiode wurde der Kontakt entleert und der Ofen mit ausgebautem Kontakt der Kammer 3 (2 793 kg am 10. Juli) frisch gefüllt. Auch bei dieser Nachhydrierung trat der oben geschilderte Effekt (Nachlassen der Permanganatverbrauchsrate) auf, während die Schwefelkureprobe noch wie vor einwandfrei verlief.

c) Technik

Nach Reparatur der ...
Ofen mit 300 abt in Betrieb genommen. Die
bis auf 12 l ...
zur einwandfrei arbeitete.

gez. Saunwa

[Faint, mostly illegible text, possibly bleed-through from the reverse side of the page.]

110, 200, 230, 232, 233, 112
ORGANISCHE ABTEILUNGMärz, den 3. 1. 42
I/235/HBilanz der Aldehydrierung

<u>In Betrieb</u>	K 1	1.-31.7.42
	2	1.-31.7.42
	3	1.-7. u. 13.-31.7.42
	4	1.-17. u. 23.-31.7.42

<u>Reinaldöl</u>	Ringang	9 325 t
<u>Substrat</u>	Produktion u. Abgabe	9 457 t
<u>Ausgangsbau</u>		101,4 %
<u>d.Th.</u>		98,7 %

<u>Reinaldöl</u>		Analysen		<u>Rohtubol</u>	
72,54 % Aldehyd 100 %	6 773,7 t	67,53 % Butol 100 %	6 386,3 t		
2,14 % Acetaldehyd	404,7 t	5,10 % Spirit	492,3 t		
1,52 % Glycerin	184,8 t	4,96 % Butanol	469,1 t		
2,97 % Rückstand	278,9 t	2,97 % Rückstand	280,9 t		
18,93 % Wasser	1 714,8 t	19,44 % Wasser	1 838,4 t		
100,00 %	9 325,0 t	100,00 %	9 457,0 t		

<u>Ausbeute</u>			
Theoret. Menge Reinaldöl	6928,8 t	= 6986,3 t	= 92,2 % d.Th.
" Spirit	427,2 t	= 482,3 t	= 114,0 "
" Butanol	187,7 t	= 469,1 t	= 286,7 "
" Rückstand	281,1 t	= 280,9 t	= 99,9 "
" Wasser	1789,1 t	= 1838,4 t	= 102,8 "
	9585,9 t		

H₂ - Zuschlag

Aldehyd	155,1 t
Acetaldehyd	18,5 t
Glycerin	8,9 t
Rückstand	4,2 t
	<u>186,7 t</u>

H₂ - Verbrauch

Butol	143,0 t
Spirit	21,1 t
Butanol	25,6 t
Rückstand	4,2 t
	<u>194,0 t</u>

Wasserstoffverbrauch

errechnet für 9 325 t Reinaldöl $2\ 130\ 000\ \text{Nm}^3\ \text{H}_2$ (d=0,719) $\times 97,5\ \%$

für Entspannung (85 % H₂ im Kreislaufgas) $355\ 000\ \text{Nm}^3$
 für Auffüllung von K 3+4 $8\ 000\ \text{Nm}^3$
 für Butanol-Nachhydr. $4\ 000\ \text{Nm}^3$

$2\ 497\ 000\ \text{Nm}^3\ \text{H}_2$ $\times 97,5\ \%$
 = $117,3\ \%$ d.Th.

Tatsächlich verbraucht

$2\ 283\ 500\ \text{Nm}^3\ \text{H}_2$ $\times 97,5\ \%$
 = $107,2\ \%$ d.Th.

ANWENDETE PROZESS-ANLAGEN - VERFAHREN

337

AD - Stickstoffverbrauch

37 000

Kohbutanol - Acetylierung

In Betrieb

K 5

1.-2.

10.-18. u. 26.-31. 1952

~~Kohbutanol~~
Kohbutanol hydr.

Eingang

399,4 t

Produktion u. Abgabe

409,6 t

187
527

FAHRTSCHAFTEN A. R. H.

Für die Herstellung der Kontakte 8018 (Koll.-nr. 18 30 1 705) wurde
der Asche Langenbrahm als Träger verwendet. Nach Mitteilung des
der diesen Anthrazit in größeren Mengen verarbeitet, beträgt der Aschegehalt
ca. 6%. Die genauere Zusammensetzung der Asche konnte uns nicht mitgeteilt
jedoch dürfte P₂O₅ als Bestandteil darin enthalten sein.

FAHRTSCHAFTEN A. R. H.
gez. ppa. Bulow gez. I. V. Johannsen

Durchschlags

BUNA-WERKE

Gesellschaft mit beschränkter Haftung

508

GW.Nr.	
16. 10. 1943	
4	

Chemische Werke AG

Herrn C. G. Beckmann
Organische Abt.

Werk 1

Herrn Dr. B. K. G.

16. 10. 1943-11

Werk 1 / Arztekammer

K-Alt.Dr. 15/4, 9.7.43

Ihre Nachricht vom 28.6. teilen Sie uns
mit. Wir sind im Monat Juli nur mit einer Menge
von 1000 kg Butyl-Rückständen rechnen können.
Auftrag darüber in Abteilung L. Frankfurt
am Main. Das wird im Monat Juli ca. 30 %
weniger als vorgesehen liefern können.
Eine sehr starke Nachfrage nach
Butyl-Rückständen würde es uns interessieren
zu wissen. Bitte in den nächsten Monaten
eine Prognose zu machen. Eine Auffor-
derung der Liefer Butyl-Rückständen
wird im Interesse der Wirtschaftlichkeit möglich.

Chemische Werke AG
Werk 1
Frankfurt am Main
Besondere Geschäftsbedingungen

Werk 1
Frankfurt am Main
Besondere Geschäftsbedingungen

Herrn Dr. Baumann Monatsbilanz Juni 1942

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

4 867,9 t Reinbutol	x 0,9776	—	4 758,9 t Acetaldehyd
352,9 t Spirit	x 0,9562	—	337,4 t " "
286,5 t n-Butanol	x 1,1888	—	339,5 t " "
113,2 t sek- "	x 1,1888	—	134,7 t " "
2,5 t Hexanol	x 1,2927	—	3,2 t " "
5 572,0 t			5 514,9 t Acetaldehyd

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 7 507,5 t abgegebene Reinaldol	6 211,6 t Acetaldehyd
" 1 000,0 t " "	827,4 t " "
" 1 000,0 t erzeugtes Rohbutol	815,0 t " "
" 7 621,0 t verarbeitetes Rohbutol	6 195,2 t " "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{6 211,6}{7 507,5} \times 100 = 82,8 \%$
 Material-Ausbeute $\frac{6 195,2}{7 507,5} \times 100 = 82,5 \%$

Acetaldehyd-Aufwand

$\frac{6 195,2}{4 867,9} \times 100 = 127,3 \%$

Butol-Ausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten	4 867,9 t Reinaldol
Aldol-Aufwand hierfür	5 399,5 t Aldol
Absolut, Menge Butol	5 524,5 t Reinaldol

Ausbeute d. Th. $\frac{4 867,9}{5 524,5} \times 100 = 88,12 \%$

Der Aldehydbedarf wurde zu 89,64 % durch Nigenaldehyd und zu 10,36 % durch ausgefahrenen Aldehyd gedeckt.

In Monatsdurchschnitt betrug der Verbrauch an Acetaldehyd pro t abgegebener Reinaldol 162,3 kg. Diese Produktion betrug zu 80 % der für den 2. Anbau bei der Projektierung vorgesehenen Menge.

Zur Gr. I-Ablage

530

Die Ausbeuten haben sich gegenüber dem Monatsmittel um 1,5 % verschlechtert, infolge dessen hat sich der Verbrauch an Aldol um 100 Butol etwas angestiegen.

Die stündliche Belastung der Anlage betrug im Monatsmittel 3,5 m³/h bei einem Aldolverbrauch von 11 m³/h, was einem Verbrauch von ca. 120 Butol pro Tag entspricht.

Kammer 1 wurde am 31.5. mit 5 730 kg n-Butanol (18,7 % Cu, 0,99 % Cr) gefüllt und am 1.6. in Betrieb genommen. Das Aldol wird zwischen Kammer 1 und 2 verteilt. Die Belastung wurde bis zur Vollast der Säurekammer (ab 21.6.) gesteigert. In Kammer 1 wird die Aldolmenge ab 27 Arbeitstagen 2 336 t Reinaldol (= 92 % Aldol) hydriert bei einer stündlichen Butolabgabe von ca. 3,5 m³/h, was einem Aldolverbrauch von ca. 11 m³/h entspricht. Die Aldolmenge wird bis Ende des Monats auf 2,5 m³/h herabgesetzt, was unter den Verhältnissen noch als gut bewertet werden kann.

Kammer 2 wurde am 5.6. abgestellt und am 12.6. zur Nachhydrierung von Reinaldol in Betrieb genommen. Sie wurde am 15.6. ausgemastet und am 16.6. mit 5 647 kg n-Butanol (16,9 % Cu, 0,79 % Cr) neu befüllt.

Kammer 2 Kontaktionszahl 7

Durchsatz 19.4. - 5.6.42 = 49 Arbeitstage
 Durchsatz 3 334 t Reinaldol = 479 Tonne
 Durchsatzbelastung: 2,1 m³ Reinaldol/Tag
 Ausbeute: beste Arbeitsausbeute an Reinaldol 89,64 %
 Endausbeute 88,12 %
 durch durchschnittliche Ausbeute

Material: Best. d. n-Butanol 5 730 kg
 18,7 % Cu, 0,99 % Cr
 10,36 % Aldolverbrauch
 Gesamtverbrauch 11 m³/h

Rückstand: 117,0 kg
 Temperaturanstieg von 10°C auf 117°C
 Siedetemperatur 117°C
 Gefrierpunkt 117°C
 Gefrierpunkt 117°C

Vor dem Füllen wurde nach Zischen des großen Reagenzglasgefäßes festgestellt, dass das Aldol während dieses 8. Monats durch den unternormalen Druck als ausgebrachten verteilt wird. Das Aldol wird hier noch wie früher über den Reagenzgefäß gefahren.

Die stündliche Belastung mit Reinaldol betrug von 1.6. bis 27.6. (27.6.) 3,5 m³/h, die Temperaturverteilung im Reagenzgefäß äußere Lage ist recht günstig. Ende des Monats wurde die Anlage (= 106,5 faches Kontaktvolumen) hydriert bei einer Aldolabgabe von ca. 3,5 m³/h (durchschnittsausbeute von ca. 95 %).

Kammer 2 lief während des ganzen Monats. Die Aldolmenge wurde erhöht, konnte durch Änderung der Aldolmenge nicht erreicht werden. In Kammer 2 wurde die Aldolmenge trotz einer Maximalbelastung von nur 2,5 m³/h auf 3,5 m³/h gesteigert. Ende des Monats betrug die stündliche Aldolabgabe 2,5 m³ (Durchschnitt 2,5 m³/h), so dass die Anlage abgestellt werden muß.

Kammer 4 lief bis Mitte des Monats abgestellt. Die Aldolmenge wurde auf 2,5 m³/h (2,8 m³/h) von da an fiel die Aldolmenge auf 2,5 m³/h ab, sodass die Kammer nach 6 Arbeitstagen abgestellt wurde. Außerdem wurde eine Änderung der Aldolmenge (Reagenzgefäß, Reagenzgefäß und Gefäßkopf) der unternormalen Menge

Reagenzgefäß
 Gefäßkopf
 Aldolmenge

Reagenzgefäß
 Gefäßkopf
 Aldolmenge

Reagenzgefäß
 Gefäßkopf
 Aldolmenge

Reagenzgefäß
 Gefäßkopf
 Aldolmenge

Reagenzgefäß
 Gefäßkopf
 Aldolmenge

Monatsabrechnung Mai 1942

Gesamtergebnisse der Aldol - Butolstufe

Ausbeuteäquivalenz der Produktion

4 661,9 t Reinbutol x 0,9776	4 557,5 t
386,7 t Uprit x 0,9562	369,6 t
666,1 t Butanol x 1,1888	792,6 t
23,5 t sek. " x 1,1888	27,7 t
8,1 t Hexanol x 1,2927	10,7 t
5 104,3 t	5 239,1 t

Acetaldehyd - Verbrauch für Produktion

Für 6 000 t abgabebares Reinaldol	5 837,5 t
1 000 " " " " " "	835,7 t
1 000 erzeugtes Rohbutol	824,1 t
708,5 verarbeitetes Rohbutol	5 835,0 t

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{5 239,1}{5 835,0} \times 100 = 89,8\%$
 5 835,0

Material-Ausbeute $\frac{5 239,1}{5 835,0} \times 100 = 89,8\%$
 5 835,0

Acetaldehyd-Aufwand $\frac{5 835,0}{4 661,9} \times 100 = 125,2$
 pro 100 kg Reinbutol 4 661,9

Butolansbeute d.Th.

In der Butoldestillation erhalten	4 161,9 t
Ablaufverlust hierfür	5 129,7 t
Therapieschmelze Butol	5 143,9 t

Ausbeute d.Th. $\frac{4 161,9}{5 143,9} \times 100 = 80,9\%$ d.Th.
 5 143,9

In Mai wurde die Produktion im Vergleich zum Vormonat... Die Acetaldehyd- und Materialausbeute liegen wie im Vormonat... Der Acetaldehydaufwand pro 100 kg Butol sowie die Butolansbeute liegen etwas günstiger als im Vormonat, weisen jedoch noch erheblich von den Normalwerten ab.

Monatsbericht der Aldolhydrierung
Mai 1942

a) Aldolhydrierung

Im Berichtsmonat schwankte die stündliche Belastung der Aldolhydrierung zwischen 7 und 9 m³ Reinaldol/Stunde.

Die Hydrierung lief, von kleineren Störungen abgesehen, im allgemeinen einwandfrei, nur das im Vormonat bei Kammer 3 erwähnte Schließfliegen der Ofen infolge schlechter Flüssigkeitsverteilung machte Schwierigkeiten. Außer bei Kammer 3 trat die schiefe Last auch bei Kammer 1 und dann bei Kammer 2 auf. Bei Kammer 3 und Kammer 1 wurde nach dem Abstellen der große Deckel gezogen und dabei festgestellt, daß der Verteilerring unterhalb des Deckels und der Verteilerboden weitgehend verstopft waren. Es handelt sich dabei um Teile von Kupferstrümpfen aus dem Flüssigkeitsfilter zwischen Ofen und Vorwärmer und Teile der Plungervorpackung der Einspritzpumpen. Sehr wahrscheinlich war es nun so, daß diese Teile einen Teil des Verteilerbodens außer Funktion setzten und so die schlechte Verteilung hervorriefen.

In Zukunft wird ohne die Flüssigkeitsfilter mit den Kupferstrümpfen gefahren. Dafür wird hinter der Einspritzpumpe ein Filter ähnlich dem an der Saugseite der Umlaufpumpen eingebaut werden.

Kammer 1 lief bis zum 26. Mai. Ab 18. Mai wurde das Reinaldol nicht mehr über den Aldolwärmer zugeführt, sondern zwischen Regenerator und Ofen in den Gasstrom eingespritzt um unter Umgehung des Verteilerbodens die schiefe Lage des Ofens zu bekämpfen. Leider ohne nachhaltigen Erfolg.

Kammer 1 Kontaktperiode 4

<u>Dauer:</u> 26.3. - 26.5.42 = 62 Arbeitstage	
<u>Durchsatz:</u> 5102 t Reinaldol = 648 fache Kontaktvolumen	
<u>Höchstbelastung:</u> 4,6 m ³ Reinaldol/Stunde	
<u>Ausbeute:</u> beste Anfangsausbeute an Reinbutol	97,1 % d. Theorie
Endausbeute	85,2 % "
durchschnittliche Ausbeute	91,4 % "

bezogen auf

	Rohbutol	Reinbutol
<u>Butanol:</u> Gesamtproduktion 208,0 t = 3,3 %		3,8 %
Höchste Neubildung am Schluß der KzP	4,2 %	6,7 %
Gesamtneubildung 117,9 t = 2,3 %		3,4 %
<u>Hexanol:</u> 120,6 t = 2,5 %		3,7 %

<u>Temperaturverlauf von Anfang bis Ende der Kontaktperiode:</u>	
<u>Gas:</u> 55 - 65°	
<u>Aldol:</u> 30 - 55° (65°)	
<u>Gasausgang:</u> 96 - 170°	

Kammer 2 hat bis Ende des Monats das 450 fache Kontaktvolumen hydriert. Die Butolansbeute lag trotz Zurücknahme der Belastung auf 2,5 m³ Reinaldol/Stunde bei ca. 83 %, sodaß die Kammer Anfang Juni abgestellt werden muß. Vermutlich ist auch hier eine schlechte Flüssigkeitsverteilung infolge Schließfliegen des Ofens mit Schuld an dem schlechten Ergebnis dieser Kontaktperiode.

Kammer 3 lief Anfang des Monats noch zur Nachhydrierung von Rohbutanol. Vom 12. - 14. Mai lief der Ofen nochmals zur Hydrierung von Reinaldol. Auch hier wurde das Aldol wie bei Kammer 1 zwischen Regenerator und Ofen zugeführt um festzustellen, ob sich bei dieser Vorweise ebenfalls die schiefe Ofenlage einstellen. Da dies der Fall war, wurde der Ofen sechs nach 3 Tagen wieder abgestellt.

Am 19. Mai wurde der Ofen mit 5 439 kg BHM-Kontakt 17/18 (18,0 % Cu, 0,82 % Cr) frisch gefüllt und am 23. Mai angefahren. Die Kammer lag von Anfang an schlecht, die Ausbeute ging schon Ende des Monats auf 88 % zurück, augenscheinlich wieder infolge schlechter Flüssigkeitsverteilung, da der Ofen mehr schief lag. Wir versuchten hier nochmals das Aldol zwischen Regenerator und Ofen einzusetzen und hatten diesmal Erfolg. Die Butolansbeute stieg von 88 % wieder auf fast 94 % an.

Kammer 4 lief störungsfrei während des ganzen Monats. Das durchschnittliche Kontaktvolumen betrug das 305 fache, die Butolansbeute ca. 92 %, die tägliche Belastung 3,2 m³ Reinaldol/Stunde.

b) Robbutanolnachhydrierung

Am 5. Mai einschließend wurde Robbutanol in Kammer 3 nachhy-

Am 19. Mai wurde der Ofen mit 5 439 kg BBE-Kontakt 17/18 (12,0 % Cu, 0,62 % Cr) frisch gefüllt und am 17. Mai angefahren. Die Kammer lag von Anfang an schlecht, die Ausbeute ging schon Ende des Monats auf 88 % zurück, augenscheinlich wieder infolge schlechter Flüssigkeitsverteilung, da der Ofen sehr schief lag. Wir versuchten hier nochmals den Aldol zwischen Regenerator und Ofen einzusetzen und hatten diesmal Erfolg. Die Butolenausbeute stieg von 88 % wieder auf fast 94 % an.

Kammer 4 lief störungsfrei während des ganzen Monats. Das durchgesetzte Kontaktvolumen betrug das 105 fache, die Butolenausbeute ca. 92 %, die tägliche Belastung 3,2 m³ Reinaldol/Stunde.

b) Reaktivierung

Am 5. Mai einschließlich wurde Rohbutanol in Kammer 3 nachhydriert. Die Schwefelsäureprobe war durchweg gut, während sich die anfängliche gute Permanganatzahl gegen Schluss verschlechterte.

Vom 14. - 22. Mai wurde in Kammer 5 nachhydriert. Der schon einmal mit dem gleichen Ergebnis wie oben verwendete BBE-Kontakt wurde vor dem Anfahren mit 5 %iger Phosphorsäure getränkt. Die Qualität des erhaltenen Rohbutanols war wiederum die gleiche wie oben erwähnt.

c) Technik

In dem 100 cm³ Ofen wurden die Versuche zur Nachhydrierung von Rohbutanol fortgesetzt. Ein angereicherter, nicht reaktivierter Kontakt, der mit Phosphorsäure getränkt wurde, ergab bisher die besten Resultate. Der günstigste Versuch wird in 1 l - Ofen wiederholt.

In 1 l - Ofen wurde die Prüfung der reaktivierten Kontakte auf ihre Brauchbarkeit für die Hydrierung von Aldol beendet. Zwei Sendungen (12 und 16) sind für die Hydrierung geeignet, während die Sendung 15 unbrauchbar ist.

gez. Reinold

gez. Haag

gez. E.

110,200,112,230,232,233

2. Juni 1948
3/255/pc.

542

Bilanz der Aldolhydrierung

In Betrieb	K 1	1. - 26. 5. 42
	2	1. - 31. 5. 42
	3	12. - 14. u. 23. - 31. 5. 42
	4	1. - 31. 5. 42

Reinaldol	Hingang	6 905 t
Rehrotol	Produktion u. Abgabe	7 083 t
Konzentrations		101,5 t
	d. Theorie	98,9 t

Reinaldol		Analysen		Rehrotol	
72,02 % Aldol 100 %	5 070,5 t	67,92 % Destol 100 %	4 810,7 t		
4,90 % Acetaldehyd	348,3 t	5,97 % Spirit	415,8 t		
1,97 % Croton	137,6 t	4,12 % Butanol	291,8 t		
2,95 % Rückstand	209,8 t	2,95 % Rückstand	209,7 t		
18,14 % Wasser	1 307,6 t	18,13 % Wasser	1 355,0 t		
100,00 %	6 985,0 t	100,00 %	7 083,0 t		

Theoret. Menge		Analyse		d. Th.	
Reinrotol	5 145,7 t	4 810,7 t		93,5 %	
Spirit	358,0 t	415,8 t		116,1 %	
Butanol	145,5 t	291,8 t		200,5 %	
Rückstand	210,0 t	209,7 t		99,9 %	
Wasser	1 303,4 t	1 355,0 t		104,0 %	
	7 162,6 t				

H ₂ - Zusatz		H ₂ - Verbrauch	
Aldol	115,2 t	Destol	107,7 t
Acetaldehyd	13,7 t	Spirit	18,2 t
Croton	7,9 t	Butanol	11,4 t
Rückstand	2,2 t	Rückstand	2,1 t
	142,0 t		140,2 t

Wasserstoffverbrauch

errechnet für 6 935 t Reinaldol

1 620 000 Nm³ H₂ 97,5 %
(d=0,119)

für Entspannung (80 % H₂
im Kreislaufgas

802 000

für Auffüllung von K 3

6 000

für Butanolnachhydrierung

4 000

1 632 000 Nm³ H₂ 97,5 %
= 113,1 % d. Th.

Tatsächlich verbraucht

1 996 700 Nm³ H₂ 97,5 %
= 122,4 % d. Th.

Wasserdampf-Kreislauf-Entspannung

171 100 Nm³

Wasserdampf-Verbrauch

24 900 Nm³

Butanol - Nachhydrierung

In Betrieb K 3 1. - 2. 5. 42
K 5 14. - 22. 5. 42

Reinaldol Eingang 405,9 t

Reinaldol (alt) Produktion u. Abgabe 417,9 t

gez. Reindel

gez. Haag

gez. Bub

110, 112, 200, 230, 232

1/32/42

Monatsbilanz April 1942
Bericht über die Aldol - Butolstufe

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

4 889,7 t Reinbutol	x 0,9776	4 780,2 t Acetaldehyd
434,5 t Sprit	x 0,9562	415,5 t "
304,4 t Butanol	x 1,1888	361,9 t "
8,5 t Hexanol	x 1,2927	11,0 t "
<u>5 637,1 t</u>		<u>5 568,6 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 7 353,0 t abgegebenes Reinaldol	6 115,9 t Acetaldehyd
" 1 000,0 t "	831,9 t "
" 1 000,0 t ersetztes Rohbutol	818,8 t "
" 7 632,9 t verarbeitetes Rohbutol	6 240,9 t "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{5 568,6}{6 240,9} \times 100 = 89,2 \%$

Material-Ausbeute $\frac{5 637,1}{6 240,9} \times 100 = 90,3 \%$

Acetaldehyd-Aufwand für 100 kg Reinaldol $\frac{6 240,9}{4 889,7} \times 100 = 127,6 \text{ kg}$

Butolausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten	4 889,7 t Reinbutol
Aldolaufwand hierfür	5 473,5 t Aldol 100 %
theoret. Menge Butol	5 598,9 t Reinbutol

Ausbeute d. Th. $\frac{4 889,7}{5 598,9} \times 100 = 87,33 \%$ d. Th.

In April lag der Aldehydverbrauch nur wenig (3 %) höher als im Vormonat, Reinbutolproduktion und -abgabe dagegen um 1,7 % bzw. 12 % niedriger.

Der Anteil des auswärtigen Aldehyds ging weiter zurück auf 15,5 % des Gesamtverbrauchs (Vormonat 21 %).

b.w.

Monatsbericht der AldehydhydratierungApril 1942a) Aldehydhydratierung

Die stündliche Belastung der Hydratierung betrug Anfang des Monats $8,2 \text{ m}^3$ Reinaldol/Stunde, stieg Mitte des Monats auf $10 - 10,5 \text{ m}^3/\text{h}$ und mußte Ende des Monats infolge Störungen in der Gasabteilung auf $7 \text{ m}^3/\text{h}$ zurückgenommen werden.

Die Qualität des erhaltenen Rohbutols war ^{im} abgelaufenen Monat bes-
ser, da die Ofen mit Ausnahme der Kammer 3 insbesondere in der
2. Hälfte des Monats etwas besser lagen. In wesentlichen rührte dies
daher, daß neue Kammern in Betrieb kamen (Kammer 2 und 4) und be-
sondere in den letzten Tagen des Monats die Ofen nur mit ca. 70 %
belastet waren.

Die Untersuchungen auf Schwefel und Chlor in Reinaldol und Rohbu-
tol ergaben im April wesentlich geringere Werte, für Schwefel bis
max. 19 mg/kg , für Chlor bis max. 14 mg/kg . Dieser Gehalt an Schwefel
bzw. Chlor dürfte nicht zu beanstanden sein.

Kammer 1 lief während des ganzen Monats, teilweise mit einer Zuladung
von $4,6 \text{ m}^3$ Reinaldol/Stunde (2 Einspritzpumpen). Die tägliche
Butolausbeute sank bis auf 84,9 %, erhobte sich aber infolge Zu-
rücknahme der Belastung auf $2,8 \text{ m}^3/\text{h}$ bis auf 93 %. Bis Ende des
Monats hatte die Kammer 3 610 t Reinaldol = 451 faches Kontakt-
volumen hydratisiert.

Kammer 2 lief bis zum 3. April zur Nachhydratierung von Rohbutanol.
Anschließend an das Kontaktaustausch wurden die alten Trichtereinrich-
tungen entfernt und durch Hängereiche Hängereichtene ersetzt.

Der Ofen wurde am 15. April mit 5 714 kg DMS-Kontakt 3dg. 13/17
gewechselt (17,9 % Cu, 0,77 % Or.) und am 19. April in Betrieb ge-
nommen. Die Belastung wurde bis $4,2 \text{ m}^3$ Reinaldol/Stunde gesteigert,
mußte dann aber gegen Ende des Monats auf $2,8 \text{ m}^3/\text{h}$ zurückgenommen
werden. Die Anfangsausbeuten lagen ähnlich wie bei Kammer 1, es
gilt auch hier das in März-Bericht über Kammer 1 gesagte.

Aus Kammer 2 wurde am 4. April 1942 ein Kontaktversuch mit einer Menge von 5 250 kg Kontakt eingeleitet (2,7 t Cu, 0,8 t Fe, 1,5 t S, 0,2 t Schwefel und Chlor). Der Kontaktverlust betrug 27%. Am gleichen Tage wurde die Kammer wieder mit 5 400 kg Kontakt (s. 13 (17,3 % Cu, 0,8 % Fe)) gefüllt und der Betrieb genommen. Der Verlauf dieser 5. Kontaktperiode war gewöhnlich schlecht, sodass die Kammer nach nur 11 Tagen abgestellt werden mußte. Die Temperaturen im Ofen waren ungleich infolge schlechter Flüssigkeitsverteilung teilweise ungenügend, und zeigten u. B. am Schuß 6 in einer Höhe von 60 - 80°. Da der Ofen dadurch an einer Seite überhitzt war, zeigten die Temperaturen aufwärts als auf der anderen, letztere erreichten zwar so stark, daß die seitliche Verschiebung um 25 cm betrug.

Kammer 2 Kontaktperiode 2

Datum 7. - 21.4.42 = 12 Arbeitstage

Einsatz 1 234 t Reinaldol = 192 t hoher Kontaktverlust

Höchsterleistung 4,1 m³ Reinaldol/Stunde

Anlaufzeit beste Anfangsaushichte an Reinaldol

Endaushichte

Atmosphärische Aushichte

		<u>Kontakt</u>	<u>Verlust</u>
<u>Einsatz</u>	Gesamtproduktion	34,1 t	6,5
	Höchste Neubildung am Schluß der Per.	7,1	11,
	Gesamtaushichte	71,1 t	8,6
<u>Verlust</u>		30,6 t	2,3

Temperaturverlauf von Anfang bis Ende der Kontaktperiode

<u>Ofeneingangs</u>	Gas	55 - 75°
	Aldol	30 - 63°
<u>Ofenausgangs</u>		80 - 175°

Anschließend an ...
 rung von Kohlenöl gefahren. Das Leck hat ...
 infolge schlechter Flüssigkeitsverteilung nicht ...
 Mutanolfahrweins des Kontaktol vor dem ...
 streu eingespritzt wird und zusammen mit dem ...
 der Verteilerboden also umgangen wird, liegt die ...
 daß der Flüssigkeitsverteilerboden irgendwie die ...
 lung im Ofen bewirkt. Nach dem Kontaktanbau soll ...
 Beckel des Ofens gezogen und die Lage des Verteiler ...
 liert werden.

Kammer 4 wurde am 19. April abgestellt. Der mit ...
 Kontakt gefüllte Ofen wurde, wie schon im Märzbericht ...
 letzten Wochen nur der Aufrechterhaltung der Produktion ...
 in Betrieb gelassen. Er hätte eigentlich wegen ...
 mitelausbeute schon früher abgestellt werden müssen.

Stadium 4 Kontaktperiode 2

Dauer 17.2. - 19.4.42 = 66 Arbeitstage
Durchsatz 5 760 t Reinaldol = 720 taches Kontaktvolumen
Nichtbelastungszeit 4,4 h Reinaldol/Stunde
Anfangsbeute beste Anfangsausbeute an Reinaldol 27,5 %
Endausbeute 27,2 %
durchschnittliche Ausbeute 26,7 %

			Kohlenöl	Gas
<u>Dauer</u>	Gesamtproduktion	209,6 t	4,9	...
	Höchste Neubildung am Schluß der Kam.		19,4	...
	Gesamtneubildung	211,7 t	3,6	...
<u>Stokstand</u>		129,2 t	2,2	...

Temperaturanstieg von Anfang bis Ende der Kontaktperiode

<u>Gasanstieg</u>	Gas	98	-	99°
	Aldol	47	-	89°
<u>Stadiumanstieg</u>		93	-	166°

Die Butolenausbeute ist zwar zum Schluß sehr stark abgefallen und die Butoleneubildung entsprechend angestiegen, trotzdem wurde über den Beweis erbracht, daß unter gewissen Umständen (Konvertanz, Öl etc.) die Hydrierung des Aldols auch mit reaktiviertem Kontakt sehr wohl möglich ist.

Das Gewicht des ausgebauten Kontaktes (20,7 g Cu., 0,71 g Cr., Wasserstoff und Sauer nicht nachweisbar) betrug 4,864 g, der Kontaktverlust 274 kg = 13,2 %.

Kontakt 3 lief noch bis 9. April mit Reinaldol. Der Vorrat war mit 1,7 t für reaktivierten Kontakt Sdg. 16 (16,3 g Cu., 0,86 g Cr., Wasserstoff nicht nachweisbar) gefüllt. Entgegen den recht guten Ergebnissen, die wir mit reaktiviertem Kontakt in Kammer 4 gemacht hatten, verweigerte der Kontakt hier fast vollständig. Die Anhydrierung war von Anfang an, auch bei schwacher Belastung (ca. 1 m³/h), sehr schlecht, sodaß Gas- und Aldoleingangstemperaturen sehr stark ansteigend wurden mußten. Die Butolenausbeute war schlecht (max. 20 %) und die Butoleneubildung dementsprechend hoch. Die gesamte Kontaktzeit nach 10 Arbeitstagen wieder abgestellt.

Kontakt 5 Kontaktperiode 4

Kontakt 5 (K. 5) = 3.4.42 = 10 Arbeitstage

Kontakt 5 277 t Reinaldol = 25 faches Kontaktvolumen

Kontakt 5 1,25 m³ Reinaldol/Stunde

Kontakt 5 erste Anfangsausbeute an Reinaldol

85,2 %

Kontakt 5 zweite

73,8 %

Kontakt 5 durchschnittliche Ausbeute

81,8 %

			bezogen auf		
			Rohtotal	Reinaldol	
Kontakt 5	Gesamtproduktion	24,7 t	=	8,9 %	14,7 %
	neue Butoleneubildung			9,6 %	16,5 %
	am Schluß der K.P.			7,6 %	12,5 %
	Gesamtausbeute	21,2 t	=	7,6 %	12,5 %
Kontakt 5		6,9 t	=	2,5 %	6,1 %

Kontakt 5 von Anfang bis Ende der Kontaktperiode:

Kontakt 5	Gas	85	-	110 ⁰
	Aldol	45	-	80 ⁰
Kontakt 5		100	-	160 ⁰

... die Hydrisierung des Aldehyds auch mit reaktivierten Kontakt sehr
wohl möglich ist.

Das Gewicht des ausgebaute Kontaktes (20,7 % Cu., 0,71 % Cr.,
Schwefel und Chlor nicht nachweisbar) betrug 4 864 kg, der Kontakt-
verlust 574 kg = 11,8 %.

Kammer 2 lief noch bis 9. April mit Reinaldol. Der Ofen war mit
4 112 kg reaktivierten Kontakt Sdg. 10 (16,5 % Cu., 0,86 % Cr.,
Schwefel nicht nachweisbar) gefüllt. Entgegen den recht guten Er-
gebnissen, die wir mit reaktivierten Kontakt in Kammer 4 gemacht
hatten, verlegte der Kontakt hier fast vollständig. Die Aushydri-
erung war von Anfang an, auch bei schwacher Belastung (ca. 1 m³/h),
sehr schlecht, sodass Gas- und Aldehydangestemperaturen sehr stark
hochgenommen werden mußten. Die Butelausbeute war schlecht (max.
22 %) und die Butanolbildung dementsprechend hoch. Die Kammer
wurde deshalb nach 10 Arbeitstagen wieder abgestellt.

Kammer 3 Kontaktperiode A

Zeitraum 31.3. - 9.4.42 = 10 Arbeitstage
Reinaldol 475 + Reinaldol = 59 fache Kontaktvolumen
Kontaktverlust 1,22 m³ Reinaldol/Tag
Ausbeute siehe Anfangsausbeute an Reinaldol

Ausbeute	86,2 %
Butanol	73,8 %
durchschnittliche Ausbeute	81,6 %

Kontakt	Gewicht	%	bezogen auf	
			Reinaldol	Reinaldol
Reinaldol	24,7 t	100 %	8,9 %	14,7 %
Butanol	21,8 t	88,3 %	9,6 %	16,2 %
Wasser	6,3 t	25,5 %	7,6 %	12,8 %
			8,9 %	4,1 %

Temperaturverlauf vom Anfang bis Ende der Kontaktperiode:

Gas	83 - 110°
Aldehyd	45 - 80°
Wasser	100 - 160°

Bei der Unterauflösung des Kontaktes ergab sich dann, daß der Kontakt
bei der Reaktivierung im Lu. zu hoch erhitzt und stellenweise zu-
sammengesintert war. Durch diese Behandlung hat er dann erheblich
seine Aktivität verloren. Daraus erklärt sich auch, weshalb wir
etwa 30 % mehr Kontakt (4112 gegen sonst ca. 3000 kg) in den Ofen
einfüllen konnten. Durch das Sintern des Kontaktes ist das spezifi-
sche Gewicht größer geworden.

3) Rohbutanolnachhydrierung

Kammer 2 wurde am 11. April mit 2 800 kg BBN-Kontakt Sdg. 13
(17,5 % Cu., 0,72 Cr., Schwefel nicht nachweisbar, Chlor in Spuren
nachweisbar) in Betrieb genommen. Anfangs wurde ein
Rohbutanol hydriert mit ausgezeichneten Eigenschaften erhalten,
nach einigen Tagen verschlechterte sich die Qualität langsam über-
wiegend sodass gerade nur noch typgerechtes Reinaldol bei der De-
stillierung erhalten wurde. Die Kammer wurde deshalb am 23. April
abgestellt.

In Kammer 3 wurde dann weiterhin Rohbutanol von 30. April ab nach-
hydriert. Hier erhielten wir das gleiche Ergebnis wie in Kammer 5.
Der vorher zur Hydrierung von Aldol benutzte Kontakt brachte auch
ein Butanol mit sehr guten Eigenschaften, die aber nach wenigen
Tagen schlechter wurden. Nachdem am 5. Mai der vorhandene Butanol-
vorrat nachhydriert war, wurde die Kammer abgestellt.

4) Technik

In den 100 m³-Ofen 1 - 3 wurden Versuche zur Nachhydrierung von
Rohbutanol ausgeführt, während in 11-Ofen Nr. 7 die vorhandene
Säure reaktivierten Kontaktes auf ihre Brauchbarkeit für die
Hydrierung von Aldol geprüft wurden.

gez. Reindel

I.G. FARBENINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT LUDWIGSHAFEN A. R.

Herrn Dir. Dr. Baumann
Ludwigshafen a. R.
Ludwigshafen a. R., den 27. April 1942

1/232/H. 24.u.27.4.42 Anzeigen. Abt. 5. Mai 1942

Reaktivierter Kontakt

Wir bestätigen den Eingang Ihres Schreibens vom 27. v. M., in dem Sie uns
mitteilen, dass der Vorrat an BBN-Kontakt nahezu vollständig verbraucht ist.
Wir gehen mit Ihnen darin einig, dass Sie im I/42 bis jetzt außer dem
gelieferten 12 661 kg BBN-Kontakt lediglich 12 133 dieses Kontaktes erhalten
sind, was für diesen Zeitraum noch 12-15 t zu erhalten hätte. Dass diese
von uns bis jetzt noch nicht geliefert wurde, lag daran, dass wir nicht
Ihrer Eigentumsformeln auf Lager hatten, um damit die einer Waggonladung ent-
sprechende Menge von 12-15 t BBN-Kontakt zu verpacken. Wir hatten dabei in
Ihrem Schreiben von 8.8.41 gehandelt, in dem Sie uns mitteilten, dass Sie
Ihren Bestand an Sperrlichtstromeln nicht mehr erhöhen, sondern für die
Kontaktlieferungen und aus Ihrem Vorrat leere Stromeln einsetzen wollten.
Mit Ihrem Schreiben vom 24.4.42 setzten Sie uns in Anbetracht Ihres
Kontaktbedarfes davon in Kenntnis, dass Sie neue Stromeln übernehmen wollten.
Daraufhin wurde von uns sofort mit der Bereitstellung einer Waggonladung
BNN-Kontakt für Sie begonnen. Falls wir nicht Gegenstände von Ihnen
werden wir diese Menge in etwa 3 Tagen als Billigt an Sie absenden.

Außerdem sehen wir die Bereitstellung weiterer Kontaktforderungen zu je 1-2
aus folgenden Terminen vor: 16.5.42, 26.42 u.15.6.42. Bei dringenden Bedarf
können wir Ihnen gegebenenfalls gegen Ende Juni eine weitere Waggonladung
BNN-Kontakt zur Verfügung stellen. Den Lieferplan für das III/42 werden wir Ihnen Mitte
nächsten Monats übermitteln.

Ihr uns mit Schreiben vom 14.4.42 angekündigtes Muster 1/4 reaktivierter
BNN-Kontakt ist bei uns eingetroffen. Dem Aussehen nach entspricht dieses
einer Charge, bei der eine Temperaturerhöhung auf 350° eintrat.

Von uns am 9.4.42 mit Waggon Hannover 98 147 geanderten gebrauchten
wurde ein Durchschnittsmuster zur Bestimmung der organischen Substanz
Untersuchungslaboratorium übergeben. Es wurden dabei folgende Werte für den
Kohlenstoff- bzw. Wasserstoffgehalt ermittelt:

C-Gehalt	2,28 %
H-Gehalt	0,72 %

Dabei eine unerwünschte Temperaturerhöhung während der Reaktivierung
erfahrungsgemäß beträgt die Frist von Bereitstellungsbeginn
bis zum Versand 5 - 7 Tage.

Durchschlag

I.G. FARBENINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT LUDWIGSHAFEN A. R.

Herrn Dir. Dr. Baumann
Ludwigshafen a. R.
Ludwigshafen a. R., den 27. April 1942

Reaktivierter Kontakt

Wir bestätigen den Eingang Ihres Schreibens vom 27. v. M., in dem Sie uns
mitteilen, dass der Vorrat an BBN-Kontakt nahezu vollständig verbraucht ist.
Wir gehen mit Ihnen darin einig, dass Sie im I/42 bis jetzt außer dem
gelieferten 12 661 kg BBN-Kontakt lediglich 12 133 dieses Kontaktes erhalten
sind, was für diesen Zeitraum noch 12-15 t zu erhalten hätte. Dass diese
von uns bis jetzt noch nicht geliefert wurde, lag daran, dass wir nicht
Ihrer Eigentumsformeln auf Lager hatten, um damit die einer Waggonladung ent-
sprechende Menge von 12-15 t BBN-Kontakt zu verpacken. Wir hatten dabei in
Ihrem Schreiben von 8.8.41 gehandelt, in dem Sie uns mitteilten, dass Sie
Ihren Bestand an Sperrlichtstromeln nicht mehr erhöhen, sondern für die
Kontaktlieferungen und aus Ihrem Vorrat leere Stromeln einsetzen wollten.
Mit Ihrem Schreiben vom 24.4.42 setzten Sie uns in Anbetracht Ihres
Kontaktbedarfes davon in Kenntnis, dass Sie neue Stromeln übernehmen wollten.
Daraufhin wurde von uns sofort mit der Bereitstellung einer Waggonladung
BNN-Kontakt für Sie begonnen. Falls wir nicht Gegenstände von Ihnen
werden wir diese Menge in etwa 3 Tagen als Billigt an Sie absenden.

Außerdem sehen wir die Bereitstellung weiterer Kontaktforderungen zu je 1-2
aus folgenden Terminen vor: 16.5.42, 26.42 u.15.6.42. Bei dringenden Bedarf
können wir Ihnen gegebenenfalls gegen Ende Juni eine weitere Waggonladung
BNN-Kontakt zur Verfügung stellen. Den Lieferplan für das III/42 werden wir Ihnen Mitte
nächsten Monats übermitteln.

Ihr uns mit Schreiben vom 14.4.42 angekündigtes Muster 1/4 reaktivierter
BNN-Kontakt ist bei uns eingetroffen. Dem Aussehen nach entspricht dieses
einer Charge, bei der eine Temperaturerhöhung auf 350° eintrat.

Von uns am 9.4.42 mit Waggon Hannover 98 147 geanderten gebrauchten
wurde ein Durchschnittsmuster zur Bestimmung der organischen Substanz
Untersuchungslaboratorium übergeben. Es wurden dabei folgende Werte für den
Kohlenstoff- bzw. Wasserstoffgehalt ermittelt:

C-Gehalt	2,28 %
H-Gehalt	0,72 %

Dabei eine unerwünschte Temperaturerhöhung während der Reaktivierung
erfahrungsgemäß beträgt die Frist von Bereitstellungsbeginn
bis zum Versand 5 - 7 Tage.

Durchschlag

I.G. FARBENINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT LUDWIGSHAFEN A. R.

Herrn Dir. Dr. Baumann
Ludwigshafen a. R.
Ludwigshafen a. R., den 27. April 1942

Reaktivierter Kontakt

Wir bestätigen den Eingang Ihres Schreibens vom 27. v. M., in dem Sie uns
mitteilen, dass der Vorrat an BBN-Kontakt nahezu vollständig verbraucht ist.
Wir gehen mit Ihnen darin einig, dass Sie im I/42 bis jetzt außer dem
gelieferten 12 661 kg BBN-Kontakt lediglich 12 133 dieses Kontaktes erhalten
sind, was für diesen Zeitraum noch 12-15 t zu erhalten hätte. Dass diese
von uns bis jetzt noch nicht geliefert wurde, lag daran, dass wir nicht
Ihrer Eigentumsformeln auf Lager hatten, um damit die einer Waggonladung ent-
sprechende Menge von 12-15 t BBN-Kontakt zu verpacken. Wir hatten dabei in
Ihrem Schreiben von 8.8.41 gehandelt, in dem Sie uns mitteilten, dass Sie
Ihren Bestand an Sperrlichtstromeln nicht mehr erhöhen, sondern für die
Kontaktlieferungen und aus Ihrem Vorrat leere Stromeln einsetzen wollten.
Mit Ihrem Schreiben vom 24.4.42 setzten Sie uns in Anbetracht Ihres
Kontaktbedarfes davon in Kenntnis, dass Sie neue Stromeln übernehmen wollten.
Daraufhin wurde von uns sofort mit der Bereitstellung einer Waggonladung
BNN-Kontakt für Sie begonnen. Falls wir nicht Gegenstände von Ihnen
werden wir diese Menge in etwa 3 Tagen als Billigt an Sie absenden.

Außerdem sehen wir die Bereitstellung weiterer Kontaktforderungen zu je 1-2
aus folgenden Terminen vor: 16.5.42, 26.42 u.15.6.42. Bei dringenden Bedarf
können wir Ihnen gegebenenfalls gegen Ende Juni eine weitere Waggonladung
BNN-Kontakt zur Verfügung stellen. Den Lieferplan für das III/42 werden wir Ihnen Mitte
nächsten Monats übermitteln.

Ihr uns mit Schreiben vom 14.4.42 angekündigtes Muster 1/4 reaktivierter
BNN-Kontakt ist bei uns eingetroffen. Dem Aussehen nach entspricht dieses
einer Charge, bei der eine Temperaturerhöhung auf 350° eintrat.

Von uns am 9.4.42 mit Waggon Hannover 98 147 geanderten gebrauchten
wurde ein Durchschnittsmuster zur Bestimmung der organischen Substanz
Untersuchungslaboratorium übergeben. Es wurden dabei folgende Werte für den
Kohlenstoff- bzw. Wasserstoffgehalt ermittelt:

C-Gehalt	2,28 %
H-Gehalt	0,72 %

Dabei eine unerwünschte Temperaturerhöhung während der Reaktivierung
erfahrungsgemäß beträgt die Frist von Bereitstellungsbeginn
bis zum Versand 5 - 7 Tage.

Durchschlag

110, 20, 112, 130, 33, ...

In Betrieb	Nr.	Zeitraum
	1	1.-30.4.42
	2	10.-30.4.42
	3	1.-2.u.7.-28.4.42
	4	1.-19.u.27.-30.4.42

Reinaldol	Eingang	7 353 t
Reinaldol	Produktion u. Abgabe	7 471 t
Kontaktverlust		101,6 %
	d.Th.	98,9 %

Analyse

Reinaldol	Reinaldol	Reinaldol	Reinaldol
78,96 % Aldol 100 %	394,8 %	89,83 % Butol 100 %	4919,1 %
5,40 % Acetaldehyd	397,1 %	6,87 % Spirit	513,2 %
1,43 % Oxetan	105,1 %	5,17 % Butanol	336,2 %
2,99 % Ricketand	179,7 %	2,39 % Ricketand	179,7 %
17,82 % Wasser	1510,2 %	19,74 % Wasser	1474,1 %
100,00 %	7353,6 %	100,00 %	7471,1 %

Reinaldol	Eingang	7 353 t
Rohbutanol	Produktion u. Abgabe	7 471 t
Rohbutanol		101,6 %
	d.Th.	98,9 %

ANALYSEN			
	Reinaldol		Rohbutanol
72,96	% Aldol 100	3564,8	65,87 % Butol 100
5,40	% Acetaldehyd	327,1	6,87 % Sprit
1,45	% Oxeton	105,1	5,17 % Butanol
2,39	% Rückstand	179,7	2,39 % Rückstand
17,82	% Wasser	1319,3	19,74 % Wasser
100,00		7353,0	100,00

ABGABEN			
Theoret. Menge	Reinbutol	5487,7 t	4310,1 t = 99,5 %
"	Sprit	413,3	513,3 " = 125,6 %
"	Butanol	117,2	386,2 " = 347,3 %
"	Rückstand	179,4	179,6 " = 100,1 %
"	Wasser	1361,3	1474,8 " = 108,3 %
		7353,0	

H ₂ -Nachschlag		H ₂ -Verbrauch	
Aldol	122,9 t	Butol	110,2 t
Acetaldehyd	18,2 t	Sprit	22,4 "
Oxeton	6,1 t	Butanol	22,1 "
Rückstand	2,7 t	Rückstand	2,7 "
	149,9 t		156,4 t

-2-

Wasserstoffverbrauch

errechnet für 7 353 t d. Reinaldol 1 713 000 Nm³ H₂ (4=0,320)

Zur Entspannung (60 Atm ² im Kreislaufgas)	223 000 "
für Auffüllung von K 3 u. 4	8 000 "
für Butanol-Nachhydrierung	4 000 "
	1 948 000 Nm ³ H ₂ (4=0,320)
	113,8 % d.Th.

tatsächlich verbraucht 2 027 200 Nm³ H₂ 97,4 %
118,4 % d.Th.

gesamte Kreislaufgas-Entspannung 177 600 Nm³
H₂-Stoßstoffverbrauch 59 700 "

Rohbutanol-Nachhydrierung

In Betrieb	K 2	1. = 2.4.42
	K 5	14. = 23.4.42
	K 3	20.4.42

Rohbutanol Eingang 454,7 t
Rohbutanol Produktion u. Abgabe 465,8 t

gez. Reindol

gez. H₂O

gez. Bub

I.G. FARBENINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT

Werkstraße 1/235/H. 21.4.42. 555 JDDWIGSHAFEN A.B. Abt. 27.4.1942

BRE-Kontakt
Wir entnehmen Ihrem obigen Schreiben, dass Sie infolge außerordentlicher Betriebsverhältnisse bis auf weiteres ab 1.5.42 monatlich 15 t BRE-Kontakt benötigen. Diese monatlichen Mengen können von uns geliefert werden, eine Lieferung von ca. 12 t BRE-Kontakt wird voraussichtlich Anfang Mai an Sie abgehen.

Da wir für die Erhöhung der Produktion zur Deckung Ihres Bedarfs an BRE-Kontakt zusätzlich Arbeitskräfte, an denen wir zur Zeit sehr knapp sind, einsetzen müssen, ist es uns nicht möglich, Ihnen im nächsten Monat gebrauchten BRE-Kontakt zu reaktivieren. Wir bitten Sie daher, uns erst wieder im Juni den bei Ihnen anfallenden gebrauchten Kontakt zur Reaktivierung zu übersenden.

Hell Hitler!
I.G. FARBENINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT

Chemische Werke I.G. F. G.m.b.H., K.F.I., Kra. Recklinghausen.

über Betriebsplanung der Aldol-Abteilung vom 1. Mai 42

Nach Absprache und Lage bei der T.A./Z. Abschnitt II, 21.4.42, über die jetzigen Verhältnissen folgende Termine für die Aldol-Abteilung:

- Aldolfabrik: Fertigstellung des Aldolators V: bis zum 1. Okt. 42
1. Beginn der Arbeiten an der Astockung nach Industriebedarf Aldolators V.
- Butoldestillation: Erweiterung der kontinuierlichen Destillation: Fertigstellung der Kolonnen E: 1. Oktober 42
- Hexantriolfabrik: Fertigstellung der Rührkessel 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, 101, 102, 103, 104, 105, 106, 107, 108, 109, 110, 111, 112, 113, 114, 115, 116, 117, 118, 119, 120, 121, 122, 123, 124, 125, 126, 127, 128, 129, 130, 131, 132, 133, 134, 135, 136, 137, 138, 139, 140, 141, 142, 143, 144, 145, 146, 147, 148, 149, 150, 151, 152, 153, 154, 155, 156, 157, 158, 159, 160, 161, 162, 163, 164, 165, 166, 167, 168, 169, 170, 171, 172, 173, 174, 175, 176, 177, 178, 179, 180, 181, 182, 183, 184, 185, 186, 187, 188, 189, 190, 191, 192, 193, 194, 195, 196, 197, 198, 199, 200, 201, 202, 203, 204, 205, 206, 207, 208, 209, 210, 211, 212, 213, 214, 215, 216, 217, 218, 219, 220, 221, 222, 223, 224, 225, 226, 227, 228, 229, 230, 231, 232, 233, 234, 235, 236, 237, 238, 239, 240, 241, 242, 243, 244, 245, 246, 247, 248, 249, 250, 251, 252, 253, 254, 255, 256, 257, 258, 259, 260, 261, 262, 263, 264, 265, 266, 267, 268, 269, 270, 271, 272, 273, 274, 275, 276, 277, 278, 279, 280, 281, 282, 283, 284, 285, 286, 287, 288, 289, 290, 291, 292, 293, 294, 295, 296, 297, 298, 299, 300, 301, 302, 303, 304, 305, 306, 307, 308, 309, 310, 311, 312, 313, 314, 315, 316, 317, 318, 319, 320, 321, 322, 323, 324, 325, 326, 327, 328, 329, 330, 331, 332, 333, 334, 335, 336, 337, 338, 339, 340, 341, 342, 343, 344, 345, 346, 347, 348, 349, 350, 351, 352, 353, 354, 355, 356, 357, 358, 359, 360, 361, 362, 363, 364, 365, 366, 367, 368, 369, 370, 371, 372, 373, 374, 375, 376, 377, 378, 379, 380, 381, 382, 383, 384, 385, 386, 387, 388, 389, 390, 391, 392, 393, 394, 395, 396, 397, 398, 399, 400, 401, 402, 403, 404, 405, 406, 407, 408, 409, 410, 411, 412, 413, 414, 415, 416, 417, 418, 419, 420, 421, 422, 423, 424, 425, 426, 427, 428, 429, 430, 431, 432, 433, 434, 435, 436, 437, 438, 439, 440, 441, 442, 443, 444, 445, 446, 447, 448, 449, 450, 451, 452, 453, 454, 455, 456, 457, 458, 459, 460, 461, 462, 463, 464, 465, 466, 467, 468, 469, 470, 471, 472, 473, 474, 475, 476, 477, 478, 479, 480, 481, 482, 483, 484, 485, 486, 487, 488, 489, 490, 491, 492, 493, 494, 495, 496, 497, 498, 499, 500, 501, 502, 503, 504, 505, 506, 507, 508, 509, 510, 511, 512, 513, 514, 515, 516, 517, 518, 519, 520, 521, 522, 523, 524, 525, 526, 527, 528, 529, 530, 531, 532, 533, 534, 535, 536, 537, 538, 539, 540, 541, 542, 543, 544, 545, 546, 547, 548, 549, 550, 551, 552, 553, 554, 555, 556, 557, 558, 559, 560, 561, 562, 563, 564, 565, 566, 567, 568, 569, 570, 571, 572, 573, 574, 575, 576, 577, 578, 579, 580, 581, 582, 583, 584, 585, 586, 587, 588, 589, 590, 591, 592, 593, 594, 595, 596, 597, 598, 599, 600, 601, 602, 603, 604, 605, 606, 607, 608, 609, 610, 611, 612, 613, 614, 615, 616, 617, 618, 619, 620, 621, 622, 623, 624, 625, 626, 627, 628, 629, 630, 631, 632, 633, 634, 635, 636, 637, 638, 639, 640, 641, 642, 643, 644, 645, 646, 647, 648, 649, 650, 651, 652, 653, 654, 655, 656, 657, 658, 659, 660, 661, 662, 663, 664, 665, 666, 667, 668, 669, 670, 671, 672, 673, 674, 675, 676, 677, 678, 679, 680, 681, 682, 683, 684, 685, 686, 687, 688, 689, 690, 691, 692, 693, 694, 695, 696, 697, 698, 699, 700, 701, 702, 703, 704, 705, 706, 707, 708, 709, 710, 711, 712, 713, 714, 715, 716, 717, 718, 719, 720, 721, 722, 723, 724, 725, 726, 727, 728, 729, 730, 731, 732, 733, 734, 735, 736, 737, 738, 739, 740, 741, 742, 743, 744, 745, 746, 747, 748, 749, 750, 751, 752, 753, 754, 755, 756, 757, 758, 759, 760, 761, 762, 763, 764, 765, 766, 767, 768, 769, 770, 771, 772, 773, 774, 775, 776, 777, 778, 779, 780, 781, 782, 783, 784, 785, 786, 787, 788, 789, 790, 791, 792, 793, 794, 795, 796, 797, 798, 799, 800, 801, 802, 803, 804, 805, 806, 807, 808, 809, 810, 811, 812, 813, 814, 815, 816, 817, 818, 819, 820, 821, 822, 823, 824, 825, 826, 827, 828, 829, 830, 831, 832, 833, 834, 835, 836, 837, 838, 839, 840, 841, 842, 843, 844, 845, 846, 847, 848, 849, 850, 851, 852, 853, 854, 855, 856, 857, 858, 859, 860, 861, 862, 863, 864, 865, 866, 867, 868, 869, 870, 871, 872, 873, 874, 875, 876, 877, 878, 879, 880, 881, 882, 883, 884, 885, 886, 887, 888, 889, 890, 891, 892, 893, 894, 895, 896, 897, 898, 899, 900, 901, 902, 903, 904, 905, 906, 907, 908, 909, 910, 911, 912, 913, 914, 915, 916, 917, 918, 919, 920, 921, 922, 923, 924, 925, 926, 927, 928, 929, 930, 931, 932, 933, 934, 935, 936, 937, 938, 939, 940, 941, 942, 943, 944, 945, 946, 947, 948, 949, 950, 951, 952, 953, 954, 955, 956, 957, 958, 959, 960, 961, 962, 963, 964, 965, 966, 967, 968, 969, 970, 971, 972, 973, 974, 975, 976, 977, 978, 979, 980, 981, 982, 983, 984, 985, 986, 987, 988, 989, 990, 991, 992, 993, 994, 995, 996, 997, 998, 999, 1000.
- Hydrierung: Fertigstellung der 700 ntl Kammer: 1. Juni 42
- Technik: Fertigstellung des allgemeinen Bauplanes: 20. April 42
Versuchs-Aldolations-Aggregat fertiggestellt: 1. Juni 42
Hochdruck-Kreislauf Apparat fertiggestellt: 1. Mai 42
Es wurde ferner abgesprochen, dass die Kammer insgesamt 8 Öfen à 600 m³ und 2 Öfen à 1200 m³ Inhalt für die Hydrierung erstellt werden.

Monatsbericht der Aldolhydrierung März 1942

a) Aldolhydrierung
Anfangs des Monats betrug die Belastung der Aldolhydrierung ca. 9,9 m³ Reinaldol/Stunde, mußte aber infolge der Aldehydabgabe von 10,3 m³ ab auf 8,3 m³ zurückgenommen werden. Die bereits im Vormonat geschilderten Schwierigkeiten traten auch im März wiederholt gelegentlich auf. Die Ursache der Kontaktschwäche, die hauptsächlich in der Qualität des Reinaldols bzw. des Aldehydes zu suchen ist, konnte auch in diesem Monat nicht einwandfrei festgestellt werden.

In Reinaldol wurden vereinzelt Chlor und Schwefel gefunden, so z. B. in den Proben von
22. = 28,3, 0,0002 % Schwefel und 0,063 % Chlor
23. = 31,3, 0,0002 % Schwefel und 0,027 % Chlor

Außerdem enthält der Wasserstoff vorübergehend bis zu etwa 1 % Kohlenoxyd. Ob diese Verunreinigungen nun allein die Kontaktschwächen verursachen, kann aber wie schon erwähnt noch nicht gesagt werden. Die Untersuchungen auf Chlor und Schwefel werden in April systematisch nicht nur im Reinaldol, sondern auch im Rohbutanol fortgesetzt.

Kammer 1, die Ende Februar abgeschaltet wurde, lief Anfang des Monats wieder nach.

Monatsbericht der Aldehydrierung
März 1942a) Aldehydrierung

Anfangs des Monats betrug die Belastung der Aldehydrierung ca. $8,9 \text{ m}^3$ Reinaldöl/Stunden, mußte aber infolge der Aldehydlage vom 26. ab auf $8,3 \text{ m}^3/\text{h}$ zurückgenommen werden. Die bereits im Vormonat geschilderten Schwierigkeiten traten auch im März wiederholt auf. Die Ursache der Kontaktschädigung, die wahrscheinlich in der Qualität des Reinaldöls bzw. des Aldehydes zu suchen ist, konnte auch in diesem Monat nicht einwandfrei festgestellt werden.

Im Reinaldöl wurden verschiedentlich Chlor und Schwefel gefunden, so z. B. in den Proben vom

22. - 28.3.	0,0002 % Schwefel und 0,063 % Chlor
29. - 31.3.	0,0024 % " " 0,027 % "

Außerdem entsteht der Wasserstoff vorübergehend bis zu etwa 0,2 % Kohlenoxyd. Ob diese Verunreinigungen nun allein die Kontaktschädigungen verursachen, kann aber wie schon erwähnt noch nicht gesagt werden. Die Untersuchungen auf Chlor und Schwefel werden im April systematisch nicht nur im Reinaldöl, sondern auch im Rohbutol fortgesetzt.

Kammer 1, die Ende Februar abgestellt wurde, lief Anfang des Monats zur Nachhydrierung von Rohbutanol. Nach dem Kontaktaufbau wurde sie am 12.3. mit 5 Tonn zu 325-Kontakt-Sendung 11 und 13 gefüllt (Durchschnittsanalyse der Füllung: 18,9 % Cu, 0,85 % Cr.) und am 26.3. in Betrieb genommen. Bis Ende des Monats war die Kammer mit $3,6 \text{ m}^3$ Reinaldöl/h belastet und lag in Ausbeute und Qualität gut, jedoch läßt sich schon am Anfang der Kontaktperiode übersehen, daß die Lage nicht so gut ist, wie sie sonst bei guten Kontaktperioden zu sein pflegt. So pflegt z. B. die Höchstausbeute an Butol am Anfang nicht über 97 % hinaus, während sonst für einige Tage Werte von 98 und 99 % erhalten wurden.

777

Kammer 2 lief während des ganzen Monats mit geringer Leistung (maximal 2 m³/h). Sie wurde am 27.3. abgestellt und anschließend zur Nachhydrierung von Rohbutanol herangezogen.

Übersicht über den Verlauf der 6. Kontaktperiode:

Dauer: 1.-28.12.41 und 9.2.-27.3.42 = 75 Arbeitstage

Durchsatz: 3 585 t Reinaldol = 448 faches Kontaktvolumen

Höchstbelastung: 3,6 m³ Reinaldol/Stunde

Ausbeuten: beste Anfangsausbeute an Reinaldol 98,5 %
Endausbeute 87,2 %
Durchschnittliche Ausbeute 93,9 %

	Reinaldol	Reinaldol	Reinaldol
<u>Gesamtproduktion</u>	134,4 t	3,7 %	3,3 %
<u>Höchstausbildung am Schluss der F.P.</u>		4,5 %	6,6 %
<u>Gesamtausbildung</u>	30,9 t	2,2 %	3,2 %
<u>Rückstand:</u>	86,4 t	2,4 %	5,4 %

Temperaturverläufe von Anfang bis Ende der Kontaktperiode:

Ortsmitte: 58 - 69°
Oben: 37 - 58°
Ortsuntergang: 80 - 124°

Da der Ofen auch in dieser 6. Kontaktperiode nur ein recht mäßiges Ergebnis geliefert hat, werden nach dem Kontaktwechsel die alten Tefelteile gegen Bürgersche Segmenteinsätze ausgetauscht (vgl. Bericht).

Kammer 3 lag Ende des Monats bei reduzierter Belastung (ca. 2,5 m³ Reinaldol/Stunde) so schlecht, daß sie am 2.4. trotz einer Lebensdauer von erst 38 Tagen abgestellt werden mußte.

Übersicht über den Verlauf der 4. Kontaktperiode:

Dauer: 21.2. - 24.4.42 = 38 Arbeitstage

Durchsatz: 2 791 t Reinaldol = 349 faches Kontaktvolumen

Höchstbelastung: 4,0 m³ Reinaldol/Stunde

Ausbeuten: beste Anfangsausbeute an Reinaldol 98,6 %
Endausbeute 75,0 %
Durchschnittliche Ausbeute 92,8 %

Zusatz

Gesamtproduktion	117,4 t	=	4,1 %	8,3 %
Höchste Neubildung am Schluß der R.F.			11,6 %	20,7 %
Gesamtneubildung	81,9 t	=	2,9 %	4,2 %
<u>Werkstand:</u>	57,2 t	=	2,0 %	2,3 %

Temperaturverläufe von Anfang bis Ende der Kontaktperiode

Ofeneingang Gas	55 - 75°
Aldol	35 - 65°
Ofenausgang	95 - 175°

Kammer 4 fiel zwar im letzten Drittel des Monats in der Sulfonierung stark ab (bis auf 83 %) und stieg dementsprechend in der Sulfonierungsbildung auf ca. 7 %, wurde aber aus Gründen der Aufrechterhaltung der Produktion in Betrieb gelassen. Die Kammer hat bis Ende des Monats 4 825 t Reinaldol (= 578 faches Kontaktvolumen) hydriert, was infolge der Füllung mit reaktiviertem Kontakt unter den derzeitigen Umständen als recht gutes Ergebnis zu bezeichnen ist.

Kammer 2 lief die ersten 4 Tage des Monats noch mit Reinaldol und wurde anschließend zur Nachhydrierung von Rohbutanol verwendet.

b) Rohbutanolanhydrierung

In Kammer 1 wurde von 1. - 6.3. Rohbutanol nachhydriert im Anschluß an die Reinaldolhydrierung der 3. Kontaktperiode. Die Qualität des hydrierten Rohbutanols war gut.

Ebenso wurde in Kammer 1 Rohbutanol von 4. - 7.5. nachhydriert. Das Ergebnis ist bereits im Februar-Bericht vorweggenommen. Die im Anschluß daran vorgenommene Trübung des Kontaktes mit 5 %iger Phosphorsäurelösung, von der wir einen günstigen Einfluß auf die Spaltung der Sulfonate erwarteten, brachte jedoch nicht den erhofften Erfolg. Das am 23. und 24.3. hydrierte Rohbutanol zeigte zwar hohe Permanganatwerte, jedoch eine sehr schlechte Sulfonierungsprobe. Der Kontakt wurde abschließend ausgebaut; es wurden 2 858 kg entleert. Der Verlust an Kontakt betrug 169 kg = 5,6 %. (Im Betrieb: 15 Tage für Reinaldol und 15 Tage für Rohbutanolhydrierung).

022 560

Infolgedessen wurde die Kapazität der Anlage für die Produktion von
gebaut worden zur Herstellung von Anhydriden. Die Anlage ist
hydriertes Schwefel mit Wasserdampf bei Temperaturen von etwa 100°C und
einer Schwefelsäurekonzentration von 1-4 erhalten. Die Anlage ist
Labor ergab gute Reaktionen.

Insgesamt wurden im Monat März 407 t Rohschwefel anhydriert.

Monatsbilanz März 1942Sammelausbeute der Aldehyd-Katalyse.Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

4 372,7	Reinbutanol	x	0,9776	4 461,5	±	1,9%
771,2	Äthyl	x	0,9962	774,9	±	0,5%
188,9	n-Butanol	x	1,1838	224,6	±	19,4%
6,7	sch. "	±	1,1838	8,0		

5 239,3 ± Acetaldehyd

Acetaldehyd - Verbrauch für Produktion

7 131,0	abgegebenes Reinalkohol	5 920,9	±	83,0%
1 000,0	"	824,2	±	82,4%
1 000,0	ausgegebenes Rohbutanol	809,9	±	80,9%
7 554,0	verarbeitetes Rohbutanol	5 990,0	±	79,3%

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{5 239,3}{7 554,0} \times 100 = 69,3\%$

Material-Ausbeute $\frac{5 239,3}{7 998,0} \times 100 = 65,5\%$

Acetaldehyd-Äquivalent $\frac{5 239,3}{4 972,0} \times 100 = 105,4\%$

Verluste d. Th.

in Form Acetaldehyd erhalten	4 972,9	±	Reinbutanol
Abgabe von hier für	5 444,8	±	Aldehyd
Verluste durch Butol	3 569,5	±	Reinbutanol

Ausbeute d. Th. $\frac{4 972,9}{5 569,5} \times 100 = 89,3\%$

Die Produktion verteilte sich im Monat März 42 auf 75 % auf Ethylaldehyd und auf 25 % auf Carbonylhydrat hauptsächlich von Tischenberg, im Verhältnis hat sich somit gegenüber dem Vormonat mit 68 : 32 umkehrten umgekehrt von HCL verschieben. Die Reinaldehydproduktion lag bei 97,5 % der bisher höchsten Produktion im Oktober 41.

Die Ausbeuten liegen knapp normal bis mit die Butol als 100%, die bei 89,3 % im Vormonat unter Durchschnitt liegt. Die Ursache für die Abnahme der Ausbeute liegt in der schlechteren Qualität des Rohmaterials, die bei der Herstellung des Butanol aus Ethylaldehyd zu sehen ist. Die bisher vorliegenden Analysen des Reinaldehyd sind im Vergleich mit den neben gelagerten Schwefelwerten wie 2 - 24 mg/l, die bei der Herstellung aus sich Mengen von 22 mg Schwefel pro Liter, die bei der Herstellung zugeführt werden. Das Reinaldehyd ist somit mit großer Wahrscheinlichkeit auf den Schwefelgehalt des Rohmaterials

10: 562

zurückzuführen. Über den Verbleib des Schwefels (soweit eine
der Hydrierung kann erst später etwas angesagt werden, wenn
nützlich Analysematerial vorliegt.

ges. H₂

an Herrn Obering. Dr. ...
an Herrn Obering. Dr. Geisler,

HA 139.

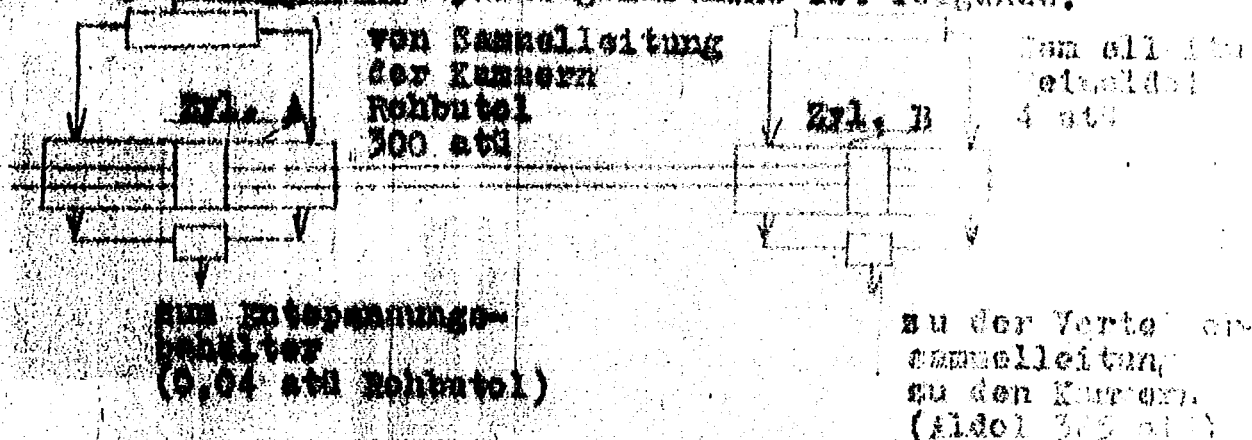
Herrn Dr. L. Bachmann

II/4820/HA 258

HA 258, Wiedergewinnung der im Rohbutol der Hydrierung verbrauchten Energie.

Die mit Hilfe der H₂-Kompressoren eingebrachte Energie in den bei der Hydrierung kann dadurch ausgenutzt werden, dass bei der Entspannung des Rohbutols eine Entspannungsmaschine eingeschaltet wird, der mit Hilfe des aus der Kammer kommenden Druckes die Kompression des Reindiesels vorgenommen wird.

Die Wirkungsweise der Entspannungsmaschine ist folgende:



In den Zylinder A wird von der Sammelleitung der Kammer (Punkt 300 atü) über ein Steuerorgan das Produkt geleitet und gibt dort der jeweils beaufschlagten Kolbenseite seine Energie ab. Dieser Kolbenstange verbundene Kolben des Zylinders B etwas kleiner Durchmesser als der des Zylinders A ist, wird der hier erreichte Druck her werden als im Zylinder A. Die Grösse des Kolbens im Zylinder wird so zu bemessen sein, dass eine Drucksteigerung im abgehenden Produkt von ca. 30 atü erzeugt wird. Die infolge der Verschiebung des Kolbendurchmesser verloren gegangene Energie muss durch eine Luftpumpe (regelbar) aufgebracht werden.

Die Entspannungsmaschine kann für jede beliebige Leistung, wie sie in der Dieselhydrierung gefordert wird, gefahren werden.

Die Energieersparnisse errechnet sich folgendermassen:

Nehmen wir an, es wären zur Erfüllung der geforderten Produktion notwendig:

4 Ofen mit je 4 m³/h Al₂O₃,
so werden hierfür benötigt

4 Einspritzpumpen zu je 55 KW,
Energieverbrauch/h: 220 KW/h.

Unter der Annahme, dass 30% dieser Energie wiedergewonnen
werden können, ergibt die Verwendung einer Entspannungsmaschine die Ersparnis von

ca. 170 KW/Std. =
4100 RE/Tag.

Die durch Verringerung der Reparaturkosten an den Einspritzpumpen entstehenden Kosten können nicht festgelegt werden, da keine Vergleichswerte der neuen Maschine vorliegen. Man
kann jedoch annehmen, dass 4 Stopfbüchsen an 2 Zylindern an
Reparaturen erfordern, als 12 Stopfbüchsen an 12 Zylindern.
Dazu fallen bei den Entspannungsmaschinen die Antriebe
wie Motore, Keilriemen, Kurvenrollen mit Zahnrad, Pleuel-
nabe. Ein weiterer Vorteil der Entspannungsmaschinen-
Lösung für die heutige Zeit ist der ungewöhnlich geringe
Stromverbrauch, der vernachlässigbar klein ist und je Maschine
etwas 3-4 kg betragen kann.

Für die Sicherheit des Betriebes ist es erforderlich, die
2 Maschinen aufgestellt werden.

Um eine Kalkulationsunterlage zu erhalten, bitte um die
Struktur der hier vorgeschlagenen Maschine.

Justiz

119, 121, 200, 230, 232

Dr. Baumann

Abrechnung Februar 1942

Abrechnung der Aldehyd-Produktion

365

Aldehyd-Produktion

1 t Rohbutyl	x 0,9776	5 912,1 t
1 t Sprit	x 0,9562	218,8 t
1 t Kerosin	x 1,1888	763,4 t
1 t Hexanol	x 1,2927	1,1 t
Summe		4 298,4 t

Aldehyd-Verbrauch für Produktion

1 t abgegebenes Reinaldehyd	4 091,8 t
1 000,0 t " "	815,3 t
1 000,0 t erzeugtes Rohbutyl	831,9 t
1 339,0 t verarbeitetes Rohbutyl	4 762,5 t

Aldehyd-Ausbeute $\frac{4 298,4}{4 762,5} \times 100 = 90,2\%$

Material-Ausbeute $\frac{4 358,2}{4 762,5} \times 100 = 91,5\%$

Aldehyd-Aufwand $\frac{4 762,5}{3 339,0} \times 100 = 142,7\%$

Aldehyd-Ausbeute d. Theorie

In der Butyldestillation erhalten	3 339,4 t
Aldehydaufwand hierfür	4 298,4 t
theoret. Menge Butyl	4 339,4 t

Ausbeute d. Th. $\frac{3 339,4}{4 339,4} \times 100 = 76,9\%$

In Februar wurde Produktion zu 58 % mit Muls-Aldehyd und zu 42 % mit einwertigem Aldehyd gedeckt. An Reinaldehyd wurden rund 7 t die bisher höchsten Produktion im Oktober 41 hergestellt.

Aldehyd- und Materialausbeute liegen etwas unter dem Durchschnittswert infolge etwas höheren Rückstandsanteils.

Infolge mehrfacher Störungen in der Aldehydherstellung ist die

202

bedingter Verschlechterung der Qualität die Hauptursache
ausbeute mit 89,9 % mäßig. Hierzu hat allerdings zur Teil die
beabsichtigte erhöhte Butanolproduktion in einer Kasser beigetra-
gen.

In übrigen verlief die Fabrikation in der Aldol-Butanolstufe, ins-
der durch die Kälte hervorgerufenen Erschwernisse zufriedenstel-
lend.

gez. Haag

gez. Lamm

[Faint, illegible text, possibly bleed-through or very light printing]

Herrn Dir. Dr. Baumann

Ch.V.H.	TD-Büro
Eing. 11. 3. 1942	
Nr.	13. 232

Monatsbericht über Aldehydhydrierung
Februar 1942

a) Aldehydhydrierung:

Anfange des Monats liefen Kammer 1 und 3 mit einer Gesamtbelastung von 3,2 m³/h Aldol. Da die Aldehydfabrik Ende Januar wieder in Betrieb kam und starke Aldehydafuhren von auswärts erfolgten, mußte die Hydrierung ab 4. 2. erheblich vorfahren und erreichte am 12. einen Verbrauch von 9,3 m³/h Reinaldol. Um diese Menge aufnehmen zu können, wurden die Kammern 2 und 4 angefahren. Nachdem Ofen 3 herausgenommen war, mußte ab 19. noch weiter vorgefahren werden bis auf 11,4 m³/h, wobei die Kammer 5 noch herangezogen wurde; gegen Ende des Monats hatte das Aldehydlager soweit ab- und das Butyllager entsprechend zugenommen, daß die Belastung wieder auf 9,9 m³/h Reinaldol reduziert werden konnte.

Während des Berichtesmonats machten sich in der Hydrierung Einflüsse geltend, die auf eine mindere Qualität des Reinaldols bzw. des verarbeiteten Aldehyds und auf eine für die Hydrierung nachteilige Zusammensetzung des Aldols schließen lassen. Vom 10. 2. ab war an zwei Öfen eine erhebliche Temperatursteigerung erforderlich, die einen steilen Abfall der Butolausbeute nach sich zog. Der Verdacht auf Verunreinigungen im auswärtigen Aldehyd z.B. Cl, 8 ließ sich nicht einwandfrei bestätigen, ebenso genügte der geringe aber deutliche Anstieg am Bromverbrauchern im Aldehyd deutlich erkennbar am Rückaldehyd (vgl. Monatsbericht d. Aldehydfabrik) nicht, um die Verschlechterung in der Hydrierung erklären zu können. In der Zeit vom 5. 2. - 17. 2. lag der Aldehydgehalt im Reinaldol unter 4 % teilweise sogar unter 3 % und es ist früher schon beobachtet worden, daß bei dieser Zusammensetzung eine stärkere Butanoneubildung auf Kosten der Butolausbeute einsetzt. Vom 2. auf 3. März war bei einem Aldehydgehalt von rund 3,8 % im Aldol derselbe Effekt festzustellen. Deshalb soll im Reinaldol der Restaldehydgehalt von 4 % möglichst nicht unterschritten werden. Es ist leicht einzusehen, daß der Verarbeitung in stärkerer Konzentration bei einem Produkt, das derart leicht Wasser abspaltet wie Reinaldol, gewisse Grenzen gesetzt sind, wenn man

eine möglichst niedrige Butanolneubildung erreichen will, jedoch ist damit die durch Tit-eranstieg bedingte vorhin erwähnte Erhöhung der Ofentemperaturen nicht erklärbar. In der Nacht vom 23. auf 24. 2. trat bei vier laufenden Öfen wiederum ein Titeranstieg bis maximal 4,0 auf, somit eine deutliche Kontaktverschädigung. Für die bisherige Ursache nicht gefunden werden konnte. Der CO-Gehalt im Wasserstoff lag im Februar im allgemeinen normal bei 0,001 - 0,0015 %, nur kurzzeitig wurden Werte über 0,05 bis maximal 0,6 % erreicht, weil in der Gasabteilung Versuche mit der Stickstoffwäsche vorgenommen wurden. Da bei BBE-Kontakt die Schädigung durch CO reversibel ist, dürften diese kurzzeitigen Versuche auf die Hydrierung von Buten keinen wesentlichen Einfluß geübt haben.

Kammer 1, die mit Sterneneinsätzen versehen ist, fiel ab 10. 2. in der Ausbeute von 94 % stark ab auf 85,6 % am 14. 2. und mußte abgestellt werden. Am 14. 2. wurde die Kaltgasstange 6 stark abgedichtet, ließ sich aber soweit wieder abdichten, daß die Kammer zu Beginn des Monats gefahren werden konnte.

Übersicht über den Verlauf der 3. Kontaktperiode

Dauer: 9.11. - 28.12.41 und 8.1. - 28.2.42 (51 Arbeitstage)

Reinbutanol: 6704 t Reinaldol = 838 fache Kontaktvermehrung

Reinbutanolleistung: 4,15 m³ Reinaldol/Stunde

Ausbeute: beste Anfangsausbeute an Reinaldol 98,1 % d.Th.

Endausbeute 85,6 " " "

durchschnittliche Ausbeute 94,9 " " "

	bezogen auf	
	Rohbutanol	Reinbutanol
Butanol: Gesamtproduktion	227,6 t = 3,4 %	4,8 %
Neubildung am Schluß der K.P.	6,4 "	10,9 "
Gesamtneubildung	112,4 t = 1,7 %	2,3 "
Rückstand:	165,3 t = 2,3 %	3,4 "

Temperaturanstieg von Anfang bis Ende der Kontaktperiode

Ofeneingang Gas	55 - 70°
" Aldol	35 - 60°
Ofenausgang	86 - 150°

Im großen und ganzen gesehen vor allem unter Berücksichtigung der ab 10. 2. einsetzenden Schädigungen ist das Ergebnis dieser Kontaktperiode recht befriedigend. Außerdem lag die Wasserwäsche durch infolge des Fliegerangriffs 11 Tage lang still. Was Urteil über die Sterneneinsätze kann allerdings zunächst nur so lauten, daß sie mindestens ebensogut sind wie die Bürgerschen Einsätze. Dem Mehr an 500 kg Kontakt gegenüber andern Einsätzen fällt nicht ins Gewicht.

Der Ofen wurde gewaschen und zum Nachhydrieren von Rohbutanol herangezogen, weil K.5 für Aldol in Betrieb genommen werden mußte.

Kammer 2 war seit dem Fliegerangriff am 28. 12. 41 außer Betrieb und wurde erst nach 42tägiger Unterbrechung am 9. 2. wieder in Betrieb genommen. Nach anfänglich gut liegender Ausbeute (etwa 97 %) trat auch hier ein starker Abfall ein bis auf 86 %. Am 18. 2. wurde ein Kamer in der Gaszuführungsleitung kurz vor dem Ofeneingang so stark abgedichtet, daß vorübergehend abgestellt werden mußte. Der Ofen kam unter vermindelter Last (2 m³/h) sofort wieder in Betrieb und erholte sich weitgehend. Am Monatsende betrug die tägliche Ausbeute 94 % bei einer Belastung mit 1,4 m³/h Reinaldol. Das bis dahin geleistete K. V. ist das 517-fache. Die Kammer 2 hat bisher gegenüber den alten Bürgerschen Einsätzen in 5 Kontaktperioden maximal das 444-fache K.V. geleistet, es besteht deshalb der Verdacht, daß an den Einsätzen irgend etwas nicht in Ordnung ist. Dieselben sollen beim nächsten Kontakt ausgebaut gegen Bürgersche Segmenteinsätze ausgewechselt werden.

Kammer 3 lag Anfangs des Monats mit der Ausbeute bereits unter 90 %, die Kontaktperiode endete somit ihrem Ende. Deshalb wurde in dieser Kammer der bereits im Oktober 1941 mit regeneriertem Kontakt (Kammer 1) durchgeführte Versuch wiederholt, die Butanolneubildung willkürlich zu steigern durch Erhöhen der Ofeneingangstemperaturen. Das Ergebnis war ähnlich wie beim reaktivierten Kontakt. Bei einer Aldoleingangstemp. von 85° und einer Gaseintrittstemp. von 70° stieg die Butanolneubildung auf 5,9 % v. Rohbutanol bzw. 9,3 % v. Reinaldol hinauf, sodaß auf 100 kg Butanol insgesamt 12,5 kg Butanol -also die geforderte Menge- entfielen. Bei der weiteren Temperatursteigerung auf 94° im Gas stieg die Butanolneubildung auf 9,5 bzw. 14,5 % an, sodaß auf 100 kg Butanol erheblich mehr Butanol entfiel als gefordert wird. Der Versuch, der 6 Tage umfaßte, hat demnach wiederum bewiesen, daß es möglich ist, diesmal mit normalem BBE-Kontakt, durch Steigerung

der Ofeneingangstemperaturen, die zusätzliche Butanolbildung willkürlich zu steigern ohne eine Erhöhung des Butolrückstandes in Kauf nehmen zu müssen. Am 13. wurde die Kammer abgestellt und für Rohbutanol-Eachhydrierung benützt. Anschließend wurde Kontaktwechsel vorgenommen. Der Kontaktausbau verlief störungsfrei. Gewicht des ausgebauten Kontaktes 5053 kg. Abnahme während der Kontaktperiode 3 13,3 %.

Übersicht über den Verlauf der 3. Kontaktperiode

Zeitraum 13.11. - 28.12.41 und 8.1. - 13.2.42 = 83 Arbeitstage

Durchsatz: 5509 t Reinaldol = 736-faches Kontaktvolumen

Belastung: 4,5 m³ Reinaldol/Stunde

Ausbeute beste Anfangsausbeute an Reinbutol 99,4 % d.Th.
 Endausbeute 79,7 " " "
 Durchschnittliche Ausbeute 94,1 " " "

	benutzen auf	
	Rohbutol	Reinbutol
<u>Butanol</u> Gesamtproduktion	227,2 t = 3,8 %	5,45 %
Höchste Neubildung am Schluss der K.P. (Versuch)	11,3 "	19,8 "
Gesamtneubildung	126,2 t = 2,1 "	3,0 "
<u>Rückstand</u> :	142,6 t = 2,4 "	3,4 "

Temperaturanstieg von Anfang bis Ende der Kontaktperiode

Ofeneingang Gas 55 — 85°
 " Aldol 42 — 84°
 Ofenausgang 92 — 150°

Sieht man die durch den Fliegerangriff verursachte Unterbrechung von 10 Tagen in Betracht sowie die stark wechselnde Belastung des Ofens und die Heranziehung zu dem Versuch der zusätzlichen Butanolbildung, so muß das Urteil über diese Kontaktperiode ähnlich wie bei Kammer 1 als recht befriedigend lauten.

Am 21. 2. wurde der Ofen neu beschickt mit 5539 kg BBE-Kontakt Sendung 11 (18,8 % Cu; 0,77 % Cr; 0,064 % Fe) und am 24. wieder in Betrieb genommen.

Kammer 4 stand seit 11.12.41 mit reaktivierter Kontaktfüllung in Bereitschaft. Sie wurde am 13.2. angefahren und mußte wegen der Störungen an den andern Kammern und der geforderten Produktionssteigerung innerhalb von 5 Tagen auf Vollast (4,4 m³/h) gebracht werden.

Trotz dieser forcierten Beanspruchung hielt sich die Ausbeute recht gut bis gegen Monatsende wahrscheinlich infolge der bereits erwähnten Schädigung am 23./24. ein deutlicher Abfall eintrat. Die Belastung lag am Monatsende bei $4,2 \text{ m}^3/\text{h}$ bei einer Ausbeute von 94,3 %. Anscheinend ist der reaktivierte Kontakt nicht mehr so widerstandsfähig gegen störende Einflüsse als frischer BBE-Kontakt.

Kammer 5 wurde nach der am 15. 2. abgebrochenen Nachhydrierung von Rohbutanol mit BBE-Kontakt neu beschickt und zwar mit 3027 kg Sendung 11 (Analyse wie bei Füllung Kammer 5). Es war beabsichtigt den Ofen mit diesem Frischkontakt für die nächste Butanolnachhydrierung einzusetzen, er wurde jedoch bei der gesteigerten Produktion für die Aldolhydrierung gebraucht und erstmals hierfür in Betrieb genommen. Beginn 20. 2.. Die Anfangsausbeute lag bei 98,0 %, sie betrug am 3. 3. also nach 12 Arbeitstagen noch 96,0 %. Da die Schwierigkeiten mit den andern Kammern anfangs März behoben waren und die Produktion etwas gedrosselt werden konnte, wurde Kammer 5 abgestellt, um den Kontakt für die Butanolnachhydrierung ausprobieren zu können. Die durchgesetzte Aldolmenge betrug 506 t, das 113-fache Kontaktvolumen. Das Verhalten der Kammer bei der Aldolhydrierung war normal.

b) Butanol-Nachhydrierung.

Kammer 5. Wie schon im letzten Monatsbericht erwähnt, wurde Kammer 5 mit frischem BBE-Kontakt beschickt und mit 1 %iger Phosphorsäure getränkt. Angewandt 2997 kg Sendung 8 und 15 kg H_3PO_4 als 1 %ige Lösung während des Kontaktfüllens von unten bis oben über den Kontakt gleichmäßig verteilt. Die Reduktion wurde somit in Gegenwart dieser geringen Menge Phosphorsäure vorgenommen und ging glatt von statten. Bei der Butanolnachhydrierung v. 13. - 15. 2. blieb jedoch der erwartete Effekt aus, es wurden ungenügende Permanganatzahlen von 20 - 50 sek. im Rohbutanol hydriert und eine schlechte Reinfraction erzielt. Durchgesetzte Menge 189,3 m^3 Rohbutanol. Eine Phosphatierung des Kontaktes in seiner ganzen Füllhöhe ist nachteilig. Der Kontakt wurde ausgebaut, der Ofen frisch gefüllt (ohne Phosphatierung) und für Aldolhydrierung in Betrieb genommen. Die daran v. 5. - 7. März anschließende Butanolnachhydrierung verlief besser, es ergaben sich Permanganatwerte von 80 - 90 sek. und gute Reinfraction; ein geringer Acetalgehalt war jedoch im Rohbutanolhydr. immer noch enthalten, sodass vor der nächsten Nachhydrierung eine Tränkung mit Phosphorsäure im Oberteil der Kontaktfüllung vorgenommen werden soll.

Kammer 3 mußte nach dem Fehlschlagen des Versuches in Kammer 5 am 14. 2. nach dem Abschluß der K.P. 3 mit dem gebrauchten Kontakt für Butanol eingesetzt werden. Die Qualität des Rohbutanols hydr. war gut; die Permanganatzahlen lagen anfangs sehr gut bei 200, gingen gegen Schluß auf 80 - 90 zurück. Durchgesetzte Menge 230 m³ Rohbutanol.

Handwritten signature

Handwritten signature

g 110, 200, 230, 232, 235, 111

Ch. W. H.	TD-Büro
Eing.	5. MRZ. 1942

573

3. 3. 42

Herrn Dir. Dr. Baumann

Bilanz der Aldolhydratierung

Februar 1942

In Betrieb	K 1	1. - 28. 2. 42
	" 2	9. - 28. 2. 42
	" 3	1. - 13. 2. und 24. - 28. 2. 42
	" 4	13. - 28. 2. 42
	" 5	20. - 28. 2. 42
Reinaldol - Eingang		6 000 t
Rohbutol - Produktion u. Abgabe		6 100 t
Mengenausbeute		100,2 %
" d. Th.		99,0

Analysen

<u>Reinaldol</u>		<u>Rohbutol</u>	
78,68 %	Aldol 100 %	4457,2 t	4125,4 t
4,07 %	Acetaldehyd	254,0 "	286,7 "
1,34 %	Groton	92,4 "	290,4 "
2,52 %	Rückstand	153,7 "	153,7 "
12,27 %	Wasser	1243,8 "	1243,8 "
100,00 %		6000,0 t	6100,0 t

Aldehyde

Theoret. Menge	Reinbutol	4457,2 t	4125,4 t = 92,6 % d. Th.
"	Sprit	254,3 "	286,7 " = 112,7 " " "
"	Butanol	97,7 "	290,4 " = 297,0 " " "
"	Rückstand	153,5 "	153,7 " = 100,1 " " "
"	Wasser	1243,1 "	1243,8 " = 103,3 " " "

H₂ - Zuschlag

Aldol	100,0 t
Acetaldehyd	11,3 "
Groton	5,3 "
Rückstand	2,5 "
	119,1 t

H₂ - Verbrauch

92,4 t
12,5 "
16,0 "
2,3 "
123,2 t

Wasserstoffverbrauch

errechnet für 6000 t Reinaldol	1 405 000 Nm ³ H ₂ 97,6 %
	d = 0,118
für Entspannung (80 % im Kreislaufgas)	170 000 "
für Auffüllung v. K 2, 3, 4, 5,	12 000 "
für Rohbutanol - Nachhydrierung	8 000 "
	<hr/>
	1 595 000 Nm ³ H ₂ 97,6 %
	= 113,5 %

zusätzlich verbraucht 1 691 400 Nm³ H₂ 97,6 %
= 120,3 %

gemessene Kreislaufgas-Entspannung 87 400 Nm³
Hochdruck-Stickstoff verbraucht 30 000 Nm³

Rohbutanol - Nachhydrierung

In Betrieb Kammer 5 12. - 15. 2. 42
" 3 14. - 18. 2. 42

Rohbutanol - Eingang 290 t
hydr.-Abgabe 291 t

Handwritten signature

Handwritten initials

110, 111, 200, 230, 232,

1.1.42
1/232/1.

575

Monatbilanz Januar 1942
Gesamtergebnis der Aldol-Butolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion:

1 429,0 t Reinbutol x 0,9776	1397,0 t Acetaldehyd
111,9 t Spirit x 0,9862	107,0 t "
73,5 t Butanol x 1,1888	87,4 t "
<u>1 614,4 t</u>	<u>1591,4 t</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion:

Für 2005,0 t abgegebene Reinaldol	1647,9 t Acetaldehyd
" 1000,0 t "	821,9 t "
" 1000,0 t erzeugtes Rohbutol	809,8 t "
" 2127,0 t verarbeitetes Rohbutol	1722,4 t "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{1591,4}{1722,4} \times 100 = 92,4 \%$

Material-Ausbeute $\frac{1439,4}{1528,4} \times 100 = 93,7 \%$

Acetaldehyd-Aufwand
für 100 kg Reinbutol $\frac{1722,4}{1439,4} \times 100 = 120,5 \text{ kg}$

Butol-Ausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten	1429,0 t Reinbutol
Abblaufwand hierfür	1494,2 t Aldol 100%
theoret. Menge Butol	1528,4 t Reinbutol

Ausbeute d. Th. $\frac{1429,0}{1528,4} \times 100 = 93,5 \%$

Die in den Berichtsmoaten sich ergebenden Ausbeuten und Verbrauchs-
zahlen liegen trotz der geringen Produktion alle normal.

gez. Hans

Monatsbericht der Aldehydhydratisierung
Januar 1942

a) Aldehydhydratisierung

Am 9. Januar wurde die Aldehydhydratisierung wieder aufgenommen, nachdem sie wegen des Pfliegerangriffes 11 Tage stilllag. Es wurden wieder die 4,5 m³ Reinaldol/Stunde verfahren, um den in der Aldehydhydratisierung vorhandenen Vorrat an Reinaldol aufzubringen, vom 20. des Monats an sank der Verbrauch auf 3,2 m³/Stunde, sodass die im Betrieb befindlichen Öfen 1 und 5 nur sehr schwach belastet werden konnten.

Während der ganzen Zeit (bis einschl. 23. Jan.) wurde kein Wasserstoff gefahren, da die Gasabteilung erst Ende des Monats wieder in Betrieb kam. Seit Anfang des Monats ist die Kohlenoxyd-Anzeige in Wasserstoff ein Ultrarot-Gerät vorhanden, das so gestattet 0,001 + 0,1 % CO in Wasserstoff nachzuweisen. Da der Schölyner Wasserstoff immer mehr als 0,2 % CO enthält, konnte der Schölyner Wasserstoff in Wasserstoff genommen werden; er hat sich bis jetzt sehr gut bewährt.

Über die beiden im Betrieb befindlichen Kammern 1 und 5 wurden Messungen ausgeführt, die infolge der sehr geringen Reinaldolmengen (1,3 bzw. 1,4 m³ Reinaldol/Stunde) störungsfrei mit sehr geringer Nebenbildung.

b) Butanolhydratisierung

In der Kammer 5 wurden vom 15. - 21. Jan. 174 t Rohbutanol verarbeitet. Da die Unreinheit des Rohbutanols, das in der Kammer aus dem hydrierten Rohbutanol erhalten wurde, nicht zu hoch war (der Gehalt an Butyraldehyd war wesentlich höher als bei dem, was bei der im Ofen befindlichen reaktivierten Kontaktmasse t. B. soll NRK-Kontakt frisch eingefüllt werden, der mit 1 Liter Phosphorsäure getränkt wird.

Wasserstoffverbrauch

<u>errechnet</u>	für 2005 t Reinaldol	472 000 Nm ³ H ₂ 96,7 % d=0,128
	für Entspannung (80 % im Kreislaufgas)	75 000 "
	für Auffüllung von K 1 u. K 3	6 000 "
	für Rohbutanol - Nachhydrierung	4 000 "
		<u>557 000 Nm³ H₂ 96,7 %</u>
		<u>= 118,1 %</u>

tatsächlich verbraucht 656 200 Nm³ H₂ 96,7 %
= 139,0 %

erhöhter Kreislaufgas-Entspannung 4 000 Nm³

Rohbutanol - Nachhydrierung

<u>in Betrieb</u>	Kammer 5	15. - 21. 1. 42
	Rohbutanol Eingang	173,8 t
	hydr. Abgabe	174,9 "

Handwritten signatures and initials:
 [Signature]
 Haag
 1942

Monatsbericht der Aldolhydrierung

Dezember 1942

a) Aldolhydrierung

Der stündliche Reinaldolverbrauch betrug Anfang und Ende des Monats 10 m^3 , vom 6. - 12. des Monats mußte die Belastung infolge Produktionschwierigkeiten der Gasabteilung auf $8 \text{ m}^3/\text{h}$ zurückgenommen werden. Am 28. Des. mußte die Fabrikation wegen des Fliegerangriffes abgestellt werden.

Beim Fliegerangriff wurden außer Glas und Holzschäden in der Aldolhydrierung nur ganz geringfügige Schäden an einigen Leitwagen und einem 5 m^3 - Aluminiumspannungsgefäß angerichtet, die in kurzer Zeit behoben werden konnten.

Kammer 1, die mit Sternkatalysen versehen ist, lief störungslos bis zum 28. Dez. und hatte bis dahin nach 40 Arbeitstagen insgesamt 3552 t Reinaldol oder das 444 fache Kontaktvolumen hydriert. Die tägliche Butolenausbeute betrug bei der Abstellung 95 % die Gesamtansbeute an Butol 96,7 %. Die Butanolneubildung erreichte zum Schluss einen Wert von ca. 1,7 % (bez. auf Rohbutol), oder eine Gesamtneubildung von 1% bez. auf Reinbutol. Die Kammer liegt also noch sehr gut und wird auch nach dem Wiederaufahren noch ziemlich lange in Betrieb gehalten werden können.

Kammer 2 wurde am 1. Dez. angefahren und lief den ganzen Monat über nur mit schwacher Belastung (maximal $2,5 \text{ m}^3$ Reinaldol/ Stunde). Nach 26 Arbeitstagen wurden 1355 t Reinaldol (170 faches Kontaktvolumen) hydriert, bei einer täglichen Butolenausbeute von 96 % und einer Gesamt-Butolenausbeute von 97,3 %. Die zusätzliche Butanolbildung liegt bei 1,7 % bez. auf Rohbutol, bzw. 0,7 % bez. auf Reinbutol (über die gesamte Kontaktperiode gerechnet). Da die Kammer 2 noch sehr jung ist, kann sich hier noch mit einer langen Lebensdauer gerechnet werden.

Kammer 3 lief mit etwa der gleichen Belastung wie Kammer 1 während des ganzen Monats. Nach 46 Arbeitstagen wurden 4289 t Reinaldol (536 faches Kontaktvolumen) hydriert bei einer täglichen Butolenausbeute von 90 % und einer Gesamt-Butolenausbeute von 96 %. Die Butanolneubildung war vor der Abstellung bis auf 3,5 % bez.

auf Rohbutol gestiegen, die Gesamtneubildung betrug 1,7 % bez. auf Reibutol. Kammer 3 (mit Bürger'schen Segmenteinsätzen) lag also deutlich schlechter wie Kammer 1 bei ungefähr gleicher Fahrweise. Ein exakter Vergleich ist aber bei der derzeitigen unregelmäßigen Fahrweise noch nicht möglich.

Kammer 4 wurde am 11. Dez. mit 5738 kg reaktiviertem Kontakt Sdg. 9 (18,8 % Cu, 0,9 % Cr) gefüllt und steht unter Stickstoff bereit zur Reduktion da.

b) Butanol - Nachhydrierung

In der Kammer 5 wurden in der Zeit vom 2. - 8. und 11. - 16. Dez. insgesamt 364 t Rohbutanol nachhydriert. Da das zuerst anfallende hydrierte Rohbutanol nicht typgerecht war (Permanganatsahl unter 15 Sekunden) wurde der Kontakt mit freier Phosphorsäure getränkt. Zu diesem Zweck wurden über die Einspritzpumpe 300 Liter 5 %ige Phosphorsäure in den Ofen bei ca 90° eingespritzt, anschließend mit ca 150 Liter Wasser nachgespült und bei 200° getrocknet. Das nach dieser Kontaktbehandlung hydrierte Rohbutanol war in der Qualität einwandfrei.

Handwritten signature

Handwritten signature

Handwritten signature

00

A

110, 111, 200, 230, 232

14. Januar 1942
I/232/Pr.

Herrn Dr. E. Bachmann

Monatbilanz Dezember 1941
Gesamtausbeute der Aldol - Butolstufe.

581

Acetaldehydäquivalent der Produktion

4 823,5 t Reinbutol	x	0,9776	→	4 719,5 t Acetaldehyd
253,0 t Spirit	x	0,9562	→	251,8 t "
113,5 t Ethanol	x	1,1888	→	134,7 t "
18,1 t Hexanol	x	1,2927	→	23,4 t "
<u>Σ 217,7 t</u>				<u>Σ 124,9 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehydverbrauch für Produktion

Für 5 617,1 t abgegebenes Reinbutol	Σ	480,3 t Acetaldehyd
" 1 000,0 t "		270,2 t "
" 1 000,0 t erzeugtes Rohbutol		814,4 t "
" 5 798,0 t verarbeitetes Rohbutol	Σ	5 536,7 t "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{5 154,9}{5 536,7} \times 100 = 93,1 \%$

Material-Ausbeute $\frac{5 217,7}{5 536,7} \times 100 = 94,2 \%$

Acetaldehyd-Aufwand für 100 kg Reinbutol $\frac{5 536,7}{4 823,5} \times 100 = 114,8 \%$

Butolausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten	4 823,5 t Reinbutol
Aldolverbrauch hierfür	4 280,5 t Aldol 100 %
Theoret. Menge Butol	4 994,9 t Reinbutol

Ausbeute d. Th. $\frac{4 823,5}{4 994,9} \times 100 = 96,6 \%$

* 2 *

Die Produktion in der Aldolfabrik wurde im Dezember zu rund 75 % durch Lichtbogenaldehyd, der Rest durch Pressaldehyd (Knapeack, Hilsenberg) bestritten.

Bei der Ausbeuterechnung wurde der Verlust durch den Fliegerangriff nicht eingesetzt, d.h. 74,1 t Acetaldehyd vom effektiven Verbrauch abgesetzt, damit vergleichbare Zahlen errechnet werden. Acetaldehyd und Materialausbeute liegen danach recht gut. Die theoretische Butoxalausbeute liegt mit 96,6 % weit über Durchschnitt und zwar deshalb, weil in der Hydrierung drei Öfen mit frischer bzw. fast frischer Kontaktschichtung in Betrieb waren. Dadurch ist auch der Acetaldehydverbrauch für 100 kg Reinalkohol mit 115 kg erheblich niedriger als sonst. Ein Teil ist dieser günstige Wert auch auf die geringe Bildung von Nebenprodukten in der Aldolfabrik und vor allem auf den niedrigen Gehalt des Reinalkohls an Acetaldehyd zurückzuführen (3,22 % im Monatsmittel).

gez. Haag

gez. Bub

110, 200, 230, 232, 235, 111

I/235/M 3. 1. 42

Herrn Dir. Dr. Baumann

Plan der Aldehydherstellung

Dezember 1941

583

<u>In Betrieb</u>	K 1	1. - 28. 12. 41
	" 2	1. - 28. 12. 41
	" 3	1. - 28. 12. 41
	" 4	1. - 2. 12. 41

<u>Reinmaterial</u>	<u>Eingang</u>	6617 t
<u>Rohmaterial</u>	<u>Prod. u. Abgabe</u>	6729 "
<u>Verluste</u>		101,8 %
"	<u>z. Th.</u>	99,4 "

Analysen

<u>Reinmaterial</u>			<u>Rohmaterial</u>		
74,30 %	Aldehyd 100 %	4916,0 t	72,21 %	Butyl 100 %	4859,0 t
3,22 "	Acetaldehyd	232,0 "	4,24 "	Sprit	285,3 "
1,45 "	Gewinn	95,0 "	2,69 "	Ethanol	181,0 "
2,43 "	Rückstand	160,0 "	2,43 "	Rückstand	163,5 "
18,00 "	Wasser	1191,1 "	18,43 "	Wasser	1240,2 "
<u>100,00 %</u>		<u>6617,0 t</u>	<u>100,00 %</u>		<u>6729,0 t</u>

Ausbeute

<u>Theoret. Menge</u>	<u>Reinmaterial</u>	5028,9 t	4859,0 t = 96,6 %
"	Sprit	264,4 "	285,3 " = 108,0 "
"	Ethanol	101,4 "	181,0 " = 178,5 "
"	Rückstand	163,3 "	163,5 " = 100,1 "
"	Wasser	1210,5 "	1240,2 " = 102,5 "
		<u>6768,5 t</u>	

N₂ - Verbrauch

Aldehyd	112,5 t
Acetaldehyd	11,6 "
Gewinn	5,5 "
Rückstand	2,5 "
	<u>132,1 t</u>

N₂ - Verbrauch

Butyl	108,8 t
Sprit	-12,5 "
Ethanol	7,9 "
Rückstand	2,4 "
	<u>106,6 t</u>

Wasserstoffverbrauch

Werkstoff für 6677 t Reinaldol 1 506 000 Nm³ H₂ 97,6 %
(d = 0,118)

für Entspannung (80 %
H₂ im Erzdampfstrom)

181 000 "

für Kohlenol - Nachhydrierung 4 000 "

1 691 000 Nm³ H₂ 97,6 %
= 112,2 t

zusätzlich verbrauch

1 672 300 Nm³ H₂ 97,6 %
= 111,0 t

zusätzliche Erzdampfstrom

73 100 Nm³
= ca 110 m³/h

Kohlenol - Nachhydrierung

Erzdampf

Erzdampf

VON 8.08.12.41

BI 11.16.12.41

zusätzliche Menge 363,7 t

" Hydrot Anlage 271,0 "

Reinhold

Kaas

B...

110,200,232,235

15.12.1944/ST.

Kapazität der Hydrierung an H₂ - Schlo

Werk	Produkt	Inte Menge	Größe Hochdruck- Stem	vorhanden	Anzahl der Katalysatoren bestehend	Anzahl der Katalysatoren noch vorzugeben	Gesamt Anzahl
H ₂	Aldehyd	95 000	800 f 300-stk 800 f 700 "	4	-	-	4
	Internal	11 500 Sigsal + Katalysator	800 f	-	1	-	1
	Internal, aus Nf- brom Alkoholen	6 000	800 f	-	-	1	1
	Komaterial H	1 800	600 f	1	-	-	1
Gesamt							6
Schlo	Katalysator	3600 H ₂ /h	1 000 f	1	-	-	1
	Aldehyd	9500	800 f	4	-	-	4
	Internal	3500	800 f	1	-	-	1
	Komaterial I	3 100	800 f	-	1	-	1
Gesamt							7

In diesen Daten sind die Katalysatoren nicht mit 1 000 f angegeben, sondern mit 800 f

102 1111

Herrn Dir. Dr. Baumann

Werkstoffbericht der Aldehydabteilung

586


November 1941

1) Aldehydverbrauch

Anfang des Monats betrug der stündliche Reinaldehydverbrauch 9 m³, sank vorübergehend infolge Wasserdampfverlust auf ca 6 m³ und stieg in der 2. Hälfte des Monats auf 10 m³.

Vom 29. 10. 41. wurden dem Aldehyd geringe Mengen (0,001 %) Bromnatrium zugesetzt. In Gegensatz zu Hydrochinon und Phenyl- β -Naphthol wird durch den Zusatz von Bromnatrium eine Kontaktverschlechung, Feststoffanbau zu vermeiden, da die beiden zu dieser Zeit im festschen System 3 und 4 zu gleicher Zeit nicht mehr vollständig anhydrierten. In dieser Hinsicht ist der Einfluss des Bromnatriums aber noch nicht einwandfrei geklärt ist, sodass Versuche in dieser Richtung in der Technikum-Abteilung vorgenommen werden, sobald diese betriebsfertig ist.

Durch Bestimmung des Bromnatriums im Reinaldehyd (0,0008 %) und im Alkohol (0,00074 %) durch das Analytische Labor wurde festgestellt, dass das Bromnatrium bei Kontakt nicht verflüchtigt wird.

MESSUNG 1 wurde nach dem Kontaktversuch am 9. 11. 41 mit dem neuen Sternschieber versehen. Bei diesen Messungen ist der Reaktionsdruck schwach durch Blase so unterteilt, dass der Querschnitt des Glases folgendermaßen aussieht: . Nach jedem Schmelz (2 m Höhenabstand) sind die Messungen um 22,5° verdrückt, so dass jedes Block über der Mitte des darunter befindlichen Kreisstrahlers zu stehen kommt. Sichert, soll erreicht werden, dass an den inneren Enden herunterlaufende Flüssigkeit beim nächsten Schmelz wieder auf die Mitte des im nächsten Schmelz liegenden Kontaktstrahlers kommt.

Am 11. 11. 41 wurde der Ofen mit 5992 kg H₂O-Kontakt Sendung 7 und 8 (ca 20 % Cu und 0,7 % Cu) gefüllt. Infolge der neuen Sternschieber konnten etwa 200 kg Kontakt mehr gegenüber dem alten bzw. dem Ringstrahler-Sternschieber eingefüllt werden.

Die Messung hat bis Ende des Monats (12. Arbeitstag) bei einer durchschnittlichen Kontaktstrahlrate von 97 % d. Th. das 116 fache Kontaktgewicht an Reinaldehyd hydriert. Die stündliche Deforabildung

ist gering (0,2 % bzw. auf Reibutol über die gesamte Zeit gerechnet), so daß die Kammer bis dahin einwandfrei gearbeitet hat. Ein endgültiges Urteil über die neuen Einsätze kann infolge der kurzen Zeitdauer natürlich noch nicht abgegeben werden, es konnte lediglich festgestellt sein die Flüssigkeitsverteilung und damit die vollständige Hydrisierung des Reinaldols bei Belastungen über etwa 3000 l/h bedeutend besser ist als bei kleiner oder mittleren Belastung. Ein derart auffälliger Unterschied konnte bei den anderen Kammer bisher nicht beobachtet werden.

Kammer 2 wurde am 24. 11. abgestellt. Wie erwartet (vgl. Monatsbericht Oktober 1941) war diese 5. Kontaktperiode nicht sehr günstig. Der Grund dafür dürfte zum Teil die alten Einsätze sein, die eine wahrscheinlich schlechtere Flüssigkeitsverteilung bedingen als die neueren neuen Segmenteinsätze in Kammer 3 und 4.

Überblick über den Verlauf der 5. Kontaktperiode.

Dauer: 11. 10. - 21. 11. 41 = 42 Arbeitstage
Produktion: 3549 t Reinaldol = 444 taches Kontaktvolumen
Nichtbelastung: 4,1 m³ Reinaldol/Stunde

ANSAHTE beste Anfangsausbeute an Reibutol 98,1 % d. Th.
 Endausbeute 81,6 " " "
 Durchschnittliche Ausbeute 92,4 " " "

		Reibutol	Reibutol
WASSER	Gesamtproduktion	152,0 t = 4,3 %	6,6 %
	Beste Neubildung am Schluss der Kontaktperiode	6,8 "	14,4 "
	Gesamt-Neubildung	103,0 t = 2,9 "	4,2 "
REIBUTOL		95,0 t = 2,6 "	3,9 "

Stoffumsatz vom Anfang bis Ende der Kontaktperiode
 Ofenausgang Gas 58 - 75°
 " " Alkol 35 - 65°
 Ofeneingang 60 - 43°

Das Gewicht des am 24. 11. 41 ausgebauten Kontaktes betrug 4572 kg. In 4204 kg KHM-Kontakt eingefüllt wurden, beträgt der Gewichtsverlust also 418 kg = 9,1 %. Die Analyse des ausgebauten Kontaktes ist folgender:

Ca	28,6 %	vor Einbau	19,1 %
Si	0,7 "	"	0,6 "
Fe	0,37 "	"	0,07 "

Kammer 3 wurde am 1. 11. 41 mit 5826 kg ABE-Kontakt Sendung 7 gefüllt (19,1 % Kupfer, 0,6 % Chrom) und am 13. 11. 41 angefahren (2. Kontaktperiode). Ende des Monats hat die Kammer nach 18 Arbeits-tagen 1667 t Reinaldol = 208 faches Kontaktvolumen hydriert, bei einer durchschnittlichen Katalysatorausbeute von 97,5 % und einer zusätz-lichen durchschnittlichen Butanolbildung von 0,3 % bez. auf Roh-butanol und 0,43 % bezogen auf Reinaldol.

Kammer 4 wurde am 2. 12. 41 abgestellt. Wie die nachfolgende Übersicht zeigt ist die abgelaufene Kontaktperiode recht günstig verlaufen.

Übersicht über den Verlauf der 2. Kontaktperiode

ZEIT 16. 8. - 2. 12. 41 = 95 Arbeitstage

REINWERT 9394 t Reinaldol = 1767 faches Kontaktvolumen

PRODUKTION 4,9 m³ Reinaldol/Tag

ANFANGS beste Anfangsausbeute an Reinaldol 98,4 % d. Th.
 Endausbeute 91,3 " " "
 Durchschnittliche Ausbeute 94,4 " " "

		bezogen auf	
		Reinaldol	Reinaldol
REINWERT	Reinwertproduktion	137,7 t = 3,6 %	5,1 %
	zusätzliche Reibildung am Schluss der Kontaktperiode	8,0 "	13,0 "
	Reinwert-Reibildung	175,3 t = 1,9 "	2,7 "
PRODUKTION		240,0 t = 2,6 "	3,8 "

STOFFVERLEHRE bis zum Anfang bis Ende der Kontaktperiode

Abgang Gas 57 - 75°
 " Alcol 38 - 65°
 Abgang 52 - 75°

2) Butanol-Reibildung

Vom 26. 10. - 17. 11. 41 wurden insgesamt 777 t Rohbutanol nachhydriert. Ein Teil dieses Rohbutanols wurde zweimal über den Katalysator geschickt, da das Rohbutanol größere Mengen Crotonaldehyd (bis zu 20 %) enthielt, so daß das hydrierte Roh-butanol anfangs nicht einwandfrei war. Durch zweimaliges Hydrieren wurde aber auch in diesem Falle typgerechtes Butanol erhalten.

T. Schmidt

W. H. H.

R.

Chemische Werke Hüls
Gesellschaft mit beschränkter Haftung

Aktennotiz Nr.

Abt. TAF/2

Tag 1.12.41 Kr.

Betreff

HU 341.

Verteiler:

200,230,232,238,
311,400,420,422C,
4221.

3-DEZ 1941

Infolge der starken Verkrustung der Heizkörper der Kol. I (Rohbutolkolonne) durch Silikagel reicht bei weiterer Steigerung der Produktion ein Heizkörper für diese Kolonne nicht mehr aus, es müssen also beide Heizkörper in Betrieb genommen werden. Es ist dann nicht mehr möglich die Heizkörper abwechselnd zu reinigen, wie es bisher geschieht. Aus diesem Grunde muss die Kolonne II (bisherige Rohspritkolonne) so geschaltet werden, dass sie als Reserve für Kolonne I gefahren werden kann. An Stelle von Kolonne II wird Kolonne B als Rohspritkolonne eingeschaltet. Hierzu ist nachstehende Rohrleitungsführung erforderlich:

- 1) Das Destillat von Kol. I und von Kol. II muss mittels neu zu verlegender Rohrleitungen in Kol. B eingefahren werden können.
Das Destillat von Kol. B (Rohsprit) wird über die vorhandene Reinspritleitung und über die Verteilung von Tank B 5 (Blindscheibe I) nach Tank A 6 in HU 244 gepumpt.
Das Butanolwasser von Kol. B wird über die vorhandene Leitung ins Tanklager gepumpt (Ovalradmesser von Kol. II einbauen I).
Für Butanol-Touche von Kol. B muss eine neue Leitung ins Tanklager gelegt werden.
- 2) Die zu Kol. I führende Rohbutolleitung erhält nach der Messscheibe für die Ringwaage eine Abzweigung nach Kol. II.
In die Messwand von Kol. II wird ein Regulierventil und eine Messscheibe mit Durchflussanzeiger eingebaut.
Die Heizkörper und der Vorwärmer von Kol. II müssen an Hochdruckdampf angeschlossen werden, die Betriebskontrolle muss prüfen, ob hierfür G.S.T.-Membranventile für Hochdruckdampf vorhanden sind, bzw. solche beschaffen.
Für den Hochdruckdampf muss ein Samson-Druckminder-ventil (wie für Kol. I) beschafft werden.
Die Sumpfabzweigleitung von Kol. II wird an die Saugleitung der Pumpe für den Sumpfabzug der Kolonne I angeschlossen (Umschaltung des G.S.T.-Membranventils für den Kolonnensumpf und der Übertröbleitung).

3) Der auf der Südseite von Kol. II liegende Heizkörper von 30 qm wird durch einen vorhandenen Reserveheizkörper von 100 qm ersetzt. Ferner wird für Kol. II ein zweiter Kondensator von 60q eingebaut.

Um diese Umbauarbeiten bei dem vorhandenen Lentemangel ausführen zu können, werden die Montagearbeiten in III 360 eingestellt.

Handwritten signature

Handwritten initials

110,111,200,230,232.

13. November 1941 /K
I/232

592

CHAYN ID-Büro
13. NOV. 1941

Herrn Dir. Dr. Baumann

Wissenschaftszentrum, 1941

~~Verfahren zur Gewinnung von Acetaldehyd~~

Acetaldehydsynthese aus Rohmaterial

5 307,7 t Rohbutanol x 0,9776	→	5 100,0 t Acetaldehyd
409,2 t Spirit x 0,9900	→	399,3 t "
399,5 t Ethanol x 1,1000	→	439,4 t "
26,2 t Ethanol x 1,2927	→	33,9 t "
2,0 t Roh-Ethanol, 1940	→	2,0 t "
6 109,6 t		6 049,7 t Acetaldehyd

Acetaldehydsynthese aus Rohmaterial

Für 7 000,0 t abgereinigtes Rohmaterial		6 551,3 t Acetaldehyd
" 1 000 " "		832,1 t "
" 1 000 t ungewaschenes Rohmaterial		815,0 t "
" 2 157,0 t verunreinigtes Rohmaterial		6 690,2 t "

Acetaldehydausbeute $\frac{6 690,2}{7 000} \times 100 = 95,71\%$

Material - Ausbeute $\frac{6 690,2}{7 000} \times 100 = 95,71\%$

Acetaldehydsynthese aus 100 kg Rohmaterial

$\frac{6 690,2}{7 000} \times 100 = 95,71\%$

Butanolausbeute d. Th.
In der Nachdestillation erhalten
Aldehyd und hierfür
theoret. Menge Butol

5 307,7 t Rohbutanol
5 764,5 t Aldehyd 100
5 896,6 t Rohbutanol

Butol-Ausbeute d. Th. $\frac{5 896,6}{5 307,7} \times 100 = 111,1\%$

• • •

In der Aldehydfabrik wurde im Oktober die Produktion nur noch um 22 % durch Formaldehyd gedeckt.

Acetaldehyd und Materialausbeute liegen normal. Der Acetaldehydverbrauch für 100 kg Melibutanol dagegen übersteigt mit 125,1 kg den Durchschnittswert von 100 kg erheblich, weil Versuche zur Herstellung von Crotonaldehyd aus Aldehyd durchgeführt wurden, wobei der Crotonaldehyd größtenteils als Nebenprodukt in die Produktion ging. Aus dem gleichen Grunde ist die theoretische Ausbeute mit 90 % niedriger als sonst, weil das in Crotonaldehyd übergeführte Aldehyd nicht gesondert abgerechnet wurde.

Die Produktion an Melibutanol überstieg im Berichtsmonat ebenfalls 300 t. Diese hohe Produktion konnte durch das Anfahren der kontinuierlichen Extraktionsdestillation in 3 Kolonnen ohne Schwierigkeiten bewältigt werden.

Die Gesamtproduktion der Aldehyddestillate betrug 53 % vorübergehend (3 Tage lang) gegen die volle Leistung des II. Anhangs. Gegen Ende des Monats mußte jedoch die Produktion wieder reduziert werden.

gez. Haag

gez. Bub

Reinhold (= 217 Stufen Kontaktstromen) hydrostatische Aufschaukelung und Aufschaukelung können nicht so günstig, das eine lange Kontaktperiode erwartet werden kann. Die tägliche Aufschaukelung lag bei 95,5 % und die Aufschaukelung bei 1,5 % bzw. auf Reihenteil bzw. 2,2 % bzw. auf Reihenteil.

Reihe 2 wurde am 22. 10. 41 abgestellt.

Reihe 3 über den Verlauf der 2. Kontaktperiode

Reihe 1 14. 9. - 22. 10. 41 = 74 Arbeitstage

Reihenteil 619 + Reinhold = 790 Stufen Kontaktstromen

Reihe 2 Reihenteil 4,2 m³ Reinhold/Minute

Reihenteil Wert Aufschaukelung an Reihenteil 90,0 % d. Th.
 Aufschaukelung 91,2 " " "
 Aufschaukelung an Reihenteil 92,0 " " "

Reihe 3

	Reihenteil	Reihenteil
Reihe 1 Gesamtgewicht	549,3 t = 3,3 %	3,6 %
Reihe 2 Gewicht an Reihenteil	7,7 %	13,0 %
Reihe 3 Gesamtgewicht	8,1 %	3,0 %
Reihe 4	155,5 t = 2,6 %	3,7 %
Reihe 5 von Anfang bis Ende der Kontaktperiode		
Gänge	17 - 70°	
" " " "	1100 - 60°	
Gänge	20 - 70°	

In der Reihe 3 wurden von 22. 9. ab Versuche zur erhöhten Aufschaukelung durch Zugveränderung (siehe eingangs erwähnte Abkantung) und am 27. - 28. 10. durch Zufahren von ca 10 % Kontaktstrom (siehe Abkantung Dr. Haag) durchgeführt.

Reihe 4 lief während des ganzen Monats störungsfrei, zum Schluss mit einer Belastung von 4,2 m³ Reinhold/Minute. Um diese hohe Belastung mit einer Hauptpumpe fördern zu können, wurde an der Hauptpumpe 4 die Maximalbelastung von 4,2 m³/Minute auf ca 2,6 m³/Minute dadurch erhöht, das an Antriebsmotor eine größere

Hiemenscheibe angebracht wurde.

Die Kammer hat im Ende des Monats 5127 g Reinaldol (= 766 laches Kontaktvolumen) hydriert mit einer durchschnittlichen Katalysatorkonz. von 25,5 g (die tägliche Ansbente betrug noch 24,1 g) und einer Katalysatorkonz. von 0,5 g bezogen auf Reinaldol über die gesamte Kontaktperiode gemittelt. Die Zahlen für die tägliche Katalysatorkonz. betragen 2,0 bzw. 1,0 g.

1) Katalysatorkonzentration

In Kammer I wurden von 11. - 17. 10. 250 g Rohbutanol nachhydriert. Die Qualität war wie früher einwandfrei, trotzdem die Kammer Anfang des Monats noch zur Hydrierung von Reinaldol benutzt wurde.

Die eigentliche Katalysatorkonzentration I wurde im Laufe des Monats fertiggestellt und am 20. 10. in Betrieb genommen. Der Ofen ist mit Magnesium-Sapontsteinen (wie Kammer 3 u. 4) versehen und mit 2000 kg regenerierten Kontakt aus Seidung 4. u. 5 beschickt. Die Durchschnittsanalyse des Kontaktes ergab folgende Werte:

Ca	19,7 %
Cr	0,95%
Fe	0,21%
Fe_2O_3	0,12%

Trenke

May

B

Bilan für Entschädigung

Oktober 1941

Herrn Dr. *[Signature]*

Passiva

Rechnung	:	8137,0	Gr.
Saldo 100%	:	6,8	Gr.
Summe	:	8143,8	Gr.

Activa

a) Sachverhalte	Gr.	%	Summe	%	%
		Rechnung	Gr.	Rechnung	Rechnung
Rechnung	434,4	5,3	434,4	5,0	7,7
Rechnung	444,6	5,5	879,0	4,4	6,8
Rechnung	44,4	1,0			
Rechnung	5307,7	65,2	5307,7	65,2	-
Summe	*1379,9	16,7	*1379,9	16,5	28,0
Rechnung	309,1	3,8	309,1	3,8	5,8
b) Sachverhalte:					
Rechnung	-	-	309,9	-	-
c) Sachverhalte:					
Rechnung	-	-	23,0	-	-
Rechnung	67,9	0,8	497,1	Gr.	Disposit.

* aus Anlagen berechnet.

ANLAGE

	Butanol		Spirit	Butanol	
	roh	rein		roh	rein
Acetaldehyd	0,04	0,10	0,69	-	-
Acetal (als Ethylacetal)	0,70	0,37	0,63	4,72	0,00
Ethylaldehyd	-	-	-	0,12	0,05
Essig (als Essigsäure)	0,14	0,16	0,04	0,06	0,07
Essigsäure/essigalkohol	0,30	0,20	0,16	2,00	0,02
Wasser	18,30	0,36	7,30	20,20	0,10
Spirit	-	-	91,34	3,00	-
Butanol	-	-	0,00	66,50	-
Essig säure, Antheile	-	-	-	3,40	-
Essig (als Essigsäure)	0,00	-	0,00	-	-
Alkoholverlust	-	3,40	-	-	1,50

ANLAGE

2072,0 Gg. Reichtumal an Spiritusfabrik.
 2,3 Gg. " in kleiner Menge.
 291,9 Gg. Spirit 100% an Spiritusfabrik.

ANLAGE

77,2 Gg. Reichtumal an I.O. 10.
 15,3 Gg. " " I.O. 20.
 76,3 Gg. " " Reichtum.
 67,2 Gg. " " WOLF & Co.
 46,4 Gg. " " TANG.
 12,4 Gg. " " WARECKE & SOHN.

ANLAGE

62,4 Gg. Reichtumal.
 77,3 Gg. Spirit 100%.

Handwritten signature: Wang

Handwritten signature: Pw

Bilanz der Aldolhydrierung

Oktober 1941

<u>In Betrieb</u>	Kammer 1	2. - 9. Okt. 41
		24. - 31. " "
	" 2	11. - 31. " "
	" 3	1. - 28. " "
	" 4	1. - 31. " "

<u>Reinaldol</u>	Eingang	7885 t
<u>Rohbutol</u>	Produktion u. Abgabe	8043 "
<u>Mengenausbeute</u>		102,0 %
"	d. Th.	99,5 "

Analysen

<u>Reinaldol</u>		<u>Rohbutol</u>	
72,24 % Aldol 100 %	5695,1 t	68,46 % Butol 100 %	5506,2 t
4,99 % Acetaldehyd	393,5 "	5,68 % Sprit	456,8 "
1,89 % Crotonaldehyd	149,0 "	3,89 % Butanol	312,9 "
3,26 % Rückstand	252,3 "	3,23 % Rückstand	259,8 "
<u>17,63 % Wasser</u>	<u>1394,1 "</u>	<u>18,74 % Wasser</u>	<u>1507,3 "</u>
100,00 %	7885,0 t	100,00 %	8043,0 t

Ausbeute

Theoret. Menge	Reinbutol	5826,5 t	5506,2 t = 94,5 % d.Th.
"	Sprit	411,5 "	456,8 " = 111,0 " " "
"	Butanol	157,6 "	312,9 " = 198,5 " " "
"	Rückstand	256,2 "	259,8 " = 101,4 " " "
"	Wasser	<u>1431,8 "</u>	<u>1507,3 " = 105,3 " " "</u>
		8083,6 t	

H₂ - Zuschlag

Aldol	130,4 t
Acetaldehyd	18,0 "
Crotonaldehyd	8,6 "
Rückstand	<u>3,9 "</u>
	160,9 t

H₂ - Verbrauch

Butol	123,5 t
Sprit	20,0 "
Butanol	14,2 "
Rückstand	<u>3,9 "</u>
	161,6 t

Wasserstoffverbrauch

<u>gerechnet</u> für 7685 t Reinaldol	1 826 000 Nm ³ H ₂ 98,0 %ig
	(d = 0,113)
für Entspannung (85 % in Kreislaufgas)	245 000 "
für Anfüllung von K 1	2 000 "
für Anfüllung und Reduktion von K 2	4 000 "
" " " " " K 5	2 000 "

2 077 000 Nm³ H₂ 98,0 %ig
= 113,7 % d. Th.

zusätzlich verbraucht

2 017 500 Nm³ H₂ 98,0 %ig
= 110,5 % d. Th.

Gesamtes Kreislaufgas-Entspannung

92 400 Nm³
= ca 124 m³/h

Rehbutanol - Nachhydrierung

In Betrieb K 1 vom 15. - 17. Okt. 41
K 5 ab 28. Okt. 41 (erscheint in der
November-Bilanz)

Rehbutanol Eingang 231,0 t
" hydr. Abgabe 229,6 t

Handwritten signature

Handwritten initials

Ch. W. H.	TD: 230
20. OKT. 1941	
Nr.	H. B. Rcn.

Herrn Dir. Dr. Baumann

18. Oktober 1941 /K
1/235Monatsbericht der Aldehydhydrisierung
September 1941a) Aldehydhydrisierung

Der stündliche Verbrauch an Reinaldöl betrug im Monat September meistens gleichmäßig $7,6 + 7,9 \text{ m}^3/\text{h}$. Am 7. September mußte infolge des Fliegerangriffe vorübergehend auf ca. $5 \text{ m}^3/\text{h}$ zurückgefahren werden, aber am 12. September war bereits der Normalverbrauch von $7,6 \text{ m}^3/\text{h}$ wieder erreicht.

Die Kammern liefen im allgemeinen störungsfrei, es machten sich lediglich Schwankungen im Wasserstoffdruck unangenehm bemerkbar. Die in HÜ 442 vorhandenen 2 Kompressoren liefern zwar genügend Wasserstoff für die Hydrierung, aber nicht soviel, daß gleichzeitig auch noch Wasserstoff in Flaschen abgefüllt werden konnte. Nachdem jetzt in HÜ 442 3 Kompressoren zur Verfügung stehen, sind die Druckschwankungen bedeutend geringer und können bei aufmerksamer Bedienung der Kompressoren praktisch ganz beseitigt werden.

Vom 26.8. - 14.9. wurden dem Reinaldöl geringe Mengen Hydrochinon zugesetzt, die sich bei der Hydrierung aber in keiner Weise bemerkbar machten.

Kammer 2 lief noch bis zum 5. September. Die Übersicht über die abgelaufene Kontaktperiode ist bereits im August-Bericht mitgeteilt worden.

Kammer 2 lief während des ganzen Monats und hatte bis Schluß des Monats (16. Arbeitstag) aus 556-fache Kontaktvolumen an Reinaldöl hydriert. Die tägliche Ausbeute an Reinaldöl mit 94 % d.Th. und die durchschnittliche Ausbeute über die bis dahin zurückgelegte Kontaktperiode mit 95,4 % d.Th. liegen zufriedenstellend.

Kammer 4 lief ebenfalls während des ganzen Monats. Die entsprechenden Ausbeuteschichten waren 96,8 bzw. 97,5 % d.Th. und lagen also außerordentlich günstig.

b) Rebutanol-Nachhydrierung

In der Kammer I wurden vom 5. - 8. und 25. - 29. September insgesamt 402 t Rebutanol nachhydriert. Qualität und Ausbeute waren einwandfrei.

Die durchschnittliche Analyse des am 30.7.41 (vgl. Monatsbericht von Juli) ausgebauten Kontaktes der 1. Kontaktperiode ergab folgende Werte:

Cu	22,5 %	(eingebauter Kontakt: 21,0 %)
Cr	0,8 %	(" " 0,74 %)
Fe	0,22 %	(" " 0,23 %)
P_2O_5	0,048 %	

Die Zusammensetzung des Kontaktes hat sich also praktisch nicht verändert.

gez. Haag

gez. Reindel

gez. Bur.

110, 111, 200, 230, 232.

11. Oktober 1941 /K
I/232

Monatbilanz September 1941.
Gesamtergebnis der Aldol - Butolstufe.

Acetaldehyd-Inputleistung der Produktion

4 164,8 t Reinbutol x 0,9776	→	4 071,5 t Acetaldehyd
309,4 t Spirit x 0,9562	→	295,8 t "
122,7 t Butanol x 1,1638	→	142,1 t "
<u>4 597,9 t</u>		<u>4 514,4 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 6 024,0 t abgegebene Reinaldol	5 024,4 t Acetaldehyd
* 1 000 t " "	834,1 t "
* 1 000 t erzeugtes Rohbutol	822,2 t "
* 3 023,8 t verarbeitetes Rohbutol	4 878,1 t "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{4 514,4}{4 878,1} \times 100 = 92,54$

Material - Ausbeute $\frac{4 597,9}{4 878,1} \times 100 = 94,3$

Acetaldehyd-Aufwand für 100 kg Reinbutol

$\frac{4 878,1}{4 164,8} \times 100 = 117,1$

Butolenausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten
Alkohol aufwand hierfür
theoret. Menge Butol

4 164,8 t Reinbutol
4 309,0 t Alkohol 100 %
4 404,0 t Reinbutol

Ausbeute d. Th. $\frac{4 164,8}{4 404,0} \times 100 = 94,6 \%$

603

- 2 -

Der verarbeitete Aldehyd stammte zu 31 % von auswärts (Mückenberg, Knapsack, Lenna) und zu 69 % aus hiesiger Fabrikation.

Die Ausbeuten liegen durchweg sehr gut, insbesondere die Reinbutol-Ausbeute mit 94,6 % d.Th., verursacht dadurch, daß die Aldolhydrierung mit zwei neuen Kontaktfüllungen lief.

Die Butolproduktion betrug mit 4.165 t 69 % der Menge des II. Ausbaus.

gez. Haag

Bub

F

E

T

Y

110, 111, 250, 250, 252, 253.

4. Oktober 1941.

604

Ch. W. H. TD-Büro
Exp. 9. OKT. 1941
F. N. B. B. B.

Wasser für Destillation
September 1941

Herrn Dr. Dr. Baumg.

Reinbutol : 5953,8 g
Schlamm 100% : 3,0 g

Produktion

	Vol. mol g	% Reinbutol	Verweil. 100%	% Reinbutol	% Reinbutol
a) <u>Wasser, Destill.</u>					
Wasser	348,2	5,9	309,4	5,2	7,4
Butanol	225,1	3,8	122,7	2,1	3,0
Reinbutol	4164,8	70,2	4164,8	70,2	-
Wasser	595,9	10,0	1071,0	18,0	25,7
Wasser	149,9	2,5	149,9	2,5	3,6
Destill., Verlust	50,9	0,9	-	-	-
b) <u>Äthanol, Destill.</u>					
Reinbutol	-	-	65,5	-	-
Wasser	48,2	0,8	382,4	6,5	-

mit Analysen besetzt, da Reparatur an Wasser-
messung des Betriebes.

Analysen

	Butanol		Wasser	Äthanol	
	roh %	rein %		roh %	rein %
Acetaldehyd	0,04	0,09	0,37	-	-
Acetal/n. Diäthylacetal	0,51	0,26	0,59	3,45	0,00
Butyraldehyd	-	-	-	0,13	0,05
Wasser/n. Essigsäure	0,08	0,14	0,04	0,05	0,08
Acetaldehyd/Triethylal	0,24	0,18	0,15	1,01	0,01
Wasser	18,10	0,37	7,30	12,20	0,08
Wasser	-	-	91,00	3,27	-
Wasser	-	-	0,40	67,00	-
Wasser sind. Anteile	-	-	-	4,00	-
Wasser/n. Methylamin	0,00	-	0,00	-	-
Wasseranteile	-	3,90	-	-	0,90

- 2 -

Handwritten:

378.0 t Reibmittel an Metallwerkst.
 5.5 t " in Kleinst Mengen.
 319.3 t Spritz 100% an Spritzfabrik.

Handwritten:

13.7 t Reibmittel an I.O. 10.
 13.1 t " an I.O. 14.
 177.1 t " an I.O. 10.
 12.1 t " an I.O. 14.

10.2 t Reibmittel.
 - t Spritz 100%.

Lang
Handwritten signature

Handwritten signature

1

1

1

1

606

W.H. F. B. Corp.
10 SEP 1941
H. B. Corp.

15 September 1941 / K
Z/332

... ..
... ..

... ..

...	→	5 610,9 + Acctaldhys
...	→	277,5 + "
...	→	212,5 + "
		<hr/>
		4 100,9 + Acctaldhys

... ..

...	4 500,9 + Acctaldhys
"	277,5 + "
...	277,5 + "
...	4 500,9 + "

$$\frac{4 100,9}{4 100,9} \times 100 = 100,0$$

$$\frac{4 100,9}{4 100,9} \times 100 = 100,0$$

$$\frac{4 100,9}{4 100,9} \times 100 = 100,0$$

...	3 701,05 + Reinstat
...	3 975,5 + ALA (100 \$)
...	4 000,4 + Reinstat

$$\frac{3 701,05}{3 701,05} \times 100 = 100,0$$

- 2 -

- 2 -

Die Produktion der Fabrikanten in der Absatzperiode von 20 % durch
die Fabrikanten (in Hamburg, Leipzig, Lüneburg) bestimmt.

Die Produktion der Fabrikanten ist besser als im Juli, weil in der Qualität
die Fabrikanten die Bemessung eingetroffen sind und weil in der
Produktion die Fabrikanten sind.

Die Produktion der Absatzperiode erreichte rund 62 % der
Produktion der Fabrikanten entsprechend 26 000 Jute Tonne.

gez. Haag

gez. Bub

Herrn Dr. Dr. Baumann

**Wirtschaftsbericht des Aldehlschmelzwerkes
August 1941**

YD-Büro
Eing. 22. SEP. 1941
Nr. 11. 8. Reg.

Die Produktion an Aldehyd betrug im Anfang des Monats 6,8 t/Tag und stieg bis Ende des Monats bis auf 7,8 t/Tag an. Die Produktion war im wesentlichen der vollen Leistung der Einzelanlagen verhältnismäßig. Mitte des Monats ging die Produktion zurück infolge vorzeitiger Abstellung der Anlage 4 (siehe Bericht, oben am 26. u. 27.8. infolge Wasserstoffmangels wegen der von Reparaturarbeiten in der Gasabteilung. Das Aldehyd war im wesentlichen gleichbleibender Qualität mit Ausnahme des Monatsendes, nachdem eine Aldehydfraktion ziemlich viel Aldehyd gebildet hatte, was auf eine unvollständige Veranschlagung der Kontakte zur Folge hatte.

Die im 16.7.41 angeführten Werte liefen während des ganzen Monats im wesentlichen im Bereich der im Juli (vgl. Monatsbericht) im Anfang August noch sehr gering war, stieg dann von 5,8 t/Tag auf über 7 t/Tag an. Die Produktion an Aldehyd war im wesentlichen gleichbleibend, durch die Veranschlagung des Aldehyds war verhältnismäßig gering, durch die Abstellung von über 8 t/Tagen auf Rohbrot. Da die Produktion im wesentlichen gleichbleibend war, wurde die Anlage am 9.9.41 abgestellt.

Die Werte des Verlaufs der Aldehydproduktion

16.7.-3.9.41 in 10 Arbeitstagen

Aldehyd	1057 t	Reinbrot	400 t	Stärke	1000 t
Produktion	100,2 t	Reinbrot	10,2 %	Stärke	100,2 t
Produktion	6,8 t	Reinbrot	6,8 %	Stärke	6,8 t
Produktion	12,7 t	Reinbrot	12,7 %	Stärke	12,7 t
Produktion	100,2 t	Reinbrot	100,2 %	Stärke	100,2 t
Produktion	104,7 t	Reinbrot	104,7 %	Stärke	104,7 t
Produktion	1,3 t	Reinbrot	1,3 %	Stärke	1,3 t

Veranschlagungen von Anfang bis Ende der Kontaktperiode

Aldehyd	27 - 72
Aldehyd	23 - 62
Aldehyd	22 - 142

Die Maschine wurde am 1. August 1942 in Betrieb genommen und hat
 bis zum 31. August 1942 (ca. 170 Stunden Maschinenlaufzeit)
 eine Menge von 20,5 t Alkali und die wesentlichen
 Bestandteile des Rohbutols sehr gut
 verarbeitet. Der Versuch wurde durchgeführt, der leider
 wegen des sehr hohen Ausmaßes von dem Gelingen, das die
 Maschinen im Alkali-Immerbad die Kontaktperiode
 nicht ohne Verluste der Kontakte herbeiführen, verun-
 glückt war. Es ist zu hoffen, dass die
 Maschine im Alkali-Immerbad in dem gezielten, über
 die Maschine im Alkali-Immerbad abstrichen. In die-
 sem Zusammenhang ist die Abkühlung zwischen Alkali-Immerbad
 und dem Filter von Bedeutung. Durch Verschalten von
 dem Filter zum Filter in den über den
 Filter in dem Alkali-Immerbad und verstopft ihn
 durch einen erheblichen Überdruck im Alkali-Immerbad
 durch den die Maschine nicht mehr abgearbeitet werden
 kann.

Die Verluste der 1. Kontaktperiode

1. Kontaktperiode		
Produktion		
Alkali	20,5 t	20,5 t
Reinbutol	19,6 t	19,6 t
Rohbutol	2,4 t	2,4 t
Alkali	4,4 t	4,4 t
Reinbutol	6,6 t	6,6 t
Alkali	27,5 t	27,5 t
Rohbutol	11,2 t	11,2 t
Reinbutol	4,7 t	4,7 t

Die Maschine wurde von Anfang bis Ende der Kontaktperiode
 Spannung über: 50 - 55 V
 Alkali: 70 - 75 V
 Spannung: 25 - 30 V
 Die Maschine sollte eine normale noch einige Zeit in Betrieb ge-
 halten werden können, jedoch nicht mehr allzu lange, da die
 Bildung in den letzten Tagen der Kontaktperiode schon ziemlich rasch
 zunahm und damit die Kontaktperiode gestört war.

*) Abwasseruntersuchungen

Die mit regeneriertem Rohschlamm gefüllte Kammer 1 wurde Mitte des Monats reaktiviert und mit von 100 g St. B. 101 + Rohschlamm reaktiviert. Die Reaktivität des in der Destillation erhaltenen Rückstands war (chemisch) befriedigend und wurde festgestellt. Die Kammer steht nunmehr bereit für die nächste Reaktivierung.

Die Nachschmittanalyse des im Juli untersuchten Rohschlammes liegt noch nicht vor; sie wird im nächsten Monatsbericht mitgeteilt werden.

Handwritten: Schmitt
May

Handwritten: R

Herrn Dir. Dr. Baumann

Ergebnisse der Aldehydversuche

RECEIVED
NOV 9 1941
U.S. DEPT. OF AGRICULTURE
BUREAU OF CHEMISTRY

Die Analyse des Kuchens mit einer stündlichen Last von 1,5 bzw. 2,7 g/l Aldehyd in letzten beiden Versuchen 2 und 3 zeigten, dass sich infolge der Wirkung im letzten Versuchsbereich geschädigtes Material auslöst, das die beiden so sehr, dass sie beide abgestellt werden mussten. Es trat eine rasch mit dem rasch ansteigende Aldehydproduktion bei gleichzeitig außerordentlich hohen Aldehydgehalten in beiden Fällen ein. Nach der Inbetriebnahme der in- und ausströmenden Ventile wurden die Ventile 2 und 3 zusammengefasst und die Ventile 3 bis zum 17. 7. durch, nachdem die Abführung durch Ventile 2 erfolgt war. Hierbei trat ein Minimum von 1,5 l/h liegende Aldehydproduktion ein, die dann auf die geforderte Menge von 600 l/h hochgezogen und bis zum Ende des Versuchs beibehalten wurden.

Der die Ventile 2 und 3 zusammengefasst zu haben
wurde die infolge der abgenommenen Ventile Aldehyd-
menge bis 11,2 auf, wobei die Ventile am 6. 7. abgestellt werden
mussten.

Ergebnisse über den Verlauf der 1. Versuchsserie

Zeitraum: 1. 7. - 6. 7. = 30 Arbeitstage

Produktion: 1704 t Reinstoff = 273 l/h Reinstoffvolumen

Reinstoff	Reinstoff	95,4 % d. Th.
Reinstoff	Reinstoff	76,5 " " "
Durchschnittliche Ausbeute	Durchschnittliche Ausbeute	98,0 " " "

Reinstoff	Reinstoff	90,5 t = 5,2 l/h auf Reinstoff
		= 7,8 " " " Reinstoff
Reinstoff	Reinstoff	10,2 " " " Reinstoff
Reinstoff	Reinstoff	10,4 " " " Reinstoff
Reinstoff	Reinstoff	10,4 " " " Reinstoff
Reinstoff	Reinstoff	10,4 " " " Reinstoff
Reinstoff	Reinstoff	10,4 " " " Reinstoff
Reinstoff	Reinstoff	10,4 " " " Reinstoff

Reinstoff	Reinstoff	45,0 t = 2,5 " " " Reinstoff
		= 4,0 " " " Reinstoff

Ergebnisse über den Verlauf der 2. Versuchsserie

Produktion	Produktion	20 - 75
Abfall	Abfall	40 - 55
Abfall	Abfall	20 - 100

Der analysierte Resthalt wird in 2a spezifiziert zur Verwendung für
 Schmelz-Verarbeitung; die durchschnittliche Analyse des analysierten
 des Resthaltes war ungefähr folgende: 23,0 % Cu, 0,8 % Cr, 0,3 % Fe,
 0,3 % Si, 0,3 % Al, 0,05 % Ni, 0,005 % S, kein Cl. Auffallend ist der
 hohe Alwert (aus der Aldestillation stammend?) und eine Erhöhung des
 Resthaltes gegenüber dem eingesetzten Resthalt mit 20,7 %.

Am 12. 7. 41 wurde der Ofen mit 2045 kg ESB-Kontakt Sendung 3 u. 5
 (Nebenmittelanalyse 13,5 % Cu, 0,55 % Cr, 0,09 % Fe) neu gefüllt. Die
 Einschmelzung der Charge 2 begann am 14. 7.. Bis zum Monatsende
 wurde die Belastung auf 2750 L/A konstantgehalten werden wobei die Aldel-
 temperatur zufällig niedrig bei 36 - 40° gehalten werden konnte. Die
 Kontakt bei 23,1 % d. Th. gelegene Kontaktcharge fiel bis Monatschluss
 ab und auf 21,3 bzw. auf 20,4%. Die durchschnittliche Abgabe lag am
 14. 7. sehr gut bei 26,4 %, die metallische Restbildung war kaum
 bemerkbar mit 0,71 % v. Resthalt. Der Ofen 2 hat die alten 500er-
 Schmelzleistungen.

Der Ofen 2. Die Niedrigkeit des Resthaltes führte auch hier zu einer
 weiteren Erhöhung der Kontaktzeit zu einem laufend kleineren gegen
 zu hoher Wert zu Schmelzprodukt unterhalb, und zum laufende
 Erhöhung der Schmelztemperatur, wodurch die Belastung mit Aldel
 und Erhöhungen in der Spannung. Nachdem die Leistung des Ofens am 11.7.
 nur noch 1400 L/A betrug wurde am 17. 7. abgestellt und Kontaktwechsel
 vorgenommen.

Übersicht über die Einschmelzung 1 des Ofens 2

Periode 17. 7. - 17. 7. 41 = 176 Arbeitstage

Produkt 17 007 t Aldel = 1720 Stunden Kontaktverfahren

Produkt	Werte Abgangsbilanz an Resthalt	99,5 t d. Th.	
	Resthalt	23,0 " " "	
	Durchschnittliche Abgabe	24,8 " " "	
Produkt Gesamtproduktion	464,7 t =	3,3 % bezogen auf Rohhalt	
		4,8 " " " Resthalt	
	Resthalt Rückbildung an		
	Resthalt für Einschmelzung	7,7 " " " Rohhalt	
		11,2 " " " Resthalt	
	gesamte Rückbildung	18,9 t =	2,06 " " "
Produkt	2045 t =	2,6 % bezogen auf Resthalt	
		3,8 " " " Resthalt	

	tägliche Butelausbeute	gesamte Butelausbeute
ab 25. Januar	96,4 ---- 96,6	82,9 ---- 97,0
Februar	----- 96,1	----- 97,2
März	----- 96,1	----- 96,7
April	----- 94,9	----- 96,3
Mai	----- 94,7	----- 95,8
Juni	----- 92,1	----- 95,4
bis 30. Juni	----- 88,0	----- 94,8

Die über die ganze Kontaktperiode gewöhnliche Butelausbeute lag im Jahr noch mit 94,8 % sehr gering, weil die in Juni und Juli aufgetretenen Störungen die an normalen Abwinkeln der täglichen Ausbeute auf Grund der Katalysatorkorrosion verursachten, daß die gesamte Butelausbeute infolge der hohen Leistung in den vorhergehenden Monaten nicht mehr auf das normale Maß abwinkeln konnte. Das bedeutet nichts anderes, als daß die Periode bei normalem Verlauf der Monate Juni und Juli mit Sicherheit eine noch in Zukunft nie beobachtete Dauer und Leistung erreicht hätte.

Untersuchungen des Katalysators der Aldehydestillation in Labortest (mit H₂) haben ergeben, daß in der schlechtesten Periode im Juni im Katalysator der Aldehydestillation ca. 1,5 % Mesitylen (7% des Katalysators (10³g)) enthalten waren. Es ist als sehr wahrscheinlich anzunehmen, daß dieses Mesitylen, das bei der Aldehydestillation polymerisiert und mit brauner Farbe als hochmolekulare d.h. rückstandslähmende Substanz ins Reaktionsgemisch übergeht, in der Hydrierung die genannten Kontaktstörungen verursacht hat. Störungen die jetzt noch in geringerer Höhe auftreten und erstlich bei einem Vergleichsversuch der Aldehydestillation beobachtet werden bei dem 4 Tage lang nur auswertiger Katalysator und anschließend nur Aldehyd kleinerer Produktion verarbeitet wurde. Erst nach dem Eintritt des aus klassischen Aldehyd hergestellten Reaktionsgemisches in die Hydrierung zeigten beide Katalysatoren einen 3-fachen Anstieg der Aldehydproduktion (vgl. Katalysator der Aldehydfabrik).

Stadium 12 enthält folgende Eigenschaften: Die Kontaktfüllung für Kontaktperiode 4 besteht aus 2070 kg Katalysator aus Standung 3. Katalysatoranalyse: 19,7 % Cu, 0,7 % Cr, 0,03 % Fe. Die Inbetriebnahme erfolgte am 6. 7. und verlief normal, wobei die Belastung innerhalb einer Woche auf 4000 l/h gesteigert werden konnte. Infolge häufiger Störungen von der Reinigungs- und der Wasserdampfseite her bekam die Dauerleistung im hohen Maße, die Katalysatorkorrosion stieg

zusätzlich, hinzu kam die Beeinflussung durch wechselnde Aldolquali-
tät, wobei die Belastung mehrmals zurückgenommen und die Eingangs-
temperaturen außerdem noch erhöht werden mußten. Am Monatsende ergab
sich hier folgendes Bild:

Belastung 3400 l/h tgl. Ausbeute bes. auf Rohbutol 93,3 % d.Th.
durchschnittliche Ausbeute 94,7 % " "

Butanolbildung täglich: 1,32 % bes. auf Rohbutol
1,94 % " " " Reinbutol

Stamm-Neubildung 1,84 % " " "

Die Kammer zeigt eine auffällige Empfindlichkeit gegen äußere
Einflüsse! Bei der geringsten Störung tritt eine Verlagerung der
Temperaturen und so höher rüber auf, weil anscheinend die Haupt-
schleimwege schon ziemlich weit am Ende des Ofens liegt. Diesen
Schleimwegen soll durch eine Erhöhung des Kreislaufdruckes auf 710 atü
und eine gewisse Erweichung des Katalysators entgegengetreten werden.

b) Katalysatorherstellung:

Kammer 1 war zur Butanolhydrierung im Juli zweimal je 4 Tage im
Betrieb. Bei nach der ersten Hydrierung erhaltenen Reinbutanol zeigte
nicht mehr die hohe Permeabilitätsfähigkeit wie früher, deshalb
wurde der Kontakt vor der nächsten Hydrierung nochmals mit 30 kg
Kupferpulver phosphoriert. Trotzdem war durch keine Verbesserung festzu-
stellen obwohl der Ofen nicht höher als mit 3000 l/h belastet wurde.
Im Juli mag dies seine Ursache in dem durch die schlechte Durch-
dringung des Katalysats bedingten hohen Aldehyd- und Gerdampfgehalt
des Rohbutanols haben. Trotzdem mußten wir uns entschließen den Kam-
mer zu wechseln, bei der Hydrierung des gesamten Butan in Höhe
ungefähr 1000 l. Rohbutanol gelangte heute im Kontakt sich im ganzen um
11,5 % Rohbutanol und 30,7 % Kupferpulverdestillat der Kammer I
der Butanoldestillation. Diese Menge entspricht einer Leistung des
Kontakts von 200 l. Butanol pro Tag. Vorher war der Kontakt, der zwischen
durch nicht ausreicht war, hauptsächlich für die Punkte 1 der Kammer 1
in Betrieb, und hat mit 1000 l. Rohbutanol des 40-jährigen K.V. geleistet.

Im Juli wurden nur im Oberteil Katalysator und Vernebelungen, her-
vorgehoben durch Alkalien, festgestellt. Eine Durchschnittsanalyse
liegt noch nicht vor.

Kammer 1 wurde nun beschickt mit 4 214 kg regeneriertem ZN-Kontakt
Schleimwege Katalysator von Kammer 4 und nicht in nicht regeneriertem Zu-
stand zur Verfügung.

Handwritten signature

Ch. W. H. TD-0010
 Eing. 9. AUG. 1941
 Nr. 11 11 530

Monatsbilanz Juli 1941.

Gesamtergebnis der Aldol - Butolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

2929,2 t Reinbutol	x 0,9776	→	2865,6 t Acetaldehyd
244,7 t Sprit	x 0,9562	→	234,0 t "
192,7 t Rohbutol	x 1,1688	→	225,4 t "
3366,6 t			3325,0 t Acetaldehyd

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 4459,0 t abgegebenes Reinaldol		3704,7 t Acetaldehyd
" 1000,0 t "		830,8 t "
" 1000,0 t erzeugtes Rohbutol		822,5 t "
" 4440,4 t verarbeitetes Rohbutol		3651,5 t "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{3325,0}{3651,5} \times 100 = 91,1\%$

Material-Ausbeute $\frac{3366,6}{3651,5} \times 100 = 92,2\%$

Acetaldehyd-Aufwand
 für 100 kg Reinaldol $\frac{3651,5}{4459,0} \times 100 = 81,9\%$

Butol-Ausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten	2929,2 t Reinbutol
Aldol-Aufwand hierfür	3158,2 t Aldol 100%
theoret. Menge Butol	3230,6 t Reinbutol

Ausbeute d. Th. $\frac{2929,2}{3230,6} \times 100 = 90,7\%$

In der Aldolfabrik wurde die Produktion zu 73 % durch Nichteugenaldehyd, zu 27 % durch Carbidaldehyd (Mückenberg, Schkopau, Lössen) gedeckt. Über Qualitätsunterschiede vgl. Monatsbericht der Aldolfabrik.

Die Gesamtproduktion der Aldol - Butolstufe lag höher als im Mai und zwar 15 % über der Sollleistung des 1. Ausbaus.

Die Einflüsse der Aldehydqualität auf die Hydrierfähigkeit des Reinaldols, sind im Bericht der Aldolhydrierung erläutert.

Infolge erhöhter Rückstantbildung liegt der Aldehydaufwand für 100 kg Reinalbutol mit 124,65 deutlich höher als im Vormonat, die Butolausbeute d. Th. dagegen fast gleich mit 90,7 %.

Kaas

Ch. W. H.	TD - Büro		
Eing.	6. AUG. 1941		
Nr.	H.	B.	Reg.

Herrn Dir. Dr. Bauman

Bilanz der Aldolhydrierung

Juli 1941

In Betrieb	Kammer 2	1. - 8. 7. 41
		16. - 31. 7. 41
	Kammer 3	1. - 17. 7. 41
	Kammer 4	6. - 31. 7. 41

<u>Reinbutol</u>	Ringang	4459 t
<u>Reinbutol</u>	Produktion	4505 t
	u. Abgabe	

<u>Reinbutol</u>		101,5 %
	d. Th.	99,0 %

ANALYSEN

<u>Reinbutol</u>		<u>Reinbutol</u>	
71,86 %	Aldol 100 %	304,2 t	67,50 % Butol 100 %
5,60 %	Acetaldehyd	225,0 "	6,04 % Sprit
2,13 %	Oxetonaldehyd	95,0 "	4,63 % Butanol
3,10 %	Rückstand	130,2 "	3,10 % Rückstand
17,81 %	Wasser	728,6 "	19,73 % Wasser
<u>100,00 %</u>		<u>4459,0 t</u>	<u>100,00 %</u>
			<u>3040,9 t</u>

Ausbeute

theoret.	Menge	Reinbutol	3277,6 t	3040,9 t = 92,9 % d. Th.
"	"	Sprit	235,2 "	272,1 " = 116,8 " " "
"	"	Butanol	100,4 "	208,6 " = 207,8 " " "
"	"	Rückstand	140,3 "	139,6 " = 99,5 " " "
"	"	Wasser	728,6 "	843,8 " = 105,6 Gew. %
			<u>4520,1 t</u>	<u>4505,0 t = 99,0</u>

N. - Rücklage

Aldol	73,4 t
Acetaldehyd	10,2 "
Oxetonaldehyd	5,4 "
Rückstand	<u>2,1 "</u>
	91,1 t

N. - Verbrauch

Butol	68,3 t
Sprit	11,9 "
Butanol	11,2 "
Rückstand	<u>2,1 "</u>
	93,5 t

Wasserstoffverbrauch

berechnet für

4459 t Reinaldol

1 014 000 Nm ³ H ₂ 100 %ig
= 1 046 000 " " 96,85 %ig
(d = 0,116)

für Entspannung (85 % H₂
im Kreislaufgas)

220 000 " " "

für Hydrierung von
Nobbutanol

3 000 " " "

Anfüllung von Kammer 2

5 000 " " "

" 3

4 000 " " "

" 4

5 000 " " "

1 287 000 Nm ³ H ₂ 96,85 %ig
= 126,6 % d. Th.

tatsächlich verbraucht

1 240 000 Nm ³ H ₂ 96,85 %ig
= 127,3 % d. Th.

Nobbutanol - Nachhydrierung

In Betrieb

Kammer 1 vom 2. 5. und 22. - 26. 7. 41

Nobbutanol Eingang 394,0 t

Nobbutanol hydr. Abgabe an Botoldest 397,6 t

Kaay

110,111,200,230,232,.

629

COMM. TO
Ing. 16. JULI 1941

Herrn Dir. Dr. Baumann

Monatsbilanz Juni 1941.
Gesamtergebnis der Aldol-Butolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

2 080,1 t Reinbutol	x 0,9776	→	2 033,5 t Acetaldehyd
153,2 t Spirit	x 0,9562	→	146,5 t "
139,8 t Butanol	x 1,1888	→	166,2 t "
<u>2 373,1 t</u>			<u>2 346,2 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 2 017,0 t abgegebenes Reinaldol		2 498,8 t Acetaldehyd
" 1 000 t " "		828,2 t "
" 1 000 t erzeugtes Rohbutol		814,2 t "
" 2 123,6 t verarbeitetes Rohbutol		2 530,7 t "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{2 346,2}{2 530,7} \times 100 = 92,7 \%$

Material-Ausbeute $\frac{2 373,1}{2 530,7} \times 100 = 93,8 \%$

Acetaldehyd-Aufwand
für 100 kg Reinaldol $\frac{2 530,7}{2 080,1} \times 100 = 121,7 \text{ kg}$

Butolenausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten	2 080,1 t Reinbutol
Aldolaufwand hierfür	2 238,7 t Aldol 100 %
theoret. Menge Butol	2 290,0 t Reinbutol

Ausbeute d. Th. $\frac{2 080,1}{2 290,0} \times 100 = 90,8 \%$

In der Aldolfabrik mußte für die Produktion im Betriebsmonat zu 42 % Krenaldehyd herangezogen werden (Wacker, Knapsack und wenig Lonzaaldehyd) infolge Störung in den Vorbetrieben.

Insgesamt lag die Produktion in der Aldol-Butolstufe um 28 % niedriger als im Vormonat, d.h. bei 81 % der Sollleistung für den 1. Ausbau.

Die Qualitätsverschlechterung beim hiesigen Aldehyd hatte schwere Kontaktschädigung der beiden Hydrieröfen zur Folge, die sich in hohem Aldehydspiegel und steigender Butanolbildung ausdrückte. Der Rohspirit enthält im Monatsende 4,1 % freien Aldehyd gegen sonst 0,4 %, das Reanbutanol enthält 9,4 % nicht durchhydrierte Produkte (Aldehyde, Acetale, Glycerinalkohol) gegen sonst etwa halb soviel. Außerdem traten in der Butoldestillation Verluste an organischer Substanz auf, die in Form von Aldehyden, Acetalen u.ä. mit dem Wasser in der Vakuumkolonne III übergingen. Diese Erscheinungen verstärken sich im neuen Monat zunächst noch. Erfreulicherweise war die Qualität des Reanbutols während dieser Periode als unverändert gut anzusprechen.

Die Butolanbeute d.Th. dagegen fiel durch die geschilderten Verhältnisse über den ganzen Monat gesehen auf 90,8 gegenüber 92,5 im Vormonat zurück.

In Laufe des Monats Juli wird in der Hydrierung zwei neue Kontaktschichtungen in Betrieb genommen.

gez. Haag

gez. ...

Herrn Dir. Dr. Baumann

12. JUNI 1941

Monatsbericht der Aldolhydrierung

Juni 1941

622

In Kammer 1 wurden in der Zeit vom 12.-16.6.4 202 t Rohbutanol nachhydriert. Auch bei dieser 7. Nachhydrierung hat der Kontakt so einwandfrei gearbeitet, daß die Kammer zu weiteren Butanolnachhydrierungen verwendet werden kann.

Die am 25. 5. 41 frisch angeführte Kammer 2 (3. Kontaktperiode) zeigte nach 8 Tagen bei einer Belastung von nur 1800 l Reinaldol/ Stunde eine relativ hohe Butanolneubildung von ca 1,2 % bezogen auf Rohbutanol, während bei einer guten Kammer die Butanolneubildung unter diesen Verhältnissen praktisch gleich Null ist. Die Temperaturverteilung im Ofen zeigte, daß das Aldol unter keinen Umständen gleichmäßig verteilt sein konnte; es traten z.B. zwischen zwei in einer Ebene an 30 cm voneinander entfernten Messstellen Temperaturdifferenzen von 40 und 50° auf. Wir vermuteten deshalb, daß der Flüssigkeitsverteiler der Kammer wie ein Überlaufboden einer Glockenbodenkolonne konstruiert ist, nicht einwandfrei arbeitete. Die Kammer wurde deshalb abgestellt, mit Stickstoff gespült, der Kontakt vollständig mit Rohbutanol bedeckt, so daß keine Oxidation eintreten konnte, und der Verteilerboden ausgebaut und nachgeprüft. Es zeigte sich nun, daß tatsächlich an einer Stelle eine ganz beträchtliche Ausbuchtung, die beim Zusammenbau oder der Montage entstanden sein muß, vorhanden war. Infolge dieser Ausbuchtung lief der größte Teil des zulaufenden Aldols an einer Stelle über und verursachte eine völlig einseitige Benetzung des Ofens. Der Verteilerboden wurde gerichtet und nach dem Einbau die Kammer am 11. 6. 41 wieder angefahren. Bis zu einer Belastung von ca 3000 l Reinaldol/Stunde arbeitete die Kammer einwandfrei.

Leider konnte die Prüfung nicht weiter ausgedehnt werden, weil in der 2. Hälfte des Monats wegen des außerordentlich stark gelb bis braun gefärbten Aldols (Hervorgehoben durch unreinen Acetaldehyd) völlig unnormale Verhältnisse auftraten. Der Kontakt wurde durch die in Aldol enthaltenen Verunreinigungen stark verschmutzt und in seiner Aktivität erheblich herabgesetzt. Das erhaltene Rohbutanol zeigte eine Aldolzahl von ca 4, was einem Gehalt von ca 1 % unverändertem Aldol (bzw. 0,5 % unverändertem Acetaldehyd) entspricht. Da zur besseren

Erhöhung die Temperaturen gesteigert werden mußten, stieg die Butanolneubildung erheblich an (bis auf über 6 % bezogen auf Rohbutol) und dementsprechend sank die Butolausbeute bis zum Monatsende auf 86 - 87 % der Theorie ab.

Kammer 1 lief in der ersten Hälfte des Monats einwandfrei. Zur Überbrückung des Produktionsausfalles beim Ausbau der Kammer 2 wurde die Belastung bis auf 3300 l Reinalkohol/Stunde gesteigert, wobei trotz der langen Lebensdauer (137 Arbeitstage, 1470faches Kontaktvolumen) die Butanolneubildung bei nur 1,5 % bezogen auf Rohbutol lag. Auch die tägliche Butolausbeute mit über 94 % der Theorie war noch außerordentlich gut. In der zweiten Hälfte des Monats trat aus den gleichen Gründen wie bei Kammer 2 beschrieben, eine wesentliche Verschlechterung ein, die sich allerdings nicht so stark wie bei Kammer 2 zeigte. Die Butanolneubildung erreichte ca. 4 %, die Butolausbeute hielt sich bei 91 - 92 %, während die Aldehydnahl auf ca. 3 stieg. Wir führen dies darauf zurück, daß der Kontakt infolge seiner langen Lebensdauer (Ende des Monats 157 Arbeitstage, 1617faches Kontaktvolumen) nicht mehr so hochaktiv ist und infolgedessen auch Verunreinigungen nicht so stark zurückhält. Ein Beweis dafür dürfte die trotz etwas besserer Qualität stärkere Gelbfärbung des Rohbutols von Kammer 3 sein.

Kammer 4 wurde beschleunigt zum Anfahren fertiggestellt und Anfangs des Monats Juli in 1. Priorität genommen.

In Kammer 2 wurde zur Kontrolle der gleichmäßigen Rohbutolentspannung aus dem Produktabstreifer in die Entspannungslleitung eine Pressscheibe mit Druckmagne eingebaut. Diese Vorrichtung hat sich so gut bewährt, daß sie auch bei den anderen Kammern eingebaut wird.

R. Schmidt

H. H. H.

P. 6

110

Silber...

In Botang... 624

Reinaldol

Reinbutol

Produktion

Abgabe an...

Mengenausbeute

d. Th.

Analysen

<u>Reinaldol</u>					
71,67 %	Aldol 100 %	2162,3 t	7,94 %	1	
4,80 "	Acetaldehyd	144,8 "	5,64 "	Sprit	
2,29 "	Crotonaldehyd	6,7 "	4,48 "	Butanol	
2,83 "	Rückstand	95,4 "	2,81 "	Rückstand	
18,41 "	Wasser	593,4 "	19,12 "	Wasser	
100,00 %		3017,0 t	100,00 %		

Ausbeute

Theoret. Menge	Reinbutol	2211,0 t	2187,1 t
"	Sprit	151,4 "	173,1 "
"	Butanol	73,1 "	118, "
"	Rückstand	86,7 "	81,2 "
"	Wasser		585, "

H₂ - Zuschlag

Aldol	48,5 t
Acetaldehyd	6,6 "
Crotonaldehyd	4,0 "
Rückstand	1,3 "
	<u>61,4 t</u>

H₂ - Ver...

Butol	
Sprit	
Butanol	
Rückstand	

1973

Monatsbericht der Aldolhydrierung

Maï 1941

In Kammer 1 wurden in der Zeit vom 15.-18.5.41 196 t Rohbutanol mit dem gleichen guten Ergebnis wie bisher nachhydriert. Der Kontakt ist noch immer sehr aktiv, so daß die Kammer jederzeit fahrbereit zur Nachhydrierung von Rohbutanol dasteht.

Kammer 2 wurde am 19.5.41 nach erst 56 Arbeitstagen wegen zu großer Butanolneubildung und dadurch bedingter schlechter Ausbeute an Reinbutol abgestellt.

Übersicht über den Verlauf der 2. Kontaktperiode:

Zeitraum 25.3. - 19.5.41 = 56 Arbeitstage

Durchsatz 2709 t Reinaldol = 299 faches Kontaktvolumen

Anfangs- Anfangsausbeute: 96,5 %

Endausbeute: 90,0 %

Ausbeute über die gesamte Kontaktperiode 92,5 %

Reinaldol Gesamtproduktion: 95,4 t = 4,1 % bez. auf Rohbutol

= 5,9 % " " Reinbutol

Neubildung am Schluss der Kontaktperiode: 3,4 % bez. auf Rohbutol

5,0 % " " Reinbutol

Neubildung über die gesamte Kontaktperiode: 1,3 % bez. auf Reinbutol

Reinaldol 56,3 t = 2,3 % bez. auf Rohbutol

= 3,4 % " " Reinbutol

Temperaturabfall vom Anfang bis Ende der Kontaktperiode

Offeneingang Gas: 57 - 65°

Aldol: 45 - 55°

Offenausgang: 86 - 110°

Der ausgebaute Kontakt der Kammer wird zusammen mit dem der 1. Kontaktperiode nach Külvorgängen zur Regeneration geschickt.

Am 21.5.41 wurde die Kammer mit 5 200 Kg BH-Kontakt Sendung 2 und 3 (Durchschnittsanalyse 20,7 % Cu, 0,7 % Cr) frisch. Nach der üblichen Spülung mit Rohbutol wurde der Kontakt reduziert und die Kammer am 25.5.41 wieder angefahren. Die Belastung der Kammer betrug Ende des Monats 1 200 l Reinaldol/ Stunde.

Kammer 1 lief weiterhin störungsfrei und hatte bis Ende des Monats 11 071 t Reinaldol = 1379 faches Kontaktvolumen hydriert. Trotz dieses insbesondere für die erste Kontaktperiode sehr großen Durchsatzes liegen Butanolneubildung mit 1,55% (bes. auf Reinbutol über die gesamte Kontaktperiode) und die tägliche Ausbeute mit 94,2 % noch sehr gut. Vom 20. - 22.5.41 wurde die Belastung der Kammer auf 5,1 m³ Reinaldol/ Stunde (2 Einspritzpumpen) gesteigert um den Ausfall der Kammer 2 (Kontaktwechsel) zu überbrücken. Auch diese vorübergehend sehr hohe Belastung hat die Kammer gut vertragen. Das Reinaldol wurde ohne wesentliche Steigerung der Butanolneubildung glatt durchhydriert.

KM

Reinaldol

B...

Herrn Dir. Dr. Baumann
110, 111, 200, 230, 232.

9. 12. 1941. Juni 1941 /K

1/232

628

Monatsbilanz Mai 1941.

Gesamtergebnis der Aldol - Butolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

2 887,7 t Reinbutol x 0,9776	→	2 823,0 t Acetaldehyd
259,1 t Sprit x 0,9562	→	242,0 t "
176,4 t Ethanol x 1,1888	→	209,7 t "
<u>Σ 317,2 t</u>		<u>Σ 274,7 t</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 4 060,0 t abgegebenes Reinaldöl	Σ 350,0 t Acetaldehyd
" 1 000,0 t "	825,1 t "
" 1 000,0 t erzeugtes Rohbutol	816,1 t "
" 4 291,6 t verarbeitetes Rohbutol	Σ 502,2 t "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{\Sigma 274,7}{\Sigma 502,2} \times 100 = 93,5 \%$

Material - Ausbeute $\frac{\Sigma 317,2}{\Sigma 502,2} \times 100 = 94,6 \%$

Acetaldehyd-Aufwand
für 100 kg Reinbutol

$\frac{\Sigma 502,2}{2 887,7} \times 100 = 121,2 \text{ kg}$

Butolausbeute d. Zth.

In der Butoldestillation erhalten	2 887,7 t Reinbutol
Aldolverbrauch hierfür	Σ 050,5 t Aldol 100 %
theoret. Menge Butol	Σ 120,4 t Reinbutol

Ausbeute d. Zth. $\frac{2 887,7}{\Sigma 120,4} \times 100 = \underline{92,5 \%$

Die Aldehyd- und Materialausbeuten sind deshalb höher als im Vormonat (91,4 u. 92,9) weil die im Berichtsmonat erfolgte Aufbereitung des Rohbutanols ein günstiges Ergebnis hatte und eine bessere Bewertung des noch lagernden Rohbutanols ermöglichte. Der um ein Geringes erhöhte Aldehydaufwand für 100 kg Reinbutol und das Absinken der Ausbeute sind auf die Abnahme der Kontaktaktivität in der Aldolhydrierung zurückzuführen.

Die im Halbericht diskutierte Erniedrigung des Wassergehaltes im Reinaldol hat, abgesehen von einer nennenswerten Dampfersparnis, noch einen weiteren Vorteil zur Folge und zwar in der Kapazität der Butoldestillation. Bei der Projektierung mit dem höheren Wassergehalt im Rohbutol entfielen auf die Wasserkolonne (Kolonne III) 363 kg Wasser pro Stunde und pro t Reinbutol. Bei einer Produktion von 42 750 tato Buna-S hatte danach die Kolonne 3 290 kg/h und 987 kg/h Rücklauf zu leisten, wobei sich bei 60 mm Kopfvakuum eine Geschwindigkeit von 3,1 m/sec. errechnete. Da maximal mit 3,8 m/sec. gefahren werden kann, liegt die Kolonne mit einer solchen Leistung schon nahe an der Grenze ihrer Kapazität und es wäre bei einer weiteren Erhöhung der Produktion notwendig geworden, die Kolonne III a der Erweiterung ebenfalls in Betrieb zu nehmen. Die Kolonne III a kam zur Aufstellung weil mit einer Verschmutzung der Böden durch Kieselgel und Verharzung zu rechnen ist. Infolge der Erniedrigung des Wassergehaltes im Reinaldol bzw. Rohbutol um rund 26 % gegenüber der Projektierung ergibt sich folgendes:

Bei einer Produktion von 100 000 tato Reinbutol (70 000 tato Buna-S + SS) hat die Wasserkolonne 4 863 kg/h einschließlich 0,3-facher Rücklauf zu leisten. Die zugehörige Geschwindigkeit beträgt bei der Kolonne III mit 2,6 m Durchmesser 3,57 m/sec. und bei der Kolonne IIIa mit 3 m Durchmesser erst 2,7 m/sec.

Es ist also möglich, die gesamte Wassermenge in einer von beiden Kolonnen abzutreiben, sodass eine volle Reserve vorhanden ist. Da die beiden Butolkolonnen parallel gefahren werden müssen und keine eigentliche Reserve vorhanden ist, kann die Reserve-Wasserkolonne auch als Reserve für die Butolkolonne eingesetzt werden. Bei dem höheren Wassergehalt wäre es nötig gewesen, auch die beiden Wasserkolonnen parallel zu betreiben, sodass die Aufstellung einer weiteren 3 m Kolonne als Reserve sowohl für III, IIIa als auch für IV und IVa unumgänglich gewesen wäre. Durch die Erniedrigung des Wassergehaltes ist für den Fall der Produktionssteigerung auf 100 000 tato Butol diese Reservekolonne bereits vorhanden. Außerdem tritt, wie bereits erwähnt, eine erhebliche Ersparnis an Hochdruckdampf ein.

L.A.S.

Ø 200, 230, 232, 235, 111

Herrn Dr. Dr. Baumann

Ch.V.Z. ID-Büro

Eing. 1941

630

Bilanz der Aldolhydratierung

<u>In Betrieb</u>	Kammer 2	1.- 19.5.41
	"	25.- 31.5.41
	" 3	1.- 31.5.41
<u>Reinaldol</u>	Eingang	4060,0 t
<u>Rohbutol</u>	Produktion	4105,0 t
	Abgabe an Butoldest.	4105,0 t
<u>Mengenausbeute</u>		101,1 %
"	d. Th.	99,1 %

<u>Reinaldol</u>		<u>Analysen</u>		<u>Rohbutol</u>	
71,88 %	Aldol 100 %	2918,3 t	69,42 %	Butol 100 %	2808,6 t
5,42 "	Acetaldehyd	220,1 "	6,20 "	Sprit	254,5 "
1,79 "	Crotonaldehyd	72,7 "	3,82 "	Butanol	156,8 "
2,54 "	Rückstand	103,1 "	2,54 "	Rückstand	104,3 "
18,37 "	Wasser	745,8 "	19,02 "	Wasser	780,8 "
100,00 %		4060,0 t	100,00 %		4105,0 t

Ausbeute

Theoret. Menge	Reinbutol	2985,1 t	2808,6 t = 94,0 % d. Th.
"	Sprit	230,2 "	254,5 " = 110,5 " " "
"	Butanol	76,9 "	156,8 " = 204,0 " " "
"	Rückstand	104,7 "	104,3 " = 99,6 " " "
"	Wasser		780,8 " = 104,7 Gen.

A H₂ - Zuschlag

Aldol	66,8 t
Acetaldehyd	10,1 "
Crotonaldehyd	4,2 "
Rückstand	1,6 "
	82,7 t

H₂ - Verbrauch

Butol	62,8 t
Sprit	11,2 "
Crotonaldehyd	8,5 "
Rückstand	1,6 "
	84,1 t

Wasserstoffverbrauch

errechnet für 4060 t Reinaldol

für Entspannung (96,7 % H_2 ,
85 % im Kreislaufgas)

für Reduktion und Auffüllung
von Kammer 2

für Hydrierung von Rohbutanol

100000 $m^3 H_2$ 99,7 %

(100000,100)

200000 $m^3 H_2$ 99,7 %

50000 $m^3 H_2$ 99,7 %

1500 $m^3 H_2$ 99,7 %

1168000 $m^3 H_2$ 99,7 %

= 122,7 % d. Th.

tatsächlich verbraucht

1156000 $m^3 H_2$ 99,7 %

= 121,4 % d. Th.

Rohbutanol - Nachhydrierung

In Betrieb Kammer 1 vom 19. - 23. 5. 41.

Rohbutanol Eingang 196,1 t

Rohbutanol hydriert Abgabe an Butoldest. 195,9 t

Reinaldol

Kammer

B. 6

10,111,200,230,232.

Herrn Dr. Baumann *M*

17. Mai 1941 ^{1/2}

I/232

632

Ch. W. F. I. D. B.

Emp. 20 MAI 1941

Monatsbilanz April 1941.
Gesamtergebnis der Aldol-Butolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

2 774,8 t Reinbutol	x 0,9776	→	2 712,6 t Acetaldehyd
221,2 t Spirit	x 0,9562	→	212,2 t "
117,8 t Methanol	x 1,1888	→	140,0 t "
<u>3 114,8 t</u>			<u>3 064,8 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

zur 4 194,0 t abgegebenes Reinaldol		3 499,6 t Acetaldehyd
" 1 000 t "		834,4 t "
" 1 000 t erzeugtes Rohbutol		822,6 t "
" 4 075,4 t verarbeitetes Rohbutol		3 352,4 t "

Acetaldehyd-Ausbeute $\frac{3\ 064,8}{3\ 352,4} \times 100 = 91,4 \%$

Material - Ausbeute $\frac{3\ 114,8}{3\ 352,4} \times 100 = 92,9 \%$

Acetaldehyd-Aufwand
für 100 kg Reinbutol $\frac{3\ 352,4}{2\ 774,8} \times 100 = 120,8 \text{ kg}$

Butolausbeute d.Th.

In der Butoldestillation erhalten
 Aldolaufrwand hierfür 2 894,3 t Aldol 100 %
 theoret. Menge Butol 2 960,8 t Reinbutol

Ausbeute d.Th. $\frac{2\ 774,8}{2\ 960,8} \times 100 = \underline{\underline{93,7 \%$

Die Abnahme der Kontaktaktivität in der Aldolhydrierung hauptsächlich bei Kammer 2 macht sich in einer geringen Erhöhung des Acetaldehyd- aufwandes für 100 kg Butol (120,8) und einem geringen Absinken der Butolansbeute (93,7) gegenüber dem Vormonat mit 119,6 kg bzw. 94,5 % bemerkbar.

Die Produktion an Reinbutol lag mit 2 775 t um 225 t oder 8,8 % höher als die für den 1. Ausbau projektierte Monatsproduktion.

In der Aldolhydrierung wurde ein bemerkenswertes Ergebnis erzielt bei einem Versuch die Leistung der Ofen einer weiteren Klärung entgegen- zubringen. In der Kammer 3 wurden folgende Leistungen erzielt:

1. im ganzen Monat April	2 058 moto Rein- butol
2. dreizehn Tage (5.4. - 18.4.) lang je 76 - 78 t Butol entsprechend	2 300 " "
3. eine Spitzenleistung an 2 Tagen (28./29.3.) mit aus. 197 t entsprechend	3 000 " "

Hierbei betrug die stündliche Aldolmenge bei 1. durchschnittlich $3,7 \text{ m}^3$ oder 80 % der vollen Leistung einer Einspritzpumpe, bei 2. $4,18 \text{ m}^3/\text{h} = 100 \%$ der Leistung einer B.P. bei 3. $5,15 \text{ m}^3/\text{h}$ wobei mit 2 B.P. auf die Kammer 3 gefahren wurde. (Vgl. Monatsbericht der Aldol- hydrierung MKrs 41). Die Leistung des Ofens hatte mit 3. noch nicht ihre Grenze erreicht und wir beabsichtigen die Versuche in dieser Richtung bei Gelegenheit fortzusetzen. Heute läßt sich bereits aus- sagen, daß die bisher zu 1 300 - 1 500 moto Butol 100 % angenommene Leistung unter gewissen Bedingungen erheblich überschritten werden und mit etwa 2 000 moto veranschlagt werden kann. Die Bedingungen sind folgen- de

- a) möglichst geringer Acetaldehydgehalt des Reinaldols und damit ein Herabsetzen der starken Wärmetönung der Hydrie- rung von Acetaldehyd zu Sprit auf ein Minimum. Diese Fahr- weise war für Hülls von vornherein vorgesehen,
- b) eine Erniedrigung des Wassergehaltes im Reinaldol, um damit die an sich begrenzte Leistung der Einspritzpumpen bezogen auf Aldol 100 %ig zu steigern. Es ist uns bis jetzt gelun- gen, den Wassergehalt im Reinaldol von anfänglich 28 % (Oktober 40) auf 18,87 % (April 41) herunterzufahren, ohne eine zusätzliche Bildung von Nebenprodukten in der Aldol- destillation oder der Hydrierung in Kauf nehmen zu müssen. Der korrespondierende Gehalt an Aldol 100 % erfuhr hier- durch eine Steigerung von 60,85 % auf 72,04 %.

e) wahrscheinlich die Anwendung der sog. Bürgerschen Einsätze für die Flüssigkeitsverteilung im Ofen. Allem Anschein nach ist auf die durch diese Einsätze erzielte günstige Flüssigkeitsführung das gegenüber den anderen Ofen erheblich günstigere Verhalten des Ofens 3 in der Hauptsache zurückzuführen.

Nimmt man vorsichtshalber unter Berücksichtigung des Kontaktwechsels für eine Kammer 25 Arbeitstage im Monat an, so betrüge die Leistung mit Sicherheit $\frac{2.000 \cdot 25 \cdot 12}{30} = 22.400$ jato Butol = 13.100 jato

Buna S. Mit 4 Ofen könnten demnach eine 52.400 jato Buna S entsprechende Butolmenge produziert werden. Hierzu käme dann noch die 700 atü-Kammer deren Kapazität noch höher einzusetzen ist.

Auf Grund dieser Erkenntnisse wurde die TA beauftragt, die Frage zu prüfen inwieweit es möglich ist, die Leistung der jetzigen Einspitzpumpen zu erhöhen und außerdem den Bau einer Type mit einer Förderleistung von etwa 6 m³/h bei der Lieferfirma Balcke Frankenthal anzuregen.

gez. Haag

gez. ...

41

Ch.W.H.	TD-Büro
Eing. 12. MAI 1941	
Nr.	

Monatsbericht der Aldolhydrierung

Herrn Dr. Baumann

April 1941

In Kammer 1 wurden in der Zeit vom 31.3.-3.4. und 19.4.-23.4.4 205 t Rohbutanol nachhydriert. Es wurde der gleiche Kontakt wie für die 3 vorhergehenden Nachhydrierungen verwendet und das gleiche einwandfreie Produkt erhalten. Die Kammer steht weiterhin anfahrbereit unter Wasserstoffdruck.

Kammer 2 lief in der ersten Hälfte des Monats mit 1400 l/h Später mit 2000 l/h Reinaldol. Die Belastung liegt also bedeutend unter der Normalbelastung von 3 + 4 m³/h. Es ist bekannt, dass bei einer derart schwachen Belastung die Flüssigkeitsverteilung im Kontaktofen schlecht sein kann. Die für das durchgesetzte Kontaktvolumen (107 faches Kontaktvolumen Ende des Monats) schon sehr hohe Butanolneubildung von ca 2,5 % (bzgl. auf Rohbutol) und die dementsprechend niedrige tägliche Ausbeute von ca 92,5 % dürfte auf die schlechte Verteilung zurückzuführen sein.

Kammer 1 lief auch im April störungsfrei. Die Belastung wurde Mitte des Monats auf 3100 l/h Reinaldol gesenkt, um eine etwas stärkere Belastung der Kammer 2 zu ermöglichen. Ende des Monats hatte der Ofen insgesamt 5137 t Reinaldol = 1017 faches Kontaktvolumen hydriert. Die Butanolneubildung betrug zu dieser Zeit nur 1 % bezogen auf Rohbutol auch die Neubildung bezogen auf Reinaldol über die gesamte Kontaktperiode berechnet liegt erst bei 1 %. Die tägliche Ausbeute liegt noch bei 95 %, sodass mit einer sehr guten Lebensdauer dieser Kontaktfüllung gerechnet werden kann.

J. Schmidt
H. Müller
P. B. /

00

200, 230, 232, 235, 111

Ch.V.H.	TD-Büro
Eing.	7. MAI 1941
Nr.	

I/235/5. 5. 41/A

Herrn Dr. Baumann

636

Bilanz der Aldolhydrierung

April 1941

<u>In Betrieb</u>	Kammer 2	1. - 30. 4. 41
	" 3	1. - 30. 4. 41
<u>Reinaldol</u>	Eingang	4194,0 t
<u>Rohbutol</u>	Produktion	4254,0 t
	Abgabe an Butoldest.	4254,0 t
<u>Mengenausbeute</u>		101,4 %
	d. Th.	99,4 %

Analysen

<u>Reinaldol</u>		<u>Rohbutol</u>	
72,04 % Aldol 100 %	3021,3 t	69,32 % Butol 100 %	2948,9 t
5,55 % Acetaldehyd	232,8 t	6,25 % Sprit	265,9 t
1,53 % Crotonaldehyd	64,2 t	2,98 % Butanol	126,8 t
2,31 % Rückstand	96,9 t	2,31 % Rückstand	98,2 t
18,57 % Wasser	778,8 t	19,14 % Wasser	814,2 t
100,00 %	4194,0 t	100,00 %	4254,0 t

Ausbeute

Theoret. Menge	Reinbutol	3090,5 t	2948,9 t = 95,4 % d. Th.
"	Sprit	243,5 t	265,9 t = 109,2 "
"	Butanol	67,9 t	126,8 t = 186,8 "
"	Rückstand	98,4 t	98,2 t = 99,8 "
	Wasser		814,2 t = 104,5 Gew. %

H₂ - Zuschlag

Aldol	69,2 t
Acetaldehyd	10,7 t
Crotonaldehyd	3,7 t
Rückstand	1,5 t
	<u>85,1 t</u>

H₂ - Verbrauch

Butol	66,0 t
Sprit	11,6 t
Butanol	6,9 t
Rückstand	1,5 t
	<u>86,0 t</u>

Wasserstoffverbrauch

637

errechnet für 4194 t Reinaldol

947 000 Nm³H₂ 96,7 %
(d=0,1176)

für Entspannung (96,7 %iger H₂,
85 % im Kreislaufgas)

208 000 Nm³H₂ 96,7 %
1 155 000 Nm³H₂ 96,7 %
= 122,0 % d. Th.

tatsächlich verbraucht

1 116 200 Nm³H₂ 96,7 %
= 117,8 % d. Th.

entpannt (gemessen über Entsp. Waage)

Rest von ca 130 000 m³ durch Undichtheiten der Anlage (Stopfbüchsenverluste usw.) entspannt oder zum Auffüllen von Bereitschaftsumlaufpumpen verwendet.

78 000 Nm³H₂ 96,7 %

Rohbutanol - Nachhydrierung

In Betrieb

Kammer 1 vom 31. 3. - 3. 4. 41
und 19. 4. - 23. 4. 41

Rohbutanol Eingang

284,4 t

Rohbutanol hydriert Abgabe an Butoldest.

286,6 t

Reinhold

May

Reub

110,511,200,230,232.

21. April 1941
I/232

Herrn Dr. Baumann

638

Ch. W. M.	TD - Büro
Eing. 22. APR. 1941	
Hr.	H. A. Rep.

RECHENUNGEN MÄRZ 1941.

Quantitätsbericht der Aldol- & Butanolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Extraktion

1 504,5 t Reinbutol $\times 0,9778$	→	1 459,0 t Acetaldehyd
140,4 t Spirit $\times 0,9562$	→	134,3 t "
14,3 t Butanol $\times 1,1800$	→	16,9 t "
<u>1 779,2 t</u>		<u>1 747,9 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehyd-Faktorzahl für Produktion

Für 2 316,0 t abgegebenen Reinaldol	1 927,99 t Acetaldehyd
" 1 000,0 t " "	832,5 t "
" 1 000,0 t erzeugtes Rohbutol	828,2 t "
" 2 250,0 t verarbeiteten Rohbutol	1 899,5 t "

Acetaldehyd-Ausbeute = $\frac{1 747,9}{1 899,5} \times 100 = 92,2 \%$

Material - Ausbeute = $\frac{1 779,2}{1 899,5} \times 100 = 93,6 \%$

Acetaldehyd-Äquivalent
für 100 kg Reinaldol = $\frac{1 747,9}{1 899,5} \times 100 = 119,6 \text{ kg}$

Butanol-Ausbeute d. Th.

In der Butoldestillation erhalten
Aldehydstand hierfür
theoret. Menge Butol

1 504,5 t Reinbutol
1 639,8 t Aldol 100 %
1 077,3 t Reinbutol

Ausbeute d. Th. = $\frac{1 504,5}{1 639,8} \times 100 = 91,8 \%$

• • •

- 2 -

Die günstige Bewertung des erzeugten und abgegebenen Rohsprits führte auch diesen Monat wieder zu einer hohen Aldehyd- und Materialausbeute. Das leichte Absinken der Leistung von Kammer 3 sowie der noch um ein geringes schlechtere Betriebszustand von Kammer 2 hatten eine leichte Steigerung des Acetaldehydaufwands für die Reinbutolherzeugung auf 119,5 kg gegenüber 117,6 kg/100 kg Butol im Vormonat zur Folge. Die theoretische Butolausbeute hat dementsprechend etwas abgenommen. Gegen Monatsende wurde erstmals in allen drei Betrieben die volle Produktion des 1. Ausbaus erreicht und gleichzeitig im Mittel um 10 % überschritten.

gez. Haag

gez. Bub

Ch.W.H.	TD-80ro
Erz.	8. APR. 1941
Nr.	II. B. Reg.

Herrn Dr. Baumann
Monatsbericht der Aldehydherstellung
 März 1941

In Kammer 1 wurde am 31. 3. mit der Nachhydrierung von Rohbutanol begonnen. Zusammenstellung erscheint im April-Bericht.

Kammer 2 wurde am 25. 3. angefahren (2. Kontaktperiode). Die ^{Kammer} wurde schon Ende Februar reduziert (vgl. Monatsbericht Februar 41) und stand 4 1/2 Wochen in reduziertem Zustande unfahrbereit unter Wasserstoffdruck. Die Belastung der Kammer konnte bis Ende des Monats nur bis 1500 l/h Reinaldöl gesteigert werden, so daß über ihr Verhalten noch nichts endgültiges ausgesagt werden kann.

Kammer 3 hat bis Ende des Monats nach 66 Arbeitstagen 5 210 t Reinaldöl (= 65% fester Kontaktvolumen) hydriert. Die Butanolneubildung ist noch verhältnismäßig sehr gering und liegt bei 0,8 % bezogen auf Reinaldöl und über die gesamte Kontaktperiode gerechnet.

Vom 1. - 6. und vom 12. - 15. März mußte die Kammer 3 mit Schmelzwasserstoff (G₂ - Schalt 0,2 - 0,3 %) infolge Störungen in der Gasabteilung gefahren werden. Vom 15. - 17. März mußte die Aldehydherstellung vollständig abgestellt werden, da Schmelzen infolge Fliegenschmutzes keinen Wasserstoff mehr liefern konnten. Am 17. März wurde dann mit Elektrolytwasserstoff, von dem etwa 500 m³/h zur Verfügung standen, mit einer Belastung von 1000 - 1100 l Reinaldöl/Stunde gefahren, bis am 22. März wieder Wasserstoff von der Gasabteilung in ausreichender Menge zur Verfügung stand.

Vermutungsweise wurde die Belastung des Ofens mit 2 Einspritzpumpen bis auf 1,5 m³/h gesteigert. Ausbeute und Butanolneubildung veränderten sich bei dieser Belastung (36 Stunden) nicht, der Differenzdruck im Ofen selbst betrug nur 5 mm, so dass bei der nächsten Gelegenheit versucht werden soll, einen Ofen für längere Zeit so hoch zu belasten.

Zur Zeit läuft der Ofen wieder mit einer voll ausgefahrenen Einspritzpumpe, was einer Belastung von 4 200 l Reinaldöl/Stunde entspricht.

Handwritten signatures:
 [Signature]
 [Signature]
 [Signature]

Bilanz der Aldolhydrierung

März 1941

<u>In Betrieb</u>	Kammer 2	25, - 31.3.41
	Kammer 3	1. - 31.3.41
<u>Reinaldol</u>	Eingang	2 316,0 t
<u>Rohbutol</u>	Produktion	2 328,0 t
	Abgabe an Butoldest.	2 328,0 t
<u>Mengenausbeute</u>		100,5 %
"	d. Th.	98,5 %

Analysen

<u>Reinaldol</u>		<u>Rohbutol</u>	
72,02 % Aldol 100 %	1668,0 t	70,16 % Butol 100 %	1633,3 t
4,68 " Acetaldehyd	108,4 "	5,15 " Sprit	119,9 "
1,84 " Crotonaldehyd	42,6 "	2,68 " Butanol	62,4 "
2,68 " Rückstand	62,1 "	2,68 " Rückstand	62,4 "
18,78 " Wasser	434,9 "	19,33 " Wasser	450,0 "
100,00 %	2316,0 t	100,00 %	2328,0 t

Ausbeute

Theoret. Menge	Reinbutol	1706,2 t	1633,3 t = 95,7 % d. Th.
"	Sprit	113,4 "	119,9 " = 105,7 " " "
"	Butanol	45,1 "	62,4 " = 138,4 " " "
"	Rückstand	63,1 "	62,4 " = 98,9 " " "
	Wasser		450,0 t = 103,5 Gew. %

H₂ - Zuschlag

Aldol	38,2 t
Acetaldehyd	5,0 "
Croton	2,5 "
Rückstand	1,0 "
	46,7 t

H₂ - Verbrauch

Butol	36,6 t
Sprit	5,3 "
Butanol	3,4 "
Rückstand	0,9 "
	46,2 t

Wasserstoffverbraucherrechnet für 2316 t Reinaldol536 000 N m³ H₂ 97,1 %LG
(d = 0,113)für Entspannung (97,1 %iger H₂
85 % im Kreislaufgas)103 500 N m³ H₂ 97,1 %LG

639 500 N m³ H₂ 97,1 %LG= 119,3 % d. Th.tatsächlich verbraucht656 600 N m³ H₂ 97,1 %LG= 122,6 % d. Th.*Rechner**Karay**Bub*

110,200, 111,230, 232.

Handwritten signature

13. März 1941 /K
I/232

643

Vorabrechnung Februar 1941.
Renditeausbeute der Aldol - Butolstufe:

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

1 817,7 t Reinbutol	x 0,9776	-----	1 777,0 t Acetaldehyd
152,6 t Sprit	x 0,9562	-----	1 145,9 t "
44,5 t Butanol	x 1,1888	-----	52,9 t "
<u>2 014,8 t</u>			<u>1 975,8 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 2 606,0 t abgegebene Reinaldol		2 118,1 t Acetaldehyd
" 1 000 t "		812,8 t "
" 1 000 t erzeugtes Rohbutol		801,0 t "
" 2 670,65 t verarbeitetes Rohbutol		2 139,2 t "

Acetaldehyd-Ausbeute = $\frac{1 975,8}{2 139,2} \times 100 = 92,5 \%$

Material - Ausbeute = $\frac{2 014,8}{2 139,2} \times 100 = 94,2 \%$

Acetaldehyd-Aufwand
für 100 kg Reinbutol

$\frac{2 139,2}{1 817,7} \times 100 = 117,6 \text{ kg}$

Renditeausbeute d.Th.

In der Butoldestillation erhalten	1 817,7 Reinbutol
Aldolverbrauch hierfür	1 857,0 Aldol 100 %
theoret. Menge Butol	1 899,6 Reinbutol

Ausbeute d.Th. = $\frac{1 817,7}{1 899,6} \times 100 = 95,6 \%$

- 2 -

2776

... Materialausbeute liegt höher als in den Vor-
 ... die Abgabe von 317 t Rohspirit über die RMV an die
 ... mehrere Tausende Liter Spiritus zuließ als früher
 ... günstige Betriebszustand der Kammer 3 führte
 ... Materialausbeute von 95,6 % d.Th. Aus dem
 ... der Alkoholaufwand pro 100 kg Butol merklich
 ... Rohspirit (125,6 kg).

... Tag lang bei 3,1 t/a Rohspirit entsprechend
 ... des 1. Ausbaues, die Monatsproduktion mit
 ... Rohspirit lag bei 71 %.

Handwritten signature

gez. Bub

X

O

O

200, 230, 232, 235, 111

Ch.W.H. | ID-100

Eing. - 5. 11. 1941

Nr. | II. | B. | Reg.

Herrn Dr. Baumer

I/255/M 3. 3. 41

645

Bilanz der Aldolhydrierung

Februar 1941

<u>In Betrieb</u>	Kammer 3	1. - 28.2.41
<u>Reinaldol</u>	Eingang	2606,0 t
<u>Rohbutol</u>	Produktion	2643,0 "
	Abgabe an Butoldest.	2643,0 "
<u>Mengenausbeute</u>		101,4 %
"	d. Th.	99,4 "

Analysen

<u>Reinaldol</u>			<u>Rohbutol</u>		
70,52 %	Aldol 100 %	1837,8 t	69,43 %	Butol 100 %	1835,0 t
5,13 "	Acetaldehyd	133,7 "	5,57 "	Sprit	147,2 "
1,69 "	Crötonaldehyd	44,0 "	2,35 "	Butanol	62,1 "
2,54 "	Rückstand	66,2 "	2,54 "	Rückstand	67,1 "
20,12 "	Wasser	524,3 "	20,11 "	Wasser	531,6 "
100,00 "		2606,0 t	100,00 %		2643,0 t

Ausbeute

Theoret. Menge	Reinbutol	1880,9 t	1835,0 t = 97,5 % d. Th.
"	Sprit	139,8 "	147,2 t = 105,3 " " "
"	Butanol	46,5 "	62,1 t = 133,6 " " "
"	Rückstand	67,2 t	67,1 t = 99,9 " " "
"	Wasser		531,6 t = 101,4 Gew. %

H₂ - Zuschlag

Aldol	43,1 t
Acetaldehyd	6,1 "
Cröton	2,5 "
Rückstand	1,0 "
	<u>52,7 t</u>

H₂ - Verbrauch

Butol	41,1 t
Sprit	6,4 "
Butanol	3,4 "
Rückstand	1,0 "
	<u>51,9 t</u>

Wasserstoffverbrauch

errechnet für 2606 t Reinaldol

586 000 N m³ H₂ 100 %ig
= 602 000 " 97,4 "
(d = 0,1098)

für Entspannung (97,4 %iger H₂,
85 % im Kreislaufgas)

104 000 N m³ H₂ 97,4 %ig

für Hydrierung von Rohbutanol
und Sprit-Butanol-Wasser

6 000 " "

für Reduktion und Auffüllung
von Kammer 2

4 000 " "

716 000 N m³ H₂ 97,4 %ig

= 697 000 N m³ H₂ 100 %ig

= 119,0 % d. Th.

tatsächlich verbraucht

802 500 N m³ H₂ 97,4 %ig

= 782 000 " 100 %ig

= 133,5 % d. Th.

Rohbutanol- und Sprit-Butanol-Wasser-Nachhydrierung

In Betrieb Kammer 1 30. 1. - 3. 2. 41

Rohbutanol Eingang 159,9 t

Rohbutanol hydriert Abgabe an Butoldest. 159,2 t

In Betrieb Kammer 1 17. 2. - 18.2. 41

Sprit-Butanol-Wasser Eingang 80,7 t

Sprit-Butanol-Wasser hydriert Abgabe an
Butoldest. 81,4 t

Handwritten signatures and initials:
H. K. H. (unclear)
K. A. A. (unclear)
B. (unclear)

Monatsbericht der Aldehydhydrierung

Februar 1941

In Kammer 1 wurden von 10. 1. - 3. 2. 41. 160 t Rohbutanol nachhydriert. Es wurde der gleiche Kontakt wie für die erste Nachhydrierung im Dezember 1940 verwendet und ebenso wie damals ein einwandfreies Produkt erhalten. Von 17. - 18. 2. 41 wurden 81 t Rohsprit-Butanol-Wassergemisch nachhydriert (vgl. Aktennotiz Dr. Haag vom 1. 3. 41). Die Kammer steht unter Wasserstoffdruck und ist anfahrbereit für die nächste Butanol-Nachhydrierungsperiode.

Kammer 2 wurde am 11. 2. 41 mit 5217 kg BBE-Kontakt Seriemenge 1 u. 2 (Durchschnittsanalyse 20,2 % Cu, 0,67 % Cr) gefüllt, am 21. 2. und folgende Tage reduziert und mit Rohbutol gespült. Seitdem steht die Kammer anfahrbereit unter Wasserstoffdruck.

Kammer 1 lief störungsfrei und hatte Ende des Monats (am 37. Arbeitstag) das 400fache Kontaktvolumen an Reinaldol hydriert. Seit 16. 2. wurde die Einspritzpumpe voll ausgefahren, was einer Belastung von ca 4150 l Reinaldol/Stunde entspricht. Die Butanolneubildung ist nach wie vor niedrig und beträgt 0,67 % bezogen auf Reinaldol über die gesamte Kontaktperiode gerechnet.

Handwritten signature

Handwritten signature

Handwritten initials

110, 111, 200, 230, 232.

Ch. W. I.	TD - Büro		
Eing. 12. FEB. 1941			
Nr.	H.	B.	Reg.

648

11. Februar 1941/K
I/232

Herrn Dr. Baumann

Monatliche Januar 1941.

Gesamtergebnis der Aldol-Butolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

1 136,0 t Reinbutol	x 0,9776	-----	1 110,6 t Acetaldehyd
87,0 t Spirit	x 0,9562	-----	83,2 t "
61,5 t Butanol	x 1,1888	-----	73,1 t "
1 284,5 t			1 266,9 t Acetaldehyd

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 1 851,0 t abgegebenes Reinaldol	1 443,1 t Acetaldehyd
" 1 000 t "	779,6 t "
" 1 000 t erzeugtes Rohbutol	771,3 t "
" 1 849,8 t verarbeitetes Rohbutol	1 426,8 t "

Acetaldehyd-Ausbeute = $\frac{1 266,9}{1 426,8} \times 100 = 88,8 \%$

Material - Ausbeute = $\frac{1 284,5}{1 426,8} \times 100 = 90,0 \%$

Acetaldehydaufwand

für 100 kg Reinbutol

$\frac{1 426,8}{136} \times 100 = 125,6 \text{ kg}$

im Dez. 40

126,6 kg

Butolansbeute d. Th.

in der Butoldestillation erhalten

Aldolansbeute hierfür

theoret. Menge Butol

1 136,0 t Reinbutol

1 226,8 t Aldol 100 %

1 254,9 t Reinbutol

Ausbeute d. Th. = $\frac{1 136,0}{1 254,9} \times 100 = 90,5 \%$

Die verringerte Butolausbeute ist darauf zurückzuführen, daß die zu Ende gegangene Kontaktperiode in der Aldolhydrierung ein hohes Niveau der zusätzlichen Butanolbildung den ganzen Monat über verursachte.

Hierdurch wirkte sich auch die erstmals mit gutem Erfolg durchgeführte Gewinnung des im Butolrückstand enthaltenen Butols (Rückbutols) nicht ausbeuteerhöhend aus.

Die übrigen ermittelten Daten liegen infolge kaum veränderter Fahrweise normal und fast so wie im Vormonat.

Der im Betriebsergebnis erscheinende Wasserstoffverbrauch der Aldolhydrierung ist in diesem Monat mit 165,5 % d.Th. außergewöhnlich hoch. Der mit großer Genauigkeit errechenbare Bedarf stimmt mit 122,7 % d.Th. mit dem erfahrungsgemäß dauernd bei 120 - 125 % liegenden Verbrauch sehr gut überein. Es ist demnach mit Sicherheit anzunehmen, daß die Messung der Betriebskontrolle viel zu ungenau ist.

Klein
gez. Grieb

110, 111, 200, 230, 232, 235

650
I/235.

Ch. W. H.	T. D. - Büro
Eing. 7:24/1/aa	
Eing. 10 FEB. 1941	
Nr.	II. B. Rev.

Monatsbericht der Aldelhydrierung
Januar 1941

Herrn Dr. Baumann

In Kammer 1 wurde am 30.1. mit der Nachhydrierung von Rohbutanol be-
gonnen. Zusammenstellung erscheint im Februar - Bericht.

Kammer 2 wurde am 28.1. nach 47 Arbeitstagen abgestellt. Die unge-
schicklich kurze Lebensdauer des Kontaktes ergibt sich aus den im
Dezember - Bericht angeführten Gründen. Mehrmalige Abstellung gleich
am Anfang der Kontaktperiode und stark wechselnde Belastung dürften
die Hauptgründe dafür sein.

Übersicht über den Verlauf der 1. Kontaktperiode:

ZEIT: 13.12.40 - 28.1.41 = 47 Arbeitstage

Rohbutanol: 2156 t Reinaldel = 270 faches Kontaktvolumen

Ausbeute: Anfangsausbeute: 97,0%

Endausbeute: 88,3%

Ausbeute über die ges. Kontaktperiode: 92,0%

Butanol: a) Gesamtproduktion 132 t = 6,1% bez. auf Rohbutol
" 9,9% " " Reinalbutol

b) Neubildung am Schluss der
Kontaktperiode: 5,1% bez. auf Rohbutol
" 8,7% " " Reinalbutol

Neubildung über die ges.
Kontaktperiode: 5,9% " " "

Reinaldel: 62,4 t = 3,9% bez. auf Rohbutol
" 4,7% " " Reinalbutol

Temperaturanstieg von Anfang bis Ende: Ofeneingang Gas: 54 - 65°
Aldel: 45 - 55°
Ofenausgang: 95 - 109°

Kammer 3 wurde am 23.1. in Betrieb genommen. Sie wurde mit 5275 kg
Kontakt Sendung 1 und 2 gefüllt (Durchschnittsanalyse 20,3% Cu
0,54 Gr) und hat bis Ende des Monats 477 t Reinaldel (= 60 faches
Kontaktvolumen) hydriert. Die Ausbeute ist gut (ca 97%) und die
Butanolneubildung so gering, daß die 1. Kontaktperiode der Kammer 3,
gleichmäßige und störungsfreie Fahrweise vorausgesetzt, bessere Er-
gebnisse als die beiden anderen Kammern liefern wird.

Dr. Baumann
Kaay

200, 230, 232, 235, 111

Ch. W. I.	TD - Büro
Emp. 5. FEB. 1941	
Nr.	H. B. Rsg.

Herrn Dr. Baumann

1/235/Ba

4.2.41

651

Bilanz der Aldolhydrierung

Januar 1941

<u>In Betrieb</u>	Kammer 2	1. - 28.1.41
	" 3	23. - 31.1.41
<u>Reinaldol</u>	Eingang	1851,0 t
<u>Rohbutol</u>	Produktion	1871,0 t
	Abgabe an Butoldestilla- tion	1871,0 t
<u>Mengenausbeute</u>		101,1 %
"	d.Th.	99,2 "

Analysen

<u>Reinaldol</u>		<u>Rohbutol</u>	
67,04%	Aldol 100%	1240,9 t	62,88 % Butol 100%
4,81%	Acetaldehyd	89,0 "	5,14 " Sprit
1,95%	Croton	36,3 "	5,25 " Butanol
2,87%	Rückstand	53,1 "	2,87 " Rückstand
23,32%	Wasser	431,7 "	23,86 " Wasser
100,00%		1851,0 t	100,00 %
			1176,5 t
			96,2 "
			98,2 "
			53,7 "
			446,4 "
			1871,0 t

Ausbeute

Theoret. Menge	Reinbutol	1269,3 t	1176,5 t = 92,7 % d.Th.
"	Sprit	93,1 "	96,2 " = 103,4 " " "
"	Butanol	38,4 "	98,2 " = 255,8 " " "
"	Rückstand	53,9 "	53,7 " = 99,6 " " "
"	Wasser		446,4 " = 103,4 Gew. %

H₂ - Zuschlag

H₂ - Verbrauch

Aldol	28,4 t	Butol	26,4 t
Acetaldehyd	4,1 "	Sprit	4,2 t
Croton	2,1 "	Butanol	5,4 t
Rückstand	0,8 "	Rückstand	0,8 t
	35,4 t		36,8 t

Wasserstoffverbrauch

errechnet für 1851 t Reinaldol

430 000 m³ H₂ 100 %ig
= 444 000 m³ H₂ 96,8 "
(d = 0,116)

für Entspannung (96,8 %iger H₂
85 % im Kreislaufgas)
für Auffüllung der Kammern 1 + 3

91 800 m³ H₂ 96,8 %ig
10 000 m³ H₂ " "
545 800 m³ H₂ 96,8 %ig
= 528 000 m³ H₂ 100 %ig
= 122,7 % d.Th.

tatsächlich verbraucht

747 000 m³ H₂ 96,8 %ig
(d = 0,116)
= 716 000 m³ H₂ 100 %ig
= 166,5 % d.Th.

Reinaldol
May
Ber

110,111,200,230,232.

653

Chem. Dr. Baum

3. 1. 1941

11. Januar 1941 /K

I/232

Monatsbilanz Dezember 1940.
Gesamtausbeute der Aldol-Butolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Reduktion

954,0 t Reinbutol	× 0,9776	→	932,6 t Acetaldehyd
90,0 t Spirit	× 0,9562	→	76,5 t "
65,0 t Butanol	× 1,1888	→	74,9 t "
<u>1 097,0 t</u>			<u>1 084,0 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für 1 306,0 t abgegebenes Reinaldol	1 168,5 t Acetaldehyd
" 1 000 t "	775,7 t "
" 1 000 t erzeugtes Rohbutol	758,6 t "
" 1 571,5 t verarbeitetes Rohbutol	1 207,9 t "

Acetaldehyd-Ausbeute = $\frac{1 084,0}{1 207,9} \times 100 = 89,7 \%$

Material-Ausbeute = $\frac{1 097,0}{1 207,9} \times 100 = 90,8 \%$

Butolausbeute d.Th.

In der Butoldestillation erhalten	954,0 t Reinbutol
Aldolverbrauch hierfür	1 099,6 t Aldol 100 %
theoret. Menge Butol	1 031,9 t Reinbutol

Ausbeute d.Th. = $\frac{954,0}{1 031,9} \times 100 = 92,5 \%$

Die Butolausbeute ist gegen den Vormonat mit 94,7 % etwas schlechter wegen erheblicher Croton- und Butanolbildung in der Aldolfabrik und Hydratierung. Der Produktionsabfall bzw. -ansfall in der zweiten Monatsmitte führte zu einer Qualitätsverschlechterung des länger gelagerten und behaizten Reinaldols, die sich in einer Croton- und Rückstandsphase

bildung ausdrückte. In der Hydrierung schloß die 1. Kontaktperiode mit erheblicher Butanolbildung ab, die durch den neuen Ofen II infolge der mannigfaltigen Störungen nicht wettgemacht werden konnte (vgl. die Monatsberichte d. Betriebe).

In der Butoldestillation wurde mit der Erzeugung von Reinbutanol aus hydriertem Rohbutanol begonnen, die in der erstmalig angefahrener diskontinuierlichen Kolonne 7 recht zufriedenstellend verlief, wenn man von einigen technischen Mängeln und den Schwierigkeiten mit dem noch ungetübten Personal absieht.

Die Belastung der Anlagen sowie die Produktion hat sich gegenüber dem Vormonat nur unwesentlich geändert. Die Sollproduktion von 1 200 m³ Butol konnte infolge Aldehydmangels nur zu 80 % erfüllt werden.

Monatsbericht der Aldelhydrierung

Dezember 1940

Kessel 1 wurde am 17.12.40, dem 62. Arbeitstag abgestellt, nachdem sie vorher schon am 24. und 28. Arbeitstage wegen eines Rohrbruches der Hauptwasserleitung bzw. Stromausfalles zwischendurch abgestellt werden mußte.

Übersicht über den Verlauf der 1. Kontaktperiode

Zeitraum 14.10. - 17.12.40.

= 62 Arbeitstage

Reinheitsgrad 100% + Reinaldol

= 40% faches Kontaktvolumen

Anfangsleistung / Anfangsleistung: 97%

Endleistung : 82%

Jesamtanleistung über die ges. Kontaktperiode: 94,4%

Ergebnis a) Gesamtproduktion 153 t = 4,7% bez. auf Rohbutol

= 7,7% " " Reinaldol

b) Neubildung am Schluß der Kontaktperiode: 6% bez. auf Rohbutol

10,4% " " Reinaldol

c) " " über die ges.

4% " " "

Verbleib: 85 t = 2,6 % bez. auf Rohbutol

4,1 % " " Reinaldol

} nach Labor-Analysen

Kontakttemperatur von Anfang bis Ende Ofeneingang Gas: 65 → 70°

Aldol: 50 → 60°

Ofeneingang: 85 → 120°

Am vorletzten Tage wurde das Aldol nicht wie üblich über den Aldolverwärmer des Ofen eingeführt, sondern vor dem Regenerator in den Wasserstoffkreislauf eingespritzt. Das Aldol wird also auf diese Art wie bei der Butanolnachhydrierung im Regenerator aufgeschikt, so daß bei dieser Fahrweise der Aldolverwärmer wegfallen könnte.

Analysen der Proben vor und nach Aldolverwärmer zeigten, daß das Reinaldol durch das Aufheizen auf 50 - 60° im Aldolverwärmer in seiner Zusammensetzung nicht verändert wird. Wie aus den nachfolgenden Analysen hervorgeht, ist dies jedoch beim Aufheizen im Regenerator (Austrittstemperatur ca 120°) nicht der Fall.

Probe	Zeit	Aldol 100%	Crotonaldehyd
1. vor Regenerator	nach 4 Stunden	65,2 %	2,6%
nach "	"	64,8 "	3,3"
2. vor "	nach 9 Stunden	65,3 "	2,8"
nach "	"	63,8 "	4,3"
3. vor "	nach 22 Stunden	65,5 "	2,4"
nach "	"	64,5 "	4,1"

Es ist hiernach deutlich erwiesen, daß durch das Aufheizen des Reinaldols im Regenerator der Crotongehalt beträchtlich steigt. Die Verluste an Aldol 100 % durch Crotonisierung betragen bei diesem Versuch etwa 2 % bei einer Verweilzeit im Regenerator von 8 Minuten bei 1,5 m³/h Aldol-

Anschließend an die Aldolhydratierung wurde in der Kammer 1 Rohbutanol nachhydriert, nachdem vorher 30 kg primäres K-phosphat in wässriger Lösung auf den Kontakt aufgebracht waren. Der für die hydrierende Spaltung der Acetale günstige FeO₂-Gehalt des Kontaktes liegt bei 0,5 %, eine Menge, die vermutlich bei der kurzen Kontaktperiode von Aldol her nicht zugeführt werden war. Von 20. - 26.12.40. wurden 205 t Rohbutanol zum Schluß mit einem stündlichen Durchsatz von 2400 l Rohbutanol nachhydriert. Die im Labor aufgestellten Proben des hydrierten Rohbutanols zeigten einwandfreie Schwefelsäure- und Permanganatfestigkeit. Da die Wirksamkeit des Kontaktes am Schluß nicht merklich nachgelassen hatte bleibt er für die nächste Nachhydrierung von Rohbutanol im Ofen.

Kammer 2 wurde am 13.12. in Betrieb genommen. Sie wurde mit 5167 kg dem Kontakt der gleichen Mischung wie für Kammer 1 gefüllt (20,3 % Cu, 0,7% Cr) und hat bis Ende des Monats 771 t Reinaldol (= 96 faches Kontaktvolumen) hydriert. Schon nach 10 Betriebsstunden mußte sie wegen Stromausfalls für 24 Stunden abgestellt werden, ebenfalls nach 9 Arbeitstagen wiederum für 10 Stunden. Von 23.12. bis Ende des Monats mußte Scholvenner Wasserstoff mit ca. 0,05 % Kohlenoxyd gefahren werden, da die Gasabteilung wegen Betriebsstörungen keinen Wasserstoff liefern konnte. Wegen Aldehydmangels mußte über Weihnachten mit der sehr geringen Menge von 800 l Reinaldol / Stunde gefahren werden, nachdem die Belastung von 17. - 21. Dezember (5. - 8. Arbeitstag) schon 2700 - 2800 l Reinaldol / Stunde betragen hatte.

41

- 3 -

Alle diese Unregelmässigkeiten bewirkten zusammen mit einem teilweise wieder sehr stark schwankenden Wasserstoffdruck und vorübergehend stark gelb gefärbtem Aldol mit sehr hohem Grotongehalt (bis 9 %) einen für die kurze Betriebszeit des Kontaktes verhältnismässig hohen Schlammabtrag. Sie stieg stellenweise bis auf 5 % bezogen auf H_2 an und betrug Ende des Monats über die bis dahin verflossene Kontaktperiode gerechnet 4,5 % bezogen auf H_2 . Wir schliessen aus diesen Werten, dass der Kontakt wohl kaum die Lebensdauer der Füllung von Kammer 1 erreichen wird, wenn auch bei gleichmässiger Belastung und gleichmässiger Fahrweise vielleicht noch eine Besserung seiner Wirksamkeit eintreten kann.

Kammer 1 wurde am 3.1.41. mit Kontakt beschickt und kann nach Fertigstellung der Nebeneinrichtungen reduziert werden.

Dr. Schmidt
K. B.

200, 210, 232, 235, 111.

Ch. W. T. D.
Flug.

658

I/235 /3.1.41./Ba.

Bilanz der Alkoholverwertung

Dezember 1940

Herrn Dr. Baumann

Im Besitz	Kammer 1	von 1. - 17.12.40.
	" 2	von 18. - 31.12.40.
Reinigt	Rückgang	1506,0 t
Produkt	Produktion	1520,0 t
	Abgabe an Butoldestillation	1520,0 t
Verbrauch		100,9%
	d.Th.	98,4%

Analysen

<u>Reinigt</u>		<u>Rohtitel</u>	
62,76%	Alkohol 100%	61,56%	Butol 100%
2,09%	Acetaldehyd	2,07%	Sprit
2,33%	Gewinn	6,20%	Butanol
2,98%	Rückstand	2,87%	Rückstand
21,82%	Wasser	24,30%	Wasser
100,00%	1506,0 t	100,00%	1520,0 t

Abrechnung

Theoret. Menge	Reinigt	Rohtitel	Abrechnung
	1013,0 t	935,7 t	= 92,4% d.Th.
	Sprit	77,1 "	= 96,1% " "
	Butanol	94,2 "	= 93,0% " "
	Rückstand	43,6 "	= 95,6% " "
	Wasser	369,4 "	= 103,9 Gew. %

Bg - Sachlage

Alkohol	22,7 t
Acetaldehyd	3,5 "
Gewinn	2,2 "
Rückstand	0,7 "
	<u>29,1 t</u>

Bg - Verbrauch

Butol	21,0 t
Sprit	3,4 "
Butanol	4,7 "
Rückstand	0,6 "
	<u>29,7 t</u>

Wasserstoffverbrauch

berechnet für 1506 t Reinaldol

353 000 m³ H₂ 100 %ig= 353 000 m³ H₂ 96,7 "für Aufspannung (96,7 %iger H₂
99% H₂ im Kreislaufgas)80 000 m³ H₂ "

für Anfüllung der Kammer 2

6 000 m³ H₂ "451 000 m³ H₂ 96,7 %ig= 456 000 m³ H₂ 100 %ig= 122,5% d.Th.zusätzlich verbraucht403 800 m³ H₂ 96,7 %ig= 390 000 m³ H₂ 100 %ig= 110,6% d.Th.Reinaldol - Nachhydrierung

im Betrieb

Reinaldol

Reinaldol hydriert

Kammer 1

Eingang

Abgabe an

Futeldestillation

vom 20. - 26.12.40.

206,0 t

206,0 t

*Reinaldol**Handwritten signature*

Herrn Jng. Meyer,
Hauptwerkstätte,
.....

Herrn Dr. Baumann

II/4221/III 341

III 341. Auskleiden des Sumpfes der Kolonnen IV und IVa.

Abel übersenden wir Ihnen die Bestellscheine (Einzelrechnungen 2306 und 2307) für das Auskleiden der Sumpfe der Kolonnen IV und IVa in III 341 mit 2,5 mm starkem Resanit 1610 S. Zusätzlich legen wir Ihnen die Zeichnungen HF 1271-1 für Kolonne IV und HF 1084-1 für Kolonne IVa bei. Die Sumpfe sollen bis unter den untersten Boden ausgekleidet werden, einschliesslich der Stützen. Wie mit dem Vereinbart, werden Sie das erforderliche Blech- und Elektromaterial selbst beschaffen. Da die ganze Kolonne im Betriebsfall unter hohem Vakuum steht, ist es erforderlich, dass die ganze Auskleidung durch 4-5 cm weit auseinanderliegende Lochschweißung gut mit dem eisernen Kolonnenmantel verbunden wird.

Als Begründung für die Ausnahmegenehmigung bitten wir anzuführen: "Es hat sich bei den gleichen Kolonnen im Werk Schkopau gezeigt, dass nach nur einjähriger Betriebszeit die Blechstärke im Boden des Mantel des Kolonnensumpfes infolge Korrosion und Erosion durch Zugscheidungen um 2 mm abgenommen hat. Der Sumpfinhalt ist zwar normalerweise alkalisch, wird aber zeitweise auch schwach sauer (organische Säuren). Durch die Schwächung des Sumpfmantels, auf dem die ganze Kolonne ruht, wird die Standicherheit der Kolonne aufs äusserste gefährdet."

Es kann zunächst Kolonne IVa, die in etwa 4 Wochen angeliefert wird, ausgekleidet werden. Die Auskleidung soll möglichst bis Juni 41 fertiggestellt sein. Dann wird Kolonne IVa in Betrieb genommen und Kolonne IV zur Auskleidung ausser Betrieb genommen.

- 1 Bestellscheine
2 Zeichnungen HF 1271-1, HF 1084-1

110, 200, 230, 232, 400, 420, 4221, 4290

110,200,111,230,232.

661

10. Dezember 1940/K

I/232

Herrn Dr. Baumann

Monatsbilanz November 1940.

Gesamtausbeute der Aldol - Butolstufe.

Acetaldehyd-Äquivalent der Produktion

943,4 t Reinbutol	x 0,9776	-----	922,3 t Acetaldehyd
65,0 t Spirit	x 0,9562	-----	62,2 t "
49,3 t Bitanol	x 1,1888	-----	58,9 t "
<u>1 057,9 t</u>			<u>1 043,4 t Acetaldehyd</u>

Acetaldehyd-Verbrauch für Produktion

Für	1 517,0 t	abgegebenes Reinaldol	1 260,3 t	Acetaldehyd
"	1 000 t	"	779,4 t	"
"	1 000 t	erzeugtes Rohbutol	767,1 t	"
"	1 526 t	verarbeitetes "	1 170,6 t	"

Acetaldehyd - Ausbeute = $\frac{1 043,4}{1 170,6} \times 100 = 89,1 \%$

Material - Ausbeute = $\frac{1 057,9}{1 170,6} \times 100 = 90,4 \%$

Butolausbeute d.Th.

In der Destillation erhalten	943,4 t	Reinbutol
Aldolauwand hierfür	973,4 t	Aldol 100 %
theoret. Menge Butol	995,7 t	Reinbutol

Ausbeute d.Th. = $\frac{943,4}{995,7} \times 100 = 94,7 \%$

Die verhältnismäßig niedrige Materialausbeute erklärt sich daraus, daß die Butolrückstände als nicht verwertbar unberücksichtigt bleiben müssen und die angefallenen Rohspirit- und Rohbutanolenmengen vorsichtig bewertet wurden mangels zuverlässiger Ausbeuten bei der Aufarbeitung zu Reinbutanol bzw. Reinspirit. Die Butolausbeute entspricht auch nicht ganz der praktisch erreichbaren, weil die Butolrückstände mit 20 % Butol ausgefahren werden müssen. Diese Menge soll nach Möglichkeit nachträglich noch herausgeholt werden, sobald die Kol.5 fertiggestellt sein wird.