

02889

BRAUNKOHLE-BENZIN AKTIENGESELLSCHAFT  
BAU- UND MONTAGELEITUNG RUHLAND O.S.

Gewerkschaft Victor,

Gastrop - Rauxel

Gew. Victor	
Eing. 23. MRZ 38	7-8-
Brabag.	
Erholung	

Ihre Zeichen

Ihre Nachricht vom

Betreff: Erfahrungsaustauschitzung.

WANDELNDE ADRRESSE  
BRAUNKOHLE-BENZIN A.-G.  
Schwarzheide Ober-Ruhland (Lausitz)  
Drahovice - Ruhland (Lousitz)  
Braunkohle-Benzin A.G. Ruhland (Lousitz)  
FREIHEITSCHEINE Ruhland

SCHWARZHEIDE  
OBER RUHLAND O.S.

DEN 21. MARS 1938.

Ihre Zeichen (bei Antwort anzugeben)

I/Jg./Pc.

In der Anlage überreichen wir Ihnen eine vorläufige Stellungnahme zu der Frage der Einwirkung der Hydrierung im Synthesebetrieb. Auf der letzten Erfahrungsaustauschitzung wurde festgelegt, daß kurze Referate ausgetauscht werden, um auf der Sitzung selbst in eine Diskussion einzutreten.

Heil Hitler !

Braunkohle-Benzin A.-G.

Volk Schwarzheide

VORSITTER DES AUFSICHTSHATS: WILHELM HEPPLER

VORSTAND:

GENERAL ALFRED VON VOLLARD BOCKELBERG, DR. HEINRICH BÜTEFISCH, DR. HEINRICH KOPPENBERG, FRITZ KRANEFUSS  
STELLV. MITGLIED DES VORSTANDES: DR. ERNST HOCHSCHWENDER

Braunkohle-Benzin A.-G.  
Werk Ruhland

02890

## Aktienvermerk

Verfasser: Dr. Wagner

Ruhland, den 31. März 193.....

Durchdringung

Vorstand 2 x

Dr. Wagner 2 x

Dr. Hochschwender

Wilhelm Lampert

Prof. Martin

Bubbeckius

Panzel

Preußisch-Pommern

Betreff:

Hydrierung von Benzinkohlen und deren technische Verwendung.

### 1.) Zweck einer Hydrierung.

Mit der Hydrierung soll die Wiederholzung eines in der Aktivität abnehmenden Kontaktes erreicht werden mit dem Ziel, die Aktivität des Kontaktes möglichst über die vorherige Aktivität zu steigern und diese Steigerung möglichst lange beizubehalten.

Ohne auf die chemischen Vorgänge bei der Hydrierung einzugehen, kann aus den bisherigen Betriebserfahrungen gesagt werden, daß unter normalen Bedingungen bei der Durchführung von Hydrierungen in den meisten Fällen der erwartete Zweck erreicht wird. Tatsagen ist es in der Mehrzahl der Fälle nur selten möglich, diese erhöhte Aktivität wünschenswert lange aufrecht zu erhalten.

### 2.) Chemische und physikalische Vorgänge während einer Hydrierung.

Auf Grund von Laboratoriumsuntersuchungen und Betriebserfahrungen lassen sich die chemischen und physikalischen Vorgänge bei einer Hydrierung im folgender Weise erläutern:

- a) Wasserstoff wirkt einmal als inertes Gas, sodass bei höherer Temperatur infolge Dampfdrucküberdruck im Kontakt befindliches Öl und Produkt heraustritt werden.
- b) Wasser kommt eine rein mechanische Auswirkung von treibstoffseitigen

- 2 -

Di und Paraffin bei erhöhtem Gasdurchsatz und Stromgeschwindigkeit.

- c) Ein Teil der hochmolekularen, im Kontakt verbliebenen und diesen verklebenden Paraffine, - wahrscheinlich ausschließlich die Isoparaffine, - werden im Gegensatz von Kohlekontakt katalytisch und hydriert gespalten.  
Hierdurch entstehen neben Reihen niedriger niedrige Paraffine, welche dann leichter aus dem Kontakt ausgetragen werden.
- d) Die bei der Synthese gebildeten und die bei der Hydrierung sich durch Spaltung bildenden aliphatischen Kohlenwasserstoffe werden hydriert. Die hierbei entstehenden niedriger niedrige gesättigten Produkte werden ebenfalls leichter aus dem Kontakt ausgetragen.
- e) Weiterhin dürfte bei der Hydrierung der Kontakt einen Verlust an aktiviertem Wasserstoff auszuführen, der bei der folgenden Synthese allgemein wieder verbraucht wird.

Es könnte mit großer Wahrscheinlichkeit angenommen werden, daß die sogenannte temporäre Schädigung des Kohlekontakts durch ein allmähliches Verlusten mit bei der Synthese gebildeten Paraffin hervorgerufen wird. Durch die Hydrierung wird mittels der abgesunkenen Vorgänge diese Paraffinversetzung zum Teil beseitigt und damit eine Wiederherstellung der Aktivität im gewissen Umfang erreicht. Da aber eine weitgehende Entfernung des Kontaktparaffins allein durch Hydrieren nicht möglich ist, wird die bei der folgenden Synthese wieder auftretende Paraffinversetzung zu einer baldigen Schädigung des Kontaktes führen, sodß weitere Hydrierungen in immer kürzeren Abständen und längerer Hydrierdauer notwendig werden. Es wird das weiteren voraussetzt, ohne daß zunächst der Nachweis hierfür gelingen ist, daß, eben infolge Disproportionierung, auch höher stehende Paraffine entstehen, die sich unter den Hydrierbedingungen aus dem Kontakt nicht entfernen lassen und daß so mit der Zahl der Hydrierungen selbst eine zusätzliche Schädigung erfolgen kann.

### 3.) Betriebliche Hydrierungsbedingungen:

Die sich aus diesen Bilden ergebenen betrieblichen Hydrierbedingungen müssen danach folgende seien:

- 3 -

a) Sämtliche möglichen Vergleiche werden durch Temperaturreduzierung begünstigt. Die Hydriertemperatur muß deshalb möglichst hoch gewählt werden, jedoch nicht so hoch, daß eine Temperaturreduzierung des Kontaktes selbst auftreten kann. In Betrieb wurde bisher mit Temperaturen von 200° gearbeitet. Momentan sind Versuche im Gange, mit Temperaturen von 220 - 230° zu hydrieren, die sich auf Untersuchungen des Versuchsgelabors (Dr. Sauter) beziehen. Hierbei wurde, wie aus folgender Tabelle hervorgeht, gefunden, daß die Paraffinumsetzung mit höherer Temperatur gesteigert werden kann.

#### Hydrierung bei verschiedenen Temperaturen.

Kontaktmasse aus Kübel ECH 8 vom 30. 9. 1937

Schüttgewicht der ausgebrannten Masse vor der

Hydrierung: 64,4 g/100 cm<sup>3</sup>

Paraffingehalt der ausgebrannten Masse vor der

Hydrierung: 48,3 %

Versuchs- temperatur	Durchschn. Gesamtge- schw. 1/h	Dauer d. Hydrie- rung h	Paraffin- gehalt nach Hy- drierung %	Durch- hydrie- ring ent- ferntes Paraffin %	Gewichte- verlust je 100 cm Kontakt g	Bemerkungen
200°	18,65	14	48,3	0	0,58	Der Kontakt war nach dem Hydrie- ren verklebt, ließ sich schlecht entleeren.
225°	18,65	14	42,2	6,1	5,76	Der Kontakt ließ sich gut entleeren.
300°	13,32	14	39,1	10,1		Der Kontakt war nach dem Hydrie- ren schwer und gut zu entleeren.

Ergebnisse mit höheren Hydriertemperaturen aus dem Betrieb liegen  
bisher noch nicht vor.

Zur Zeit sind Versuche im Gange, diese bessere Entpar-  
fifizierung des Kontaktes bei höheren Hydriertemperaturen zum Zwecke  
einer besseren Entleerung auszutesten.

- b) Die Hydrier-Gasszage muß möglichst hoch gestellt werden, um einen günstigen Antragsfaktor zu erreichen. Um gleichzeitig zu einer weitgehenden Ausnutzung des Wasserstoffes zu gelangen, wird im Kreislauf hydriert.
- c) Die Reaktionen bei der Hydrierung sind zunächst endotherm. Die Hydriertemperatur muß daher durch Beheizung der Öfen aufrecht erhalten werden.

Es besteht jedoch die andere Möglichkeit, die notwendige Temperatur durch Mitlaufenlassen einer Methanisierungreaktion im Kontakt ständig zu erzeugen. Dies kann geschehen durch Arbeiten mit einem Wasserstoff, der kleine Mengen (bis zu 2 %) CO enthält. Diese Arbeitsweise bringt andererseits die Gefahr mit sich, daß leicht durch Übertemperaturen im Kontaktbereich eine Temparaturschädigung des Co bzw. eine Schädigung durch Abscheiden von Kohlenstoff eintreten kann. Sie wird daher nur bei gleichzeitiger hoher Gasbeaufschlagung zu empfehlen sein.

- d) Die Dauer einer Hydrierung muß mit steigender Zahl der Hydrierungen möglichst gesteigert werden. Sie beträgt bei Kreislaufhydrierung mit  $1000 \text{ m}^3$  Kreislaufwasserstoff pro Stunde 16 bis 24 Stunden. Eine gleichzeitige Steigerung der Hydriertemperatur mit der Zahl der Hydrierungen ist ebenfalls von Nutzen.

Die erste Hydrierung soll zweckmäßig erst dann erfolgen, wenn sich tatsächlich ein durch weitere Temperatursteigerung nicht mehr aufzuhalender Aktivitätsabfall bemerkbar macht, d.h. bei normalen Kontaktoren nach 600 bis 800 Stunden Betriebszeit. Bei nach kürzerer Laufzeit durchgeführten Hydrierungen unter sonst normalem Verhalten der Kontakte ist gewöhnlich eine Steigerung der Aktivität gegenüber der an sich noch hohen Aktivität vor der Hydrierung selten zu erreichen. Es kann sogar eine raschere Schädigung herbeigeführt werden, da die nach der ersten frühzeitig vorgenommenen Hydrierung notwendig gewordene älteren Hydrierungen ihrerseits den Kontakt schädigend beeinflussen können.

#### 4.) Über den Erfolg einer Hydrierung.

---

Währt man folgende Bewertung der Hydrierungen durch, indem man das

Produkt aus Kontraktion und Gasbeaufschlagung von je 4 Tagen vor und 4 Tagen nach einer Hydrierung einander gegenübergestellt, so zeigt sich, daß in Abhängigkeit vom Kontaktalter bei später hydrierten Kontaktten, d. h. bei solchen, die nach ca. 500 - 700 h hydriert sind, der Erfolg einer Hydrierung im allgemeinen bei der 3.- 6. Hydrierung, also nach rund 1500 bis 2000 h ein Maximum aufweist. Bei frühzeitigen durchgeführten Hydrierungen wird meistens eine erhebliche Aktivitätsverbesserung bei der 1.- 3. Hydrierung erreicht, während die weiteren Hydrierungen nur noch einen geringeren Zweck bringen. Hierzu seien folgende Beispiele gebracht:

#### 1. Beispiel Ofen 13:

1.	Hydrierung nach 750 Std. v. 57,2 auf 57,8 % Kontraktion	-738 auf 742 m <sup>3</sup> /h	
2.	" 1050 "	53,8 %	-671 " 666 m <sup>3</sup> /h veran-
3.	" 1340 "	45,5 %	-580 " 585 m <sup>3</sup> /h beite-
4.	" 1620 "	35,0 %	-406 " 423 m <sup>3</sup> /h tes
5.	" 2120 "	38,0 %	-376 " 430 m <sup>3</sup> /h Sy-
6.	" 2570 "	43,0 %	-308 " 420 m <sup>3</sup> /h gas
7.	" 2700 "	47,0 %	-416 " 386 m <sup>3</sup> /h

#### 2. Beispiel Ofen 21:

1.	Hydrierung nach 250 Std. v. 49,8 auf 60,8 % Kontraktion	-499 auf 623 m <sup>3</sup> /h	
2.	" 670 "	v. 45,0 %	-388 " 526 m <sup>3</sup> /h veran-
3.	" 840 "	v. 52,3 %	-485 " 534 m <sup>3</sup> /h beite-
4.	" 1050 "	v. 51,8 %	-513 " 550 m <sup>3</sup> /h tes
5.	" 1130 "	v. —	— — Sy-
6.	" 1480 "	v. 50,5 %	493 " 510 m <sup>3</sup> /h gas
7.	" 2080 "	v. 36,2 %	-408 " 444 m <sup>3</sup> /h

Die Auswertung nach diesem Verfahren zeigt andererseits, daß Ergebnisse der Hydrierungen in hohem Maße von der Kontaktqualität abhängig sind. Weiterhin hat man den Eindruck, daß noch eine Reihe unbekannter Faktoren diese Ergebnisse beeinflussen. Die oben erwähnten Folgerungen sind aus den beiden vorgewählten Schaubildern zu entnehmen.

Es soll hierzu bemerkt werden, daß mit der hier gewählten Bewertungsmethode auch bei den Vergleichsergebnissen von z.B. I o durch die Hydrierung ein positiver Effekt insoweit erzielt werden hat, als das Halten der Aktivität über weitere 4 Tage einen Erfolg darstellt.

### 5.) Über die Hydrierprodukte und deren Austragung.

Während einer Hydrierung wird in der Hauptmasse ein Öl, das praktisch den Olfingehalt gleich Null aufweist, ausgetragen. Die ausgetragene Menge Benzin ist demgegenüber nur gering und beträgt ca. 20 - 30 % des ausgetragenen Oels. Die Menge des ausgetragenen Ols ist bei den ersten Hydrierungen am größten und kann bis zu  $4 \text{ m}^3$  pro Hydrierung betragen. Bei weiteren Hydrierungen werden große Mengen Methan, ca.  $2000 \text{ m}^3/\text{Kontakt}$ , in einzelnen Fällen bis zu  $4000 \text{ m}^3$  gleich ca. 3000 kg, gebildet. Mit steigender Zahl der Hydrierungen, d.h. mit wachsendem Ofenalter gehen die ausgetragenen Ölmengen rasch zurück bis auf einige hundert Liter. Ein weiterer erheblicher Ölverlust tritt bei der auf die Hydrierung folgenden Wiederaufnahme des Ofens auf. Nach dieses Öl staut noch aus der Hydrierung, wird aber erst durch die an Kontaktkern bei der Aufnahme auftretenden Übertemperaturen wahrscheinlich destillativ ausgetrieben.

Die bei der Hydrierung auftretende Methanbildung wird zurzeit als ein Maß für die Fortschreitende Spaltung der Isoparaffine angesehen werden, da das Methan offenbar selbst ein Reaktionsprodukt dieser Isoparaffinspaltung ist.

Um die nach einer Hydrierung wieder vorhandene hohe Anfangsaktivität des Kontaktes besser zu berechnen, wurde bisher der Kontakt am Ende der Hydrierung auf eine niedrigere Temperatur -  $160$  bis  $180^\circ$  - heruntergefahren, wo hierbei erneut angefahren zu werden, gegebenenfalls unter Erhöhung der Gaszuflussmenge. In Übereinstimmung mit dem rascheren Nachlassen der durch die Hydrierung wieder gewonnenen Aktivität muß die Arbeitstemperatur im allgemeinen verhältnismäßig rasch wieder auf den Stand vor der Hydrierung gebracht werden.

### 6.) Hydrierung zum Zwecke der besseren Kontaktentlastung.

Auf Grund der Erfahrungen, daß es sich bei der Hydrierung um eine katalytische Spaltung von Kontaktparaffin handelt und daß andererseits ein durch Kontaktparaffin verklebtes Kern schlechter aus dem Kontaktfeuer zu entloren ist, hat sich die Hydrierung als wirksame Vorbehandlung bei der Entlastung von Kontaktten erwiesen. Das am Kontakt liegende und die gute Entlastung verhind-

dann die Paraffin kann durch eine Hydrierung beseitigt und das Kontaktloch gebackt werden, sodaß es sich wesentlich besser entleeren läßt. Letzteres führt diese Vorbehandlung zu Paraffinverlusten.

#### 7.) Widerstandsminderung bei einer Hydrierung.

Der während der Synthese langsam infolge Paraffinversetzung ansteigende Widerstand in Kontaktloch wird durch die Hydrierung, - mitunter erheblich, - erniedrigt. Diese Widerstandsminderung kann ebenfalls als ein allerdings grobes Maß für die Paraffinbelastung des Kontaktes angesehen werden.

#### Z u s a m m e n f a s s u n g:

Zusammenfassend kann gesagt werden, daß die Hydrierung unter den gegebenen Bedingungen einer Hydriertemperatur von 200 bis 225° und einem Wasserstoffdurchgang von  $1000 \text{ m}^3/\text{h}$  und Ofen eine wirksame Wiederbelebung und Verlängerung der Lebensdauer des durch Paraffinversetzung geschädigten Kontaktes bringt. Verglichen mit der Produktion von Ofen ohne Hydrierung über 2000 Stunden Betriebszeit kann eine Produktionssteigerung von ca. 25 % erreicht werden.

Die Hydriermethode besitzt andererseits den Nachteil, daß sie

- 1.) das Kontaktparaffin nicht vollständig beseitigt,
- 2.) einen Teil des Kontaktparaffins infolge katalytischer Spaltung zerstört und
- 3.) wahrscheinlich neues besonders hochmolekulares Paraffin (Wachs) bildet.

*Wingau/mee*