

2744 - 30/505 - 41

1941/42.

Nachtrag.

Berechnung der Ausbeute bei Zusatz von  
H<sub>2</sub> zur II. Stufe.

Nach der vorher zugrunde gelegten Berechnung für die I. und II. Stufe sind die Ausbeuten folgende:

Annahme: (Werte durch Kondensationsanalyse ermittelt):

Produktion in der I. Stufe 134,0 g bei einem CO:H<sub>2</sub>-Verhältnis von 1:1,96

" " " II. " 117,0 g bei einem CO:H<sub>2</sub>-Verhältnis von 1:1,71

" " " II. " 134,0 g bei einem CO:H<sub>2</sub>-Verhältnis von 1:1,93

Unter Beibehaltung des bisherigen Zustandes (66 700 m<sup>3</sup> Sy-Gas I/h mit 83,5 % Nutzgas) ergibt sich für die I. Stufe:

$$55\ 694 \text{ m}^3 \text{ Nutzgas} \times 134 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{7\ 463 \text{ kg/h}}}$$

Bei einer Kontraktion von 58,3 % in der ersten Stufe beläuft sich die Sy-Gasmenge II auf 27 814 m<sup>3</sup>/h mit 12 961 m<sup>3</sup> Nutzgas/h (46,6 % Nutzgas im Sy-Gas II) und bildet:

$$12\ 961 \times 117 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{1\ 516 \text{ kg/h}}}$$

sodass die Gesamtproduktion 8 979 kg/h ist. Dem entspricht 161,2 g/m<sup>3</sup> Nutzgas und 215,8 t/Tag.

Errechnete Produktion für Fall 1.

I. Stufe: 66 700 m<sup>3</sup> Sy-Gas I - 3 000 m<sup>3</sup> für die H<sub>2</sub>-Erzeugung,  
= 63 700 m<sup>3</sup> Sy-Gas/h (mit 83,8 % Nutzgas)  
entspricht 53 381 m<sup>3</sup> Nutzgas/h

$$53\ 381 \times 134 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{7\ 153 \text{ kg/h}}}$$

II. Stufe: (58,3 % Kontraktion in der I. Stufe)

29 600 m<sup>3</sup> Sy-Gas II = 14 263 m<sup>3</sup> Nutzgas/h

$$14\ 263 \times 134 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{1\ 912 \text{ kg/h}}}$$

Insgesamt werden also 9 065 kg/h erzeugt, sodass 163,7 g/m<sup>3</sup> und 217,6 t/Tag gebildet werden.

14-17

An die  
Chemische Werke  
Eosener Steinkohle-A.G.  
Kamen i. Westf.

Dr. Gr./Kr. 1172

20. Oktober 1942.

Ausbeute-Ermittlung am 14.10.1942.

Nachstehend geben wir Ihnen die Ergebnisse der Ausbeute-Ermittlung in Ihren Synthese-Stufen bekannt, die Sie uns am 14.10.1942 durch Gasprobennahme freundlichst ermöglicht haben.

Es wurden folgende Gasproben über die Dauer von 5 Stunden (von 12 Uhr bis 17 Uhr) entnommen:

- 1.) Synthesegas 1. Stufe vor Eintritt in die Öfen,
- 2.) Endgas 1. Stufe nach der Kondensation,
- 3.) Synthesegas 2. Stufe vor Eintritt in die Kontaktstelle,
- 4.) Endgas 2. Stufe nach der Kondensation.

Da der Transport nur die Probenahme von je 30 l Gas gestattete, waren die Kondensationsanalysen nicht mit höchster Genauigkeit durchzuführen. Dadurch erklären sich die kleinen Differenzen in den Ausbeuten, die auf Grund der C-Bilanz und H<sub>2</sub>-Bilanz <sup>umrechnet</sup> auftraten.

Da einem Ofenblock der 2. Stufe während der Zeit der Probennahme Restgas zugesetzt wurde, mußte die gefundene Zusammensetzung des Synthesegases 2. Stufe durch Einrechnung des zugesetzten Restgases korrigiert werden, um die Beziehung zum Endgas 2. Stufe zu erreichen. Diese Umrechnung des Synthesegases 2. Stufe erfolgte auf Grund Ihrer Angaben in der Weise, daß zu 184 800 m<sup>3</sup> Synthesegas von der hier erhaltenen Zusammensetzung 6 640 m<sup>3</sup> Restgas vom ein Zusammensetzung entsprechend dem Endgas 2. Stufe hinzugezählt wurden. Die dadurch bedingte Veränderung in der Zusammensetzung des Synthesegases ist auf Blatt 13 der Anlage zu erkennen.

2744 - 30/505 = 41

1941/42.

Nachtrag.

Berechnung der Ausbeute bei Zusatz von  
H<sub>2</sub> zur II. Stufe.

Nach der vorher zugrunde gelegten Berechnung für die I. und II. Stufe sind die Ausbeuten folgende:

Annahme: (erste durch Kondensationsanalyse ermittelt):

Produktion in der I. Stufe 134,0 g bei einem CO:H<sub>2</sub>-Verhältnis von 1:1,96

" " " II. " 117,0 g bei einem CO:H<sub>2</sub>-Verhältnis von 1:1,71

" " " II. " 134,0 g bei einem CO:H<sub>2</sub>-Verhältnis von 1:1,93

Unter Beibehaltung des bisherigen Zustandes (66 700 m<sup>3</sup> Sy-Gas I/h mit 83,5 % Nutzgas) ergibt sich für die I. Stufe:

$$55\ 694 \text{ m}^3 \text{ Nutzgas} \times 134 \text{ g/m}^3 = 7\ 463 \text{ kg/h}$$

Bei einer Kontraktion von 58,3 % in der ersten Stufe beläuft sich die Sy-Gasmenge II auf 27 814 m<sup>3</sup>/h mit 12 961 m<sup>3</sup> Nutzgas/h (46,6 % Nutzgas im Sy-Gas II) und bildet:

$$12\ 961 \times 117 \text{ g/m}^3 = 1\ 516 \text{ kg/h.}$$

sodass die Gesamtproduktion 18 979 kg/h ist. Dem entspricht 161,2 g/m<sup>3</sup> Nutzgas und 215,8 t/Tag.

Errechnete Produktion für Fall 1.

I. Stufe: 66 700 m<sup>3</sup> Sy-Gas I - 3 000 m<sup>3</sup> für die H<sub>2</sub>-Erzeugung,  
= 63 700 m<sup>3</sup> Sy-Gas/h (mit 83,8 % Nutzgas)  
entspricht 53 381 m<sup>3</sup> Nutzgas/h

$$53\ 381 \times 134 \text{ g/m}^3 = 7\ 153 \text{ kg/h}$$

II. Stufe: (58,3 % Kontraktion in der I. Stufe)

29 600 m<sup>3</sup> Sy-Gas II = 14 263 m<sup>3</sup> Nutzgas/h

$$14\ 263 \times 134 \text{ g/m}^3 = 1\ 912 \text{ kg/h}$$

Insgesamt werden also 9 065 kg/h erzeugt, sodass 163,7 g/m<sup>3</sup> und 217,6 t/Tag gebildet werden.

## Ausbrechen bei Betrieb der Wasserstoff-Anlage.

### Fall 1:

Sy-Gas I: Bei Abzweigung von  $2\ 500 \text{ m}^3/\text{h}$  Sy-Gas vor der Feinreinigung für die Wasserstoffanlage, werden  $1\ 200 \text{ m}^3 \text{ H}_2/\text{h}$  erzeugt. Folglich sind nur  $64\ 200 \text{ m}^3$  Sy-Gas I für die I. Stufe vorhanden:  
 $64\ 200 \text{ m}^3$  Sy-Gas I =  $53\ 607 \text{ m}^3$  Nutzgas/h und  
ergibt  $7\ 183 \text{ kg}$  Flüssigprodukte + Gasol/h.

Sy-Gas II: Aus  $64\ 200 \text{ m}^3$  Sy-Gas I bleiben für die II. Stufe noch  $26\ 750 \text{ m}^3$  Endgas I mit  $4\ 600 \text{ m}^3 \text{ CO}$  und  $7\ 864 \text{ m}^3 \text{ H}_2/\text{h}$ . Es wird  $1\ 00 \text{ m}^3 \text{ H}_2/\text{h}$  zugesetzt, sodass die Nutzgasmenge  $13\ 664 \text{ m}^3/\text{h}$  und das CO : H<sub>2</sub>-Verhältnis 1 : 1,96 ist.

$$13\ 664 \times 134 \text{ g/m}^3 = 1\ 831 \text{ kg/h}$$

Es bildet sich insgesamt  $9\ 014 \text{ kg/h}$  entspr.  $161,8 \text{ g/m}^3$  und  $216,3 \text{ t/Tag}$ .

Zusammenfassung: Aus den berechneten Beispielen geht hervor, dass bei Inbetriebnahme der Wasserstoff-Anlage und daher Fortfall von  $2\ 500 \text{ m}^3$  Sy-Gas/h für die I. Stufe die Produktion in keiner Weise zurückgeht. Es zeigt sich ferner, dass bei Abzweigung von  $3000 \text{ m}^3$  Konvertgas/h ein Produktionsanstieg von ca.  $1,5 \text{ t/Tag}$  zu verzeichnen ist.

Die vorher durchgeführte Rechnung ist nochmals ausgeführt worden und zwar mit folgenden Ausbeutens:

I. Stufe	128,0 g	bei einem CO:H <sub>2</sub> -Verh. von 1 : 1,96
II. "	112,0 g	" " " " 1 : 8,71
II. "	128,0 g	" " " " 1 : 1,93

Daraus ergibt sich unter Beibehaltung des bisherigen Zustandes für die I. Stufe:

$$55\ 694 \text{ m}^3 \text{ Nutzgas} \times 128 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{7\ 129 \text{ kg/h}}}$$

Für die zweite Stufe unter den oben angegebenen Bedingungen:

$$12\ 961 \times 112 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{1\ 452 \text{ kg/h}}}$$

Insgesamt sind also 8 581 kg/h produziert worden, entspr.  
154,0 g/m<sup>3</sup> Nutzgas und 205,9 t/Tag.

Errechnete Produktion für Fall 1.

I. Stufe:

$$53\ 381 \times 128 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{6\ 833 \text{ kg/h}}}$$

II. Stufe:

$$14\ 263 \times 128 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{1\ 826 \text{ kg/h}}}$$

Gesamtproduktion = 8 659 kg/h

entspr. 162,2 g/m<sup>3</sup> und 207,8 t/Tag.

Bei Betrieb der Wasserstoffanlage)

ergibt sich für Fall 1 folgendes:

Sy-Gas I:

$$53\ 607 \times 128 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{6\ 862 \text{ kg/h}}}$$

Sy-Gas II:

$$13\ 664 \times 128 \text{ g/m}^3 = \underline{\underline{1\ 749 \text{ kg/h}}}$$

Gesamtproduktion = 8 611 kg/h

entspr. 154,6 g/m<sup>3</sup> und 206,7 t/Tag.

13

114 - 17

An die  
Chemische Werke  
Raschener Steinkohle-A.G.  
Kamen i. Westf.

Dr. Gr./Kr. 1172

20. Oktober 1942.

Ausbeute-Ermittlung am 14.10.1942.

Nachstehend geben wir Ihnen die Ergebnisse der Ausbeute-Ermittlung in Ihren Synthese-Stufen bekannt, die Sie uns am 14.10.1942 durch Gasprobenahme freundlichst ermöglicht haben.

Es wurden folgende Gasproben über die Dauer von 5 Stunden (von 12 Uhr bis 17 Uhr) entnommen:

- 1.) Synthesegas 1. Stufe vor Eintritt in die Öfen,
- 2.) Endgas 1. Stufe nach der Kondensation,
- 3.) Synthesegas 2. Stufe vor Eintritt in die Kontaktstube,
- 4.) Endgas 2. Stufe nach der Kondensation.

Da der Transport nur die Probenahme von je 30 l Gas gestattete, waren die Kondensationsanalysen nicht mit höchster Genauigkeit durchzuführen. Dadurch erklären sich die kleinen Differenzen in den Ausbeuten, die auf Grund der C-Bilanz und H<sub>2</sub>-Bilanz ~~entstehen~~ auftreten.

Da einem Ofenblock der 2. Stufe während der Zeit der Probenahme Restgas zugesetzt wurde, mußte die gefundene Zusammensetzung des Synthesegases 2. Stufe durch Einrechnung des zugesetzten Restgases korrigiert werden, um die Beziehung zum Endgas 2. Stufe zu erreichen. Diese Umrechnung des Synthesegases 2. Stufe erfolgte auf Grund Ihrer Angaben in der Weise, daß zu 184 800 m<sup>3</sup> Synthesegas von der hier erhaltenen Zusammensetzung 6 540 m<sup>3</sup> Restgas von einer Zusammensetzung entsprechend dem Endgas 2. Stufe hinzugezählt wurden. Die dadurch bedingte Veränderung in der Zusammensetzung des Synthesegases ist auf Blatt 19 der Anlage zu erkennen.

Bemerkenswert erscheint uns, daß im Synthesegas 2. Stufe ein Benzin-Gehalt von 1,07 g/m<sup>3</sup> ermittelt wurde, was auf eine unzureichende Wirkungsweise der Aktivkohleanlage 1. Stufe hindeutet. Die Ausbeute-Werte sind in einzelnen folgende:

	<u>g Flüssigprodukte + Gasol/ m<sup>3</sup> Nutzgas</u>	
	<u>nach C-Bilanz</u>	<u>nach H<sub>2</sub>-Bilanz</u>
für 1. Stufe	122,7	120,5
" 2. "	144,7	139,3
" 1.+2. St.	167,5	162,6
zusammen		

Vorstehende Ausbeuten wurden erreicht in der 1. Stufe bei einem Gesamt-CO-Umsatz von 65,3%, sodaß in der 1. Stufe nur 7,5% zu nichtnutzbaren gasförmigen Bestandteilen (= CO<sub>2</sub> + CH<sub>4</sub> + C<sub>2</sub>H<sub>6</sub>) umgesetzt wurden.

In der 2. Stufe war der Gesamt-CO-Umsatz 73,1%, von denen 15% zu nichtnutzbaren gasförmigen Reaktionsprodukten umgesetzt wurden, insgesamt betrugen in beiden Stufen der CO-Umsatz 92,8%, von denen 15% in nichtnutzbare Gasbestandteile umgesetzt wurden.

Die Bildung an Gasolkohlenwasserstoffen (C<sub>3</sub>- und C<sub>4</sub>-Kohlenwasserstoffen) betrug in der 1. Stufe 29 g/m<sup>3</sup> Endgas entsprechend 13 g/m<sup>3</sup> eingesetztes Synthesegas.

In der 2. Stufe war die Konzentration an Gasolkohlenwasserstoffen je m<sup>3</sup> Endgas 2. Stufe 61,2 g. Unter Berücksichtigung der aus der 1. Stufe eingebrachten Gasolkohlenwasserstoffe wurden in der 2. Stufe 6,8 g Gasol/m<sup>3</sup> eingesetztes Synthesegas 1. Stufe produziert. Insgesamt beträgt die Bildung an Gasolkohlenwasserstoffen in beiden Stufen 19,8 g/m<sup>3</sup> Synthesegas bzw. 25,4 g/m<sup>3</sup> Nutzgas, die in der oben angegebenen Gesamtausbeute von 167,5 g bzw. 162,6 g enthalten sind.

Die einzelnen Ergebnisse der Gasanalysen und ihrer Auswertung sind in den beiden beiliegenden Anlageblättern zusammengestellt.