

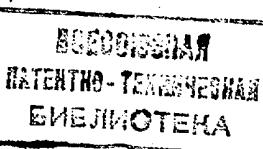


СОЮЗ СОВЕТСКИХ  
СОЦИАЛИСТИЧЕСКИХ  
РЕСПУБЛИК

(19) SU (11) 1792422 А3

ГОСУДАРСТВЕННОЕ ПАТЕНТНОЕ  
ВЕДОМСТВО СССР  
(ГОСПАТЕНТ СССР)

(51) 5 С 10 В 39/02, С 01 В 3/00



# ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ

## К ПАТЕНТУ

1

(21) 4869913/26

(22) 14.08.90

(46) 30.01.93. Бюл. № 4

(71) Государственный всесоюзный институт  
по проектированию предприятий коксохимической промышленности "Гипрококс" и  
Харьковский государственный университет  
им. А.М. Горького

(72) И.Г. Зубилин, А.А. Тараканов, С.К. Успенский, И.В. Франценюк, С.Я. Соболев, В.Я. Кузнецов, В.Е. Леонов, Н.В. Браун, А.Н. Минасов и В.С. Кононенко

(73) И.Г. Зубилин и А.А. Тараканов

(56) Авторское свидетельство СССР  
№ 802354, кл. С 10 В 39/02, 1981.

Химия твердого топлива, 1984, № 3, с. 120.  
Зубилин И.Г., Привалов В.Е. Получение восстановительных газов для металлургии в коксохимической промышленности.

Изобретение относится к химической, коксохимической и коксогазовой промышленности и может быть использовано для получения газа, содержащего водород и оксид углерода, при сухом тушении кокса.

Известен способ получения газа, содержащего водород и оксид углерода, заключающийся в том, что предварительно нагретую до 700–750°C смесь углеводородов и водяного пара в соотношении пар-углеводороды 1,05:1,10 по объему однократно пропускают через раскаленный кокс для его охлаждения с последующим получением газа, содержащего водород и оксид углерода в соотношении (x) равном 3.

Недостатком аналогичных предлагаемому решений является то, что полученный конвертированный этими способами газ

2

(54) СПОСОБ ПОЛУЧЕНИЯ ГАЗА, СОДЕРЖАЩЕГО ВОДОРОД И ОКСИД УГЛЕРОДА, ПРИ СУХОМ ТУШЕНИИ КОКСА И РЕАКТОР ДЛЯ ЕГО ОСУЩЕСТВЛЕНИЯ

(57) Сущность изобретения: через подвижную массу раскаленного кокса пропускают охлаждающую смесь, содержащую коксовый газ и окислитель содержащий газ, в качестве которого используют доменный газ и/или диоксид углерода или смесь диоксида углерода и водяного пара при объемном соотношении коксовый газ: окислитель содержащий газ 1:(0,27–0,50). Способ осуществляют в реакторе установки сухого тушения кокса, отношение поперечного сечения которого к его высоте составляет 12,0–14,7, 1 з.п.ф.-лы, 1 ил., 2 табл.

имеет ограниченное металлоургической промышленностью применение, т.е. может быть использован только как восстановительный газ в доменном и др. производственных металлургической промышленности.

Известен способ получения газа, содержащего водород и оксид углерода, предназначенного для применения в доменном производстве, принятый за прототип настоящего изобретения. Согласно этому способу на поверхности насыпной массы раскаленного кокса при сухом тушении его смесью коксового и доменного газов, или коксового газа и пара, протекает процесс конверсии углеводородов с образованием газа, содержащего водород и оксид углерода. При этом, при соотношении коксового и доменного газа в смеси 1:(0,77–1,15) соотно-

(19) SU (11) 1792422 А3

шение водорода и оксида углерода в целевом газе – продукте ( $t^o = 927-1027^o\text{C}$ ) не превышает  $\alpha = 1,3-1,5$ , а при соотношении коксового газа и пара 1:(0,27-0,40)  $\alpha(\text{H}_2/\text{CO}) \sim 4,5$  при температуре газа на выходе  $927-1027^o\text{C}$ .

При увеличении объемного соотношения коксового газа и компонента, содержащего окислитель ( $\text{CO}_2, \text{H}_2\text{O}$ ) отношение  $\alpha = \text{H}_2/\text{CO}$  уменьшается (при  $\text{CO}_2$ ) или остается неизменным (при  $\text{H}_2\text{O}$ ), а уменьшение величины объемного соотношения реагентов приводит при том и другом окислителю к выделению сажистого углеводорода.

Способ осуществляют в установке сухого тушения кокса, принятой за прототип предлагаемого устройства, с использованием раскаленного кокса как непрерывно движущегося насадочного материала, обладающего высокими исходными температурами после выдачи из коксовых печей ( $1000-1050^o\text{C}$ ). При этом установка включает реактор-теплообменник диаметром 9 м и высотой 7 м высота всей камеры тушения 20 м. Способ и устройство позволяют повысить выход (процентное содержание) газа, содержащего водород и оксид углерода, однако они не позволяют расширить сферу применения газа, например, получить газ с соотношением ( $\text{H}_2/\text{CO}$ ) равным 1,8-2,2, удовлетворяющим требования ГосНИИМетанолпроект и газам, предназначенным для синтеза высокооктановых компонентов неэтилированных (экологически чистых) бензинов.

Целью изобретения является получение газа, пригодного для применения в качестве синтез-газа.

Указанная цель достигается тем, что в способе получения газа, содержащего водород и оксид углерода, при сухом тушении кокса охлаждающей смесью, согласно которому на поверхности движущейся насыпной массы раскаленного кокса ведут конверсию углеводородов, согласно изобретению, соотношение углеводородсодержащего и окислитель содержащего газов в охлаждающей смеси составит 1:(0,27-0,5) соответственно.

Указанная цель достигается также тем, что в устройстве для осуществления способа, состоящем из установки сухого тушения кокса и производства газа, содержащего водород и оксид углерода, включающий реактор, соотношение площади поперечного сечения (S) и высоты (H) реактора, согласно изобретению, составляет  $S/H = 12,0-14,7$ .

Повышение верхнего предела интервала окислительсодержащего газа в соотно-

шении ведет к газификации кокса и повышенному выходу компонента  $\text{CO}$  и, следовательно, к снижению  $\alpha$ , а снижение нижнего предела в указанном интервале приводит к пиролизу углеводородов и выделению сажистого углерода.

Заявляемые способы и реактор для получения газа, содержащего водород и оксид углерода, представлены технологической схемой на чертеже. Противотоком сходу раскаленного до  $1250-1300^o\text{C}$  кокса в реактор 1 по центральному газоходу 2 подают из газового смесителя 3 нагретую до  $600-750^o\text{C}$  охлаждающую смесь, включающую углеводород, содержащий коксовый газ и окислительсодержащий газ в отношении 1:(0,27-0,5) соответственно. В результате теплообмена с коксом температура газовой смеси поднимается.

При достижении  $750^o\text{C}$  углеводороды взаимодействуют с окислителем, что приводит к конверсии углеводородов и получению полезных компонентов газа  $\text{H}_2$  и  $\text{CO}$  в соотношении  $\alpha = 1,8-2,2$ . (При этом эндотермическая реакция конверсии интенсивно отнимает тепло от кокса).

Нагретый до  $900-1000^o\text{C}$  целевой газ отводят по кольцевому каналу 4 в пылеосадительный бункер 5 для осаждения наиболее крупных частиц кокса, а затем в газовый смеситель 3, где он отдает тепло свежему потоку газовой охлаждающей смеси, охлаждаясь при этом до  $180-200^o\text{C}$ , и газовый оросительный холодильник 6, где он охлаждается до  $35-40^o\text{C}$ . После этого газ направляют в электрофильтр 7 и затем, посредством нагнетателя 8, к потребителю.

Исходя из технологически необходимого времени пребывания в реакторе 1 газовой смеси (для обеспечения  $\alpha = 1,8-2,2$ ), для охлаждения кокса площадь поперечного сечения реактора была принята  $54-73,6 \text{ m}^2$ , а высота реактора  $4,5-5 \text{ m}$   $S/H = 12-14,7$ .

Пример 1. В качестве углеводородсодержащего газа, участвующего в охлаждающей смеси, использован коксовый газ, который вводили в газовую смесь в соотношении коксовый газ – диоксид углерода (окислитель) 1:0,27 по объему. Удельный расход коксового газа составил  $0,29 \text{ nm}^3/\text{kg}$  кокса, расход охлаждающей смеси  $0,363 \text{ nm}^3/\text{kg}$  кокса. Время контракта охлаждающей смеси с коксом 6 с. Удельный выход синтез-газа  $0,51 \text{ nm}^3/\text{t}$  кокса. Отношение  $\alpha = \frac{\text{H}_2}{\text{CO}} = 1,94$ . Процентное содержание азота в синтез-газе 2,4%. Химический состав, определенный посредством отбора проб, на выходе из реактора 1 и на выходе из элект-

рофильтра 7, отвечает требованиям к синтез-газу ГосНИИМетанолпроекта, а также соответствует требованиям к восстановительным газам, применяемым в металлургии (см.4).

**П р и м ер 2.** В качестве охлаждающей смеси применяли смесь коксового и доменного газа в соотношении 1:0,5 по объему и получали газ с соотношением  $\alpha(H_2/CO) = 1,9$  и процентным содержанием азота равным 13,8, что также как и в предыдущем примере соответствует требованиям к синтез-газу и восстановительному газу.

Удельный расход коксового газа составил 0,491  $\text{нм}^3/\text{кг}$  кокса, доменного 0,25  $\text{нм}^3/\text{кг}$  кокса (охлаждающей смеси 0,747  $\text{нм}^3/\text{кг}$  кокса). Время контакта охлаждающей смеси с коксом 6 с.

**П р и м ер 3.** В качестве охлаждающей смеси применяли смесь коксового, доменного газа и газа  $CO_2$  в соотношении 1:0,25:0,14 по объему и получали целевой газ с соотношением  $\alpha = H_2/CO = 1,9$  и содержанием азота 7,5%.

Уд.расход коксового газа 0,582  $\text{нм}^3/\text{кг}$  25 кокса,

уд.расход доменного газа 0,15  $\text{нм}^3/\text{кг}$   
уд.расход  $CO_2$  0,082  $\text{нм}^3/\text{кг}$

**П р и м ер 4.** Для охлаждения кокса и получения синтез-газа использовали смесь коксового газа, водяного пара и газа  $CO_2$  в соотношении 1:0,25:0,16. Удельный расход коксового газа составил 0,218  $\text{нм}^3/\text{кг}$  кокса, парогазовой смеси 0,362  $\text{нм}^3/\text{кг}$  кокса.

Время контакта парогазовой смеси с коксом 6 с. Удельный выход синтез-газа 0,459  $\text{нм}^3/\text{кг}$ , который по своему химическому составу соответствует требованиям к восстановительному газу, применяемому в металлургии.

$$\Sigma CO \quad H_2 \geq 96, \quad \alpha = 2,0 \quad \text{количество } N_2 = 1,9\%$$

В табл.1 приведены сравнительные данные, полученные при осуществлении известного способа и предложенного.

Из табл.1 видно, что при всех заявляемых соотношениях обеспечивается требуемое соотношение  $H_2/CO = 1,8-2,2$ .

Из табл.2 видно, что предлагаемые способ и устройство по сравнению в известными позволяют получить газ с соотношением  $\alpha(H_2/CO) \approx 2$ , что дает возможность использовать его в качестве синтез-газа при прочих необходимых условиях ( $N_2 = 14\%$ ); улучшить восстановительные свойства получаемого газа за счет увеличения в нем  $\Sigma(CO + H_2)$ ; расширить технологическое возможности УСТК, позволяющей производить не только восстановительный газ, но и синтез-газ; снизить угар кокса; интенсифицировать процесс охлаждения кокса за счет увеличения объема тепла на реакцию конверсии на 15–55 ккал/кг; повысить производительности УСТК по потушенному коксу; повысить удельный выход конвертированного газа по сравнению с удельным расходом охлаждающей смеси.

#### Ф о р м у л а изобретения

1. Способ получения газа, содержащего водород и оксид углерода, при сухом тушении кокса, включающий конверсию углеводородов на поверхности подвижной массы кокса при пропускании через кокс охлаждающей смеси, состоящей из коксового газа и окислительсодержащего газа, отличаящийся тем, что, с целью получения газа, пригодного для применения в качестве синтез-газа, в качестве окислительсодержащего газа используют доменный газ и/или диоксид углерода или смесь диоксида углерода и водяного пара при объемном соотношении коксовый газ:окислительсодержащий газ 1:(0,27–0,50).

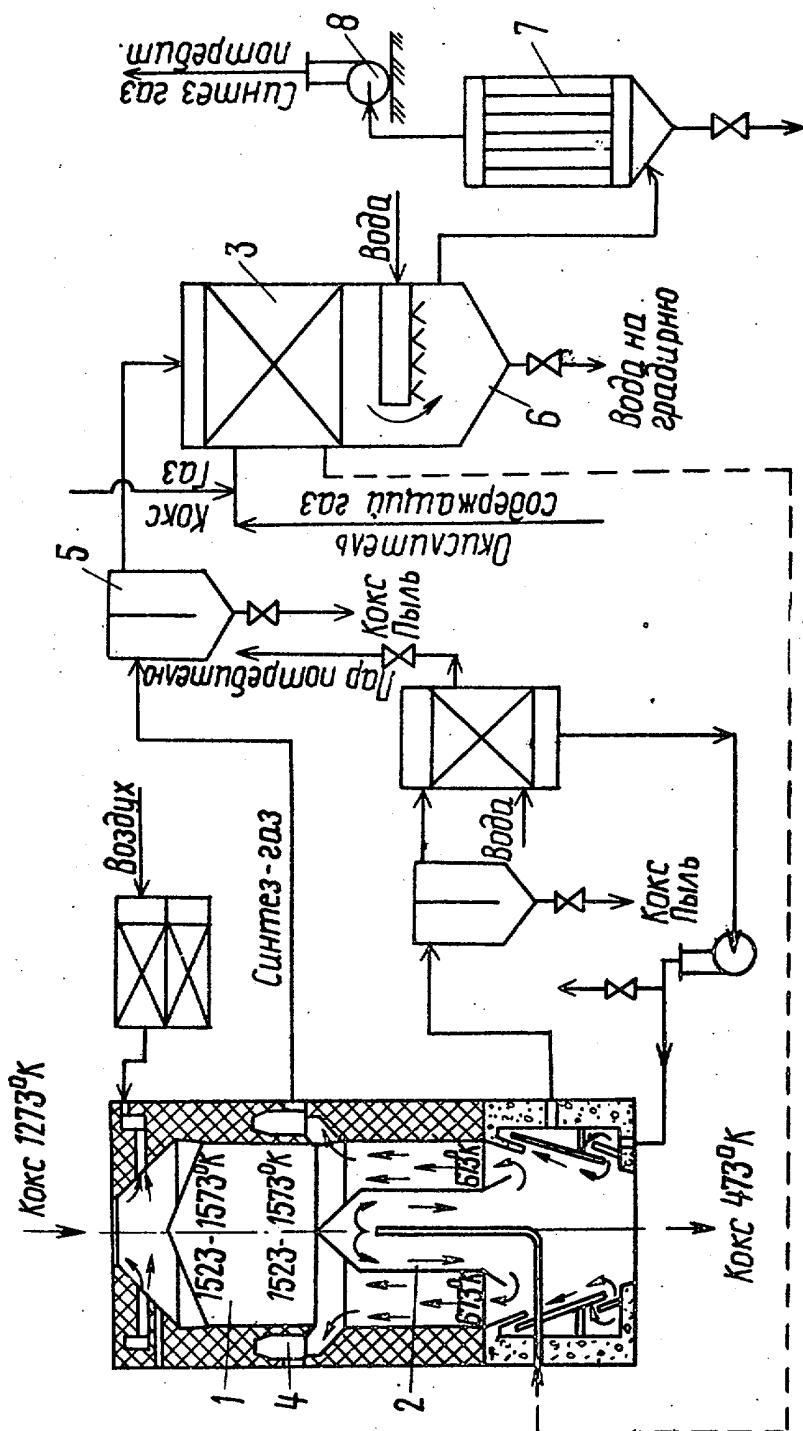
2. Реактор для получения газа, содержащего водород и оксид углерода, при сухом тушении кокса, содержащий корпус, отличаящийся тем, что отношение поперечного сечения корпуса к его высоте составляет 12,0–14,7.

Таблица 1

Наименование смесей коксового и окислитель-содержащих газов	Значения H <sub>2</sub> /CO при условиях конверсии газовых смесей по предлагаемому способу				Прототип	
	1:0,5		1:0,27			
	S/H=12,0	S/H=14,7	S/H=12,0	S/H=14,7		
Коксовый газ доменный газ CO <sub>2</sub>	1,9	2,09	1,8	2,16	1,5	
Коксовый газ доменный газ CO <sub>2</sub>	1,85	2,1	1,95	2,13	1,5	
Коксовый газ CO <sub>2</sub>	1,8	2,14	1,94	2,2	1,6	
Коксовый газ CO <sub>2</sub> водяной пар	1,92	2,12	2,0	2,2		

Таблица 2

Способ (охлаждающая смесь газов)	Удельный расход охлаждающей смеси, нм <sup>3</sup> /кг кокса	Угар кока, кг/т	Отнимаемое от кокса тепло эндо-термических реакций конверсии, ккал/кг	H <sub>2</sub> /CO	Производительность 1м <sup>3</sup> УСТК по потушенному коксу, %	Удельный выход конвертированного газа, нм <sup>3</sup> /кг кокса
1	2	3	4	5	6	7
Известный (прототип) кокsovый газ, пар	0,6	0,0-5,0	162	(H <sub>2</sub> /CO≈3,6)	100	0,7
кокsovый газ, доменный газ	0,63	4,0-7,0	155	(H <sub>2</sub> /CO≈1,4)	96	0,72
Предлагаемый кокsovый газ, диоксид углерода	0,36	0,0	189	(H <sub>2</sub> /CO≈1,9)	117-122	0,510
кокsovый газ, пар, диоксид углерода	0,31	3,0	175	(H <sub>2</sub> /CO≈2,2)	108-113	0,459
кокsovый газ, доменный газ, диоксид углерода	0,81	0,0	180	(H <sub>2</sub> /CO≈1,9)	110-116	1,07
кокsovый газ, доменный газ	0,74	0,0	170	(H <sub>2</sub> /CO≈1,9)	105-110	0,845



Редактор З.Ходакова

Составитель И.Зубилин  
Техред М.Моргентал

Корректор М.Максимишинец

Заказ 169

Тираж

Подписьное

ВНИИПИ Государственного комитета по изобретениям и открытиям при ГКНТ СССР  
113035, Москва, Ж-35, Раушская наб., 4/5

Производственно-издательский комбинат "Патент", г. Ужгород, ул.Гагарина, 101