## Практическое занятие № 12. Очистка газов от монооксида углерода

**Цель работы:** ознакомиться с методами очистки газов от монооксида углерода, произвести расчеты материального баланса протекающих реакций.

# 1. Абсорбционная очистка

В качестве абсорбентов монооксида углерода (СО) используют растворы солей следующих кислот:

- -уксусной (медно-ацетатный раствор);
- -муравьиной (формиатный раствор);
- -угольной (карбонатный раствор).

Широкое применение в качестве абсорбента нашли медно-аммиачные растворы.

В процессе абсорбции монооксид углерода под высоким давлением поглощается в противоточном абсорбере раствором комплексного медно-аммиачного соединения по схеме, представленной на рис. 1.

В абсорбере протекает следующая основная реакция:

$$[Cu(NH_3)_2]^+CH_3COO^- + CO + NH_3 = [Cu(NH_3)_3CO]^+CH_3COO^-.$$

Раствор слабощелочной, вследствие чего одновременно поглощается и диоксид углерода по схемам:

$$2NH_4OH + CO_2 = (NH_4)_2CO_3 + H_2O;$$

$$(NH_4)_2CO_3 + CO_2 + H_2O = 2NH_4HCO_3$$

Процесс абсорбции протекает интенсивно при повышенном давлении и низкой температуре: давление порядка 32 МПа, а в более старых технологических схемах -12 МПа, температура - от 0 до 20 °C (при более низких температурах возможна кристаллизация).

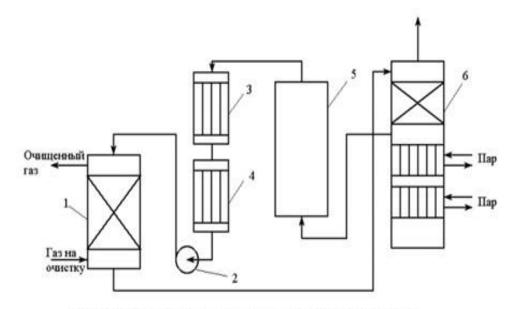


Схема установки медно-аммиачной очистки газов

1 - абсорбер; 2 - насос; 3 - водяной холодильник; 4 – аммиачный холодильник

5 - емкость; 6 - десорбер

Рис. 1. Схема установки медно-аммиачной очистки газа

Регенерацию медно-аммиачного раствора (МАР) проводят путем снижения давления и нагревания раствора. В результате предварительного дросселирования медно-аммиачного раствора до  $0.8\,$  МПа из него удаляются растворенные  $H_2$  и  $N_2$ . При дальнейшем дросселировании до  $0.1\,$  МПа и нагревании раствора до  $80\,$  °C происходит разложение медноаммиачного комплекса и выделение CO.

Для нагревания отработанного раствора до 60 °C используют отходящий регенерированный раствор, а для окончательного нагрева до 77–79 °C – пар. Регенерированный раствор охлаждают последовательно поступающим отработанным раствором, оборотной водой в теплообменнике 3 и испаряющимся жидким аммиаком в холодильнике 4, после чего регенерированный раствор направляют на абсорбцию.

При регенерации раствор теряет часть  $NH_3$ , который необходимо пополнять.

Недостатки: сопутствующее поглощение двуокиси углерода, потери аммиака при регенерации раствора и с очищенным газом при абсорбции, выпадение осадков металлической меди и основного карбоната меди, загрязнение окиси углерода аммиаком и коррозия аппаратуры.

### 2 Каталитическое обезвреживание (дожигание)

Метод каталитического обезвреживания заключается в проведении окислительновосстановительных процессов при температуре 75—500 °C на поверхности катализаторов. В качестве носителей металлов, используемых как катализаторы (платина, палладий, осмий, медь, никель, кобальт, цинк, хром, ванадий, марганец), применяются асбест, керамика, силикагель, пемза, оксид алюминия и др. Срок службы катализатора 1–3 года.

Однако наряду с оксидом углерода в зависимости от условий конкретного производства в газах могут содержаться и другие токсичные компоненты: диоксид серы, оксиды азота, пары различных углеводородов. Кроме того, в них обычно присутствуют диоксид углерода, кислород, азот, пары воды и часто механические примеси в виде различных пылей. Некоторые из указанных компонентов могут быть ядами для катализаторов.

На эффективность процесса оказывает влияние начальная концентрация обезвреживаемого соединения, степень запыленности газов, температура, время контакта и качество катализатора. Наиболее целесообразное использование метода при обезвреживании газов с концентрацией СО не более 10–50 г/м<sup>3</sup>.

Для платинового катализатора концентрация СО должна быть 2-3%. При более высоких концентрациях возможно образование вторичных продуктов ( $H_2$ ,  $CH_4$  и др.).

Химические превращения протекают по схеме:

$$O_2 + Z \Longrightarrow ZO_2$$
 $CO + Z \Longrightarrow ZCO$ 
 $ZO_2 + Z \Longrightarrow 2ZO$ 
 $ZO_2 + CO \Longrightarrow ZO + CO_2$ 
 $ZO + CO \Longrightarrow CO_2 + Z$ 

### Z – катализатор.

Процесс очистки газовых смесей с высоким содержанием СО осуществляется с использованием реакции водяного газа (конверсией с водяным паром), проводимой в присутствии окисных железных катализаторов:

$$CO + H_2O = CO_2 + H_2 + 37,5$$
 кДж/моль.

Промышленный катализатор конверсии имеет форму таблеток размером 6,4x6,4 или 9,6x9,6 мм. Он содержит от 70 до 85 %  $Fe_2O_3$  и 5-15 % промотора  $Cr_2O_3$ . Катализатор относительно устойчив в присутствии сернистых соединений при непродолжительном воздействии капельной влаги. Он сохраняет активность вплоть до 600 °C. В случае высоких концентраций CO в исходном газе катализатор в контакторе располагают в несколько слоев, причем необходимо предусмотреть меры для отвода тепла между слоями. Схема процесса представлена на рис. 2.

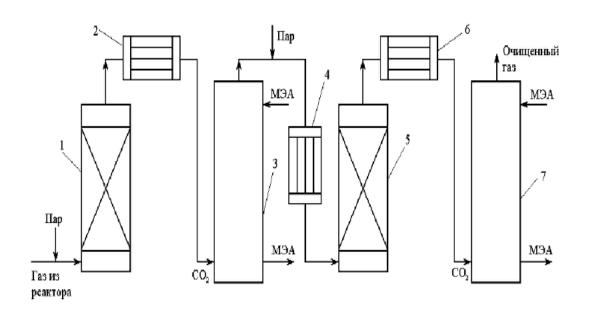


Рис. 2. Схема установки для очистки газов от оксида углерода реакцией водяного газа: 1 – конвертор CO первой ступени; 2, 6 – холодильники; 3 – абсорбер CO $_2$  первой ступени; 4 – нагреватель газа; 5 – конвертор CO второй ступени; 7 – абсорбер CO $_2$  второй ступени

Газовую смесь, образованную в результате конверсии природного газа с паром и содержащую водород, оксид и диоксид углерода, после выхода из реактора конверсии охлаждают добавкой водяного пара до 370 °C и пропускают через конвертор первой ступени 1. Здесь в присутствии катализатора 90–95% СО превращается в СО<sub>2</sub> с образованием эквивалентного количества водорода.

Газ охлаждают в водяном холодильнике 2 до 35–40 °C и извлекают из него диоксид углерода этаноламином. Очищенный газ подогревают, добавляют необходимое количество водяного пара, снова подвергают конверсии и очистке от образовавшегося  $CO_2$ . С целью получения водорода повышенной чистоты иногда процесс проводят в три

ступени. После третьей ступени газ имеет состав: 99,7 % (об.)  $H_2$ ; 0,02 % CO; 0,01 % CO<sub>2</sub>; 0,27 % CH<sub>4</sub>.

### Достоинства метода:

- рабочая температура каталитического процесса существенно ниже температуры термического дожигания;
- более мягкие условия эксплуатации оборудования, и как следствие более длительный срок его службы;
  - многолетняя устойчивость катализатора;
  - возможность регенерации катализатора;
- возможность переработки катализатора с целью извлечения драгоценных металлов.

#### Недостатки метода:

– перед абсорбцией газ должен быть осушен;

Сравнивая два метода, можно сделать выводы об их эффективности, которые представлены в таблице 1.

Таблица 1 – Сравнительная характеристика двух методов очистки

Параметр оценки	Абсорбционная очистка газов МАР	Каталитическое окисления
Степень очистки	до 60 %	Высокая степень очистки до 99,9%
Температурный интервал	0–80 °C	75–500 °C
Образование побочных	Выпадение осадков	Взаимодействие
продуктов	металлической меди и	катализатора с продуктами
	карбоната меди	окисления; взаимодействие
		продуктов реакции между
		собой (при высоких
		температурах)
Концентрация	3–5 %	Невысокие концентрации
		(2–3 % об.)
Технологические и	Коррозия аппаратуры,	Необходимость
технические недостатки	необходимой для	равномерного
	регенерации.	распределения потока по
		слою катализатора

### 3. Метанирование

СО не выделяют, а превращают его в метан.

Остаточное содержание CO - 0.5 %, и вместо удаления его обезвреживают (дезактивируют, как катализаторный яд) реакцией, обратной конверсии метана (метанирование):

$$CO + 3H_2 = CH_4 + H_2O$$

Процесс проводят при низкой температуре (500–550 К) с использованием никелевого каталиатора при большом избытке водорода.

Технологическая схема состоит из одного аппарата. После стадии МЭА-очистки газ подогревают и направляют в реактор, содержащий никелевый катализатор. Так как содержание СО мало и адиабатический разогрев составляет лишь несколько десятков градусов, используют однослойной реактор.

Задание на расчет: произвести расчеты материального баланса указанных в методических рекомендациях процессов очистки по каждому методу, в расчете на 100 кг СО