



# СБОРНИК ТРУДОВ МОЛОДЫХ УЧЕНЫХ НАЦИОНАЛЬНОЙ АКАДЕМИИ НАУК БЕЛАРУСИ

Tom IV

Минск "Логвинов"

### Научная редакция

С.А. Жданок, академик НАН Беларуси, доктор технических наук Н.С. Казак, академик НАН Беларуси, доктор физико-математических наук

Рекомендовано к опубликованию Отделением физико-технических наук НАН Беларуси (исх. № 26/156 от 15 декабря 2004 года).

Рекомендовано к опубликованию решением Бюро отделения физики математики и информатики НАН Беларуси № 16 от 19 ноября 2004 г.

### Рецензенты

- физико-математическим наукам:
- С.А. Багнич, доктор физико-математических наук, С.В. Гапоненко, член-корреспондент НАН Беларуси, доктор физико-математических наук,
- А.Л. Гурский, доктор физико-математических наук, Е.В. Докторов, доктор физико-математических наук,Ф.М. Кириллова, член-корреспондент НАН Беларуси,
- доктор физико-математических наук, В.В. Кудряшов, кандидат физико-математических наук,
- С.В. Лемешевский, кандидат физико-математических наук, В.В. Машко, доктор физико-математических наук,
- А.П. Сайко, доктор физико-математических наук, В.И. Сарванов, кандидат физико-математических наук,
- И.В. Филатов, кандидат физико-математических наук,
- О.Л. Швед, кандидат физико-математических наук
- по техническим наукам:
- А.В. Алифанов, доктор технических наук, заведующий отделом ФТИ,
- П.Н. Богданович, доктор технических наук, заведующий кафедрой БелГУТ,
- Г.М. Васильев, кандидат технических наук, заведующий сектором ИТМО им. А.В. Лыкова,
- Л.Л. Васильев, доктор технических наук, заведующий лабораторией ИТМО им. А.В. Лыкова,
- В.А. Велигурский, доктор технических наук, заведующий лабораторией ИМИНМАШ,

- Л.М. Виноградов, кандидат химических наук, ведущий научный сотрудник ИТМО им. А.В. Лыкова,
- П.Н. Гракові іч, кандидат технических наук, заведующий отделом ИММС,
- Л.Р. Дудецкая, кандидат технических наук, заведующий лабораторией ФТИ.
- лаоораториен ф гг, С.Ф. Ермаков, доктор технических наук, заведующий лабораторией ИТМО им. А.В. Лыкова, Н.Н. Ишин, кандидат технических наук, заведующий
- лабораторией ИМИНМАШ, А.А. Лухвич, доктор технических наук, заведующий
- лабораторией ИПФ, Н.Н. Лучко, старший научный сотрудник ИТМО им. А.В.
- О.Г. Пенязьков, кандидат физико-математических наук,
- заведующий лабораторией ИТМО им. А.В. Лыкова, М.И. Петраковец, доктор технических наук, главный
- научный сотрудник ИММС, Ю.Л. Солитерман, кандидат технических наук, ведущий
- научный сотрудник ИМИНМАШ, С.Е. Чигринов, кандидат физико-математических наук,
- заместитель генерального директора ОИЭЯИ-Сосны, В.С. Шевченко, доктор технических наук, заведующий лабораторией ИМИНМАШ,
- А.П. Якушев, доктор технических наук, заместитель генерального директора ОИЭЯИ-Сосны

# Редакционная группа

А.А. Ванин, И.Д. Карпенко, В.В. Любан, С.О. Мамчик, Е.О. Мардосевич, С.Г. Пашкевич, В.А. Писарев, П.В. Расторгуев, Н.М. Ровбель, А.Л. Худолей, Е.С. Шмелев

СБОРНИК ТРУДОВ МОЛОДЫХ УЧЕНЫХ НАЦИОНАЛЬНОЙ C 82 АКАДЕМИИ НАУК БЕЛАРУСИ. Том 4. - Мн.: ИП Логвинов, 2004. - 312 с. ISBN 985-6701-55-4

ББК 65

ISBN 985-6701-55-4

© ИП Логвинов. Оформление, 2004

### Литература

- Сюняев З.И., Сюняев Р.З., Сафиева Р.З. Нефтяные дисперсные системы. М.: Химия. 1990. – С. 226
- 2. Whiteoak D. The Shell Bitumen Handbook. Shell Bitumen UK, 1991.
- 3. Леоненко В.В., Сафонов Г.А. Некоторые аспекты модификации битумов полимерными материалами // Химия и технология топлив и масел. 2001. № 5. С. 43-45
- 4. Розенталь Д.А., Таболина Л.С., Федосова В.А. Модификация свойств битумов полимерными добавками. М.: ЦНИИТЭнефтехим. 1988. С. 48.
- 5. Lu X. On Polymer Modified Road Bitumens. Stockholm. KTH Hugskoletryckeriet. 1997.
- Ткачев С.М., Худович И.М., Кульпо М.М. Влияние органических кислот на свойства битумов //Успехи коллоидной химии и физико-химической механики: Тез. докл. II междунар. конф. "Коллоид-2003" Минск. – 2003. – С. 179.
- 7. Худович И.М. Исследование влияния органических кислот на дисперсность битумов // VII Республиканская научно-техническая конференция студентов и аспирантов: Тез. докл. конф. Минск. 2003. С. 163.
- 8. Ткачев С.М., Хорошкс С.И., Али Халид А.М. Физико-химические и реологические свойства тяжелого гудрона // Весці Нацыянальнай акадэміі навук Беларусі, серыя хімічных навук. 2001. № 4. С. 97-100.

УДК 536.46

# НОВЫЙ РЕКУПЕРАТИВНЫЙ МЕТОД РЕГЕНЕРАЦИИ ЦЕОЛИТА С РЕГУЛИРУЕМОЙ ТЕМПЕРАТУРОЙ ТЕРМООБРАБОТКИ.

Е.С. Шмелев

Институт тепло- и массообмена НАН Беларуси, г. Минск, hmti@tut.by

Utilization of Filtration Combustion (FC) technique for sorbents regeneration is a

Utilization of Filtration Combustion (FC) technique for sorbents regeneration is a promising alternative method, since it provides fairly complete burnoff of evaporated VOCs and let one use the heat of its combustion to maintain the process, which considerably reduces expenditures of energy.

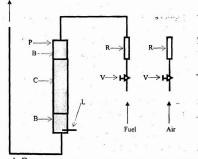
На сегодняшний день одной из особенно важных представляется проблема переработки и вторичного использования промышленных отходов. В числе прочих разработаны методы регенерации машинного и трансформаторного масла очисткой цеолитом. Однако, после пропускания некоторого количества масла через цеолит, последний полностью теряет свои сорбционные свойства.

Известен термовакуумный метод регенерации цеолитов [1]. Но термовакуумный метод не позволяет полностью очистить цеолит. В данном методе происходит испарение части загрязняющих веществ с поверхности цеолита, но значительная часть (твердая фаза) остается. Предпринимаемые ранее попытки отжигать органические загрязнители не достигали успеха вследствие значительных выбросов недогоревшей органики в атмосферу.

Предлагаемый метод отжига с использованием фильтрационного горения (ФГ) представляет интерес, так как включает дожиг отходящих газов и использование загрязнителей в качестве дополнительного топлива, что приводит к экономии энергоресурсов на реализацию процесса. Процессы фильтрационного горения являются в достаточной степени изученными.[2,3] Цель данной работы заключается в выборе приемлемого режима обработки дисперсных материалов. Очень интересным, простым в исполнении, но экологически чистым является вариант с прохож-

дением волны ФГ через слой сорбента[4]. Схема установки, на которой осуществлялось экспериментальное исследование данного варианта очистки сорбента, приводится на рисунке 1.

Отжиг проводился во встречной волне. Причина данного выбора объяснена на рисунках 2а и 2б. В обоих режимах при движении фронта горения с ним движутся области повышенных температур до и после него (перед ним и позади него) область неотожженному цеолиту, вызывая кипение масла, адсорбированного им. В случае спутного горения пары беспрепятственно бы выходили в атмосферу, что является недопустимым и приводит к необходимости включения в систему дополнительного устройства дожига выходящих газов, тем самым усложняя установку и увеликие затраты на единицу объема. При встречном горении пары масла протам, в то же время, являясь дополнительным горючим, уменьшая при



(перед ним и позади него) область перед фронтом горения проходит по неотожженному цеолиту, вызывая V-регулировочные вентили, V-регулировочные вентили V-регулировочные вентил

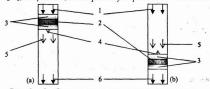


Рис. 2.а, b. Схемы экспериментов в режиме спутной (а) и встречной (b) волны: 1-смесь природного газа с воздухом; 2-область горения; кие затраты на единицу объема. При встречном горении пары масла проходят через фронт горения, сгорая там, в то же время, являясь дополни-

этом энергозатраты. Экспериментальная установка состояла из реактора P – кварцевого цилиндра, диаметром 0.07 м. и высотой 0.4 м., двух ротаметров R и двух регулировочных вентилей V. Засыпка реактора состояла из следующих слоев: шарики  $Al_2O_3$ , затем цеолит, затем снова инертные шарики  $Al_2O_3$ . Причина данного сочетания заключается в необходимости равномерности условий отжига для всего объема цеолита. Шарики были подобраны так, чтобы коэффициент свободного объема был равен коэффициенту цеолита — 0.4. Природный газ и воздух подавались через ротаметры R, с помощью которых и вентилей V регулировалось их количество. Поджиг происходил с помощью искрового устройства L в инертных шариках при стехиометрии. Внутрь цилиндра, по его оси был вставлен толстый кварцевый капилляр, в который вводилась термопара. Преимущество такого введения термопары заключается в ее подвижности и, следовательно, возможности измерения температуры одной термопарой по всей высоте реактора. Скорость фронта горения определялась с помощью измерительной линейки и секундомера. Результаты эксперимента представлены в следующей таблице.

Таблица 1. Ланные стационарного режима

Номер опыта	Воздух, л/ч	Газ, л/ч	В/Г	Скорость волны, см/ч	Температура,°С
1	1000	75	13	10	1000
2	1000	50	20	12	1080
3	1000	23	43	18	1100
4	1000	80	12,5	10	920

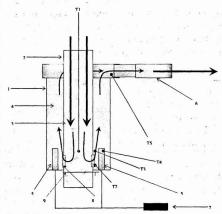
Следует отметить, что в эксперименте 3, несмотря на значительно меньший расход газа, чем в опытах 1, 2, 4, скорость фронта волны горения значительно больше. Это показывает, что расходы газа и воздуха в эксперименте 3 более оптимальны.

В случаях 1, 2, 4 скорость волны не постоянна. Сначала фронт горения доходит до еще необожженного цеолита и, за счет избытка горючего, начинает гаснуть, останавливаться, но температура еще остается достаточной ( >700 °C) для отжига ближайшего пласта цеолита. Когда слой отожжен, исчезает избыток горючего, и волна начинает заново разгораться и набирать скорость. После того, как волна доходит до необожженного цеолита, цикл повторяется.

Но даже в случае 3, скорость волны остается значительно ниже теоретически рассчитанной (40-50 см/ч). Это дает основание полагать, что возможно значительно оптимизировать установку.

В результате приведенных экспериментов на данном варианте установки установлено, что при обжиге гранулы цеолита не разрушаются, процесс отжига во встречной волне является относительно экологически чистым, так как газообраз-

ные продукты разложения и пары масел образуются перед зоной горения и сгорают, проходя через нее, с образованием углекислого газа и воды. Экспериментальные результаты и теоретические оценки [4] показывают, что при оптимизации процесс может быть относительно дешевым. Однако, несмотря на то, что гранулы цеолита не разрушаются в данной методике, вследствие высокой температуры обработки происходит их частичное спекание, что приводит к уменьшению сорбционных свойств цеолита. Поэтому, предлагается новый метод термообки, на которой осуществлялось экспериментальное исследование данприводится на рисунке 3.



работки сорбентов с использованием  $\Phi \Gamma$  вне цеолита. Схема установем  $\Phi \Gamma$  вне цеолита  $\Gamma$  с  $\Phi \Gamma$  паров масла вне слоя цеолита  $\Gamma$  гобрабатываемая среда, 4-инертная пористая засыпка Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 5-электронагреватели предварительного нагрева, спериментальное исследование данного варианта очистки сорбента, нагревателями, 8-пористый промежуточный участок внутренней кварцевой трубы, 9-задвижка, Т1-5 - термопары

В начале эксперимента реактор (1) прогревается за счет теплоты от электронагревателей предварительного нагрева (5) при циркуляции воздуха, причем, в области, где происходит дожигание углеводородов, устанавливается температура 700-750 °С. Затем обрабатываемый цеолит просыпается с небольшой скоростью через внутреннюю кварцевую трубу реактора (2). При прохождении порции загрязненного цеолита через зону повышенной температуры происходило испарение масла. Пары масла вместе с воздухом поступали через пористый промежуточный участок внутренней кварцевой трубы (8) в межтрубное пространство, где и происходило их сгорание. Горячие продукты сгорания (избыточный воздух,  $CO_2$ ,  $H_2O$ ) проходили далее через межтрубное пространство, заполненное инертной засыпкой  $Al_2O_3$  (4), и попадали в магистраль вытяжки (6). Имеет место передача тепла от горячих продуктов сгорания в межтрубном участке к свежей порции воздуха и необработанного цеолита во внутренней трубе, а также к участку реактора, предшествующему зоне сгорания в межтрубном участке.

**Таким образом**, предлагаемый вариант очистки цеолита с  $\Phi\Gamma$  паров масла вне слоя цеолита имеет ряд значительных преимуществ:

- 1. Снижение максимальной температуры цеолита за счет протекание процесса ФГ вне слоя цеолита.
- **2.** Управление максимальной температурой обрабатываемого цеолита за счет регулирования мощности нагревателей предварительного нагрева, скорости движения цеолита по внутренней трубе реактора.
- 3. Как следствие предыдущего пункта возможность применения данного метода к другим, менее термоустойчивым сорбентам.
  - 4. Повышенная эффективность и экономичность метода, за счет
- а) предварительного прогрева обрабатываемого цеолита, а также воздуха вследствие рекуперации тепла от продуктов сгорания во внутреннюю трубу реактора;
- б) возможности сверхадиабатичного горения вследствие рекуперации тепла от горячих продуктов сгорания к участку реактор, предшествующему зоне горения;
- в) как следствие пп. а) и б), возможности обработки цеолита исключительно за счет использования сорбированной в нем органики, без внешних источников тепла, а также, снижение затрат на обработку сорбентов, содержащих недостаточное для самоподдерживающегося без внешних источников тепла процесса, количество органики.

Работа выполнялась при финансовой поддержке Национальной программы стипендий Всемирной Федерации Ученых (WFS).

### Литература

- 1. http://user.bdn.odessa.ua/alliance/ceolite.htm 27.08.2004 г. (12:11).
- Лаевский Ю.М., Бабкин В.С. Распространение тепловых волн в гетерогенных средах / Под ред. Ю. Матроса. Новосибирск. 1988. С. 108-145.
- 3. Добрего К.В., Жданок С.А. Инженерный расчет характеристик волны фильтрационного горения на основе двухтемпературной одномерной модели // ИФЖ. 1998. Т. 71, № 3. С. 424-431.
- Fut'ko S.I., Dobrego K.V., Shmelev E.S., Suvorov A.V., Zhdanok S.A. Filtration combustion in hydrocarbon desorption from a porous medium // Journal of Engineering Physics and Thermophysics. – 2003. – № 6, Vol. 76. – P. 1300-1309.

### Научное издание

# СБОРНИК ТРУДОВ МОЛОДЫХ УЧЕНЫХ НАЦИОНАЛЬНОЙ АКАДЕМИИ НАУК БЕЛАРУСИ

**TOM 4** 

Подписано в печать 08.11.2004. Формат 60х84/16. Бумага офсетная, печать офсетная, гарнитура Times. Усл.-печ. л. 18,13. Уч.-изд. л. 18,87. Тираж 300 экз. Заказ № 609.

> Издатель ИП Логвинов И.П. 220050, г. Минск, пр-т Скорины, 19-5 Лицензия ЛВ № 02330/0133075 от 30.04.2004 г.

Типография ОДО "НоваПринт", 220047, г. Минск, ул. Купревича, 2. Тел. +375 29 6777949. Лицензия ЛП № 02330/0056647 от 27.03.2004 г., выдана Министерством информации Республики Беларусь

ISBN 985-6701-55-4