АБСОРБЕРЫ ОЧИСТКИ И ОСУШКИ ПРИРОДНОГО ГАЗА С МАСООБМЕННО-СЕПАРАЦИОННЫМИ КОНТАКТНЫМИ СТУПЕНЯМИ

Артюхов А.Е.

Сумский государственный университет, Сумы, Украина, E-mail <u>artemijar@yandex.ru</u>

ABSORBERS OF NATURAL GAS CLEANING AND DEHYDRATION WITH MASS-TRANSFER AND SEPARATION CONTACT STAGES

Artyukhov A.E.

Sumy State University,
Sumy, Ukraine, E-mail <u>artemijar@yandex.ru</u>

According the literary review of contact devices with mass-transfer separation elements designs the improvement directions of hydrodynamic conditions of streams moving within the contact device were defined. The basic directions of a mass-transfer separation elements design advancing are presented. The new construction of the contact device for absorption columns is offered.

В процессе проектирования колонных массообменных аппаратов для абсорбционной очистки и осушки природного газа с контактными ступенями в виде тарелок важным вопросом является сокращение брызгоуноса на контактных ступенях. От величины брызгоуноса зависит эффективность проведения массообменных процессов в пределах колонного аппарата и его высота. Анализ работы ситчатых, колпачковых, клапанных и вихревых контактных устройств определил самое низкое значение бризковинесення при использовании вихревых контактных устройств [1-4]. Наличие в таких контактных устройствах узла завихрения газового потока позволяет изменять параметры крутки, а также существенно влиять на гидравлическое сопротивление контактного устройства и величину брызгоуноса жидкой фазы из контактной ступени.

Рост интереса к использованию вихревых и высокотурбулизированных потоков в тепломассообменной технике химических и нефтеперерабатывающих производств связан с возможностью осуществления процессов с большей интенсивностью при уменьшении габаритных размеров и объёмов рабочего пространства аппаратуры [5,6].

На брызгоунос жидкости из вихревых контактных устройств существенно влияют конструктивные параметры, такие как высота контактного патрубка, форма контактного патрубка, расстояние между вихревым контактным устройством и вышележащей тарелкой, тип сепаратора на контактном патрубке, тип завихрителя. Существенное влияние оказывают также режимные

параметры, такие как расход газа и расход жидкости, физико-химические свойства газа и жидкости, направление потоков [7].

Усовершенствование конструкции вихревых контактных ступеней путем улучшения гидродинамических, конструктивных и технологических условий проведения процесса контакта между сплошной и дисперсной фазами, поиск новых способов организации движения вихревых и высокотурбулизированных потоков в оборудовании с развитой гидродинамикой является актуальной и перспективной задачей [8].

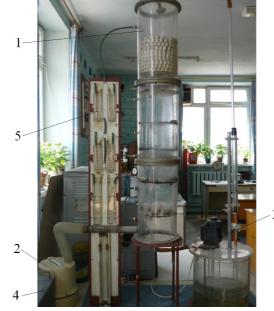
Целью работы является создание конструкции вихревого контактного устройства с уменьшенным значением брызгоуноса и улучшенной гидродинамикой движения потоков.

Объект исследования - вихревые массообменно-сепарационные контактные степени с прямоточно-центробежными элементами.

Предмет исследования - гидродинамика движения потоков в пределах массообменно-сепарационных контактных ступеней с прямоточно-центробежными элементами и характер взаимодействия потоков между контактными ступенями.

Методы исследования - компьютерное моделирование гидродинамики потоков в пределах контактной ступени, экспериментальные исследования влияния конструктивных и технологических параметров процесса на гидродинамику контактных ступеней.

проведения экспериментов целью исследования гидродинамических режимов проведения процесса процессов очистки и осушки природного газа колонне cвихревыми массообменносепарационными элементами спроектирована и изготовлена экспериментальная установка колонного аппарата с массообменно-сепарационной ступенью прямоточно-центробежного типа. Фото, модель и принципиальная схема установки представлены на рис. 1.



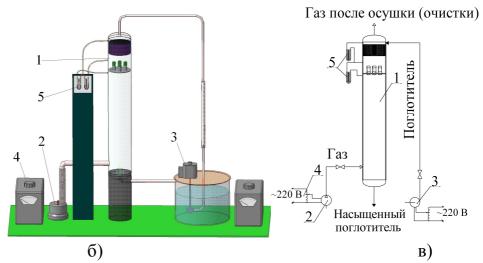


Рис.1 – Экспериментальная установка колонного абсорбера с прямоточно-центробежными массообенно-сепарационными контактными ступенями:

- $a- \phi$ ото установки; б модель установки; в) принципиальная схема установки;
- 1 колонный аппарат с масообменно-сепарационной контактной ступенью; 2 газодувка; 3 насос; 4 электротрансформатор; 5 дифманометры

С помощью газодувки 2 модели ВД-2 воздуха окружающей среды подается в нижнюю часть колонного аппарата 1. В верхнюю часть колонны 1 подается поглотитель из резервуара с помощью погруженного в резервуар с поглотителем насоса 3 модели МШ-4 с электродвигателем. Расход газа и поглотителя регулируются с помощью электротрансформатора 4. Расход газа определяется по показаниям дифманометра 5, а расход поглотителя – по показаниям ротаметра. Поток газа поднимается снизу вверх по колонне и контактирует тарелках потоком поглотителя на массообменносепарационными прямоточно-центробежного элементами типа (рис. Разработанная экспериментальная установка позволяет проводить исследований ПО изучению гидродинамики прямоточноконтактных центробежных элементов и гидродинамических режимов проведения процесса массообмена в абсорбере.

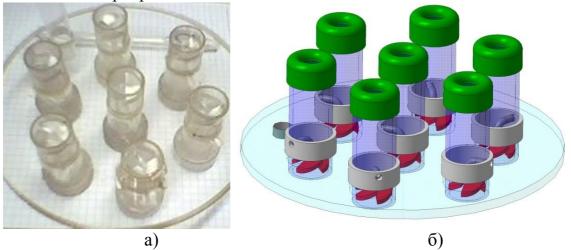


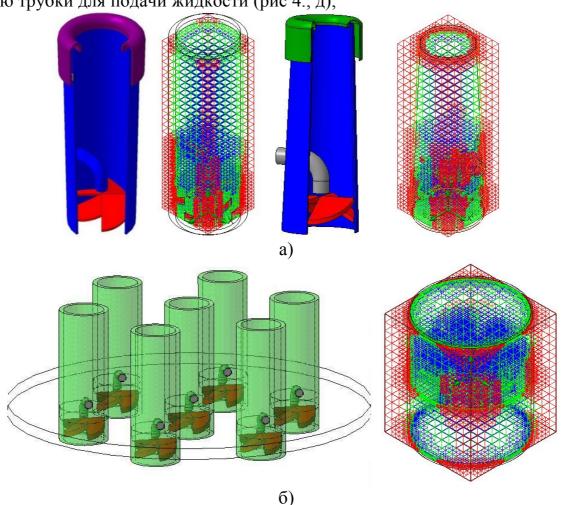
Рис.2 – Контактная массообменно-сепарационная ступень с прямоточно-центробежными элементами:

а) фото экспериментального образца; б) модель экспериментального образца

Для определения характерных гидродинамических режимов работы изучаемых контактных ступеней в зависимости от конструктивных особенностей самого элемента (конструкции завихрителя, плёнкосъёмника, трубки для подачи жидкости) проведено компьютерное моделирование, включающее создание трёхмерных моделей и прямоугольной локальной сетки для прямоточноцентробежного элемента с патрубками различной формы (рис. 3, а), контактной ступени (рис. 3, б) и двух соседних контактных ступеней (рис. 3, в).

Совместный анализ результатов экспериментальных исследований и компьютерного моделирования [9-11] позволил сделать такие выводы относительно усовершенствования основных конструктивных параметров контактного устройства и предложить новую конструкцию контактной ступени [12] (рис. 4, б, г):

- оптимальной конструкцией прямоточно-центробежного элемента следует считать цилиндрический патрубок, в нижней части которого располагается завихритель, состоящий из четырех завихрительных элементов, размещенных под углом 30° к горизонтальной плоскости;
- от внешней части патрубка плёнкосъёмник продолжается к полотну контактной ступени, в которой в зазоре между патрубком и плёнкосъёмником выполняются четыре сегментных отверстия для слива жидкости с углом раскрытия 40° (рис. 4, е); жидкость в патрубок подается из четырех сторон с помощью трубки для подачи жидкости (рис 4., д);



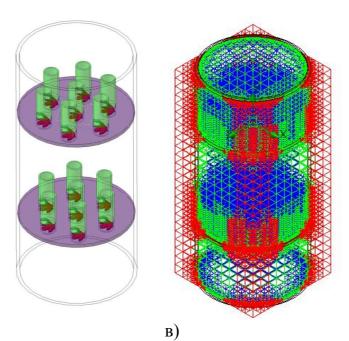
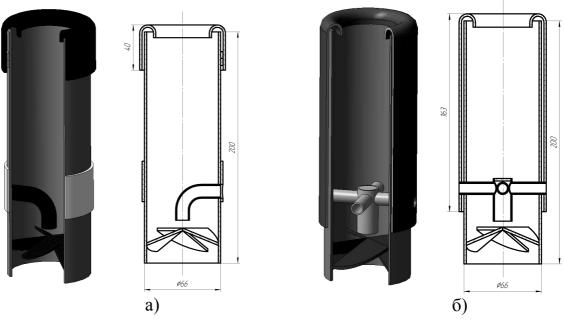


Рис. 3 — Трёхмерные модели и прямоугольные локальные сетки для изучаемых объектов:

- а) прямоточно-центробежный элемент с патрубками различной формы; б) контактная ступень; в) две соседние контактные ступени
- высота прямоточно-центробежного элемента базируется на балансе трёх сил, что действующих на газожидкостный поток: силы трения F_m , силы притяжения G и аэродинамической силы F_a (рис. 4, в). Если сумма сил притяжения и трения больше аэродинамической силы, то в контактном патрубке создается гидродинамическая ситуация, при которой процесс разделения газожидкостной смеси является затруднительным, эффективность такого режима минимальна. Если же сумма сил притяжения и трения будет меньше аэродинамической силы, то будет наблюдаться значительный брызгоунос.



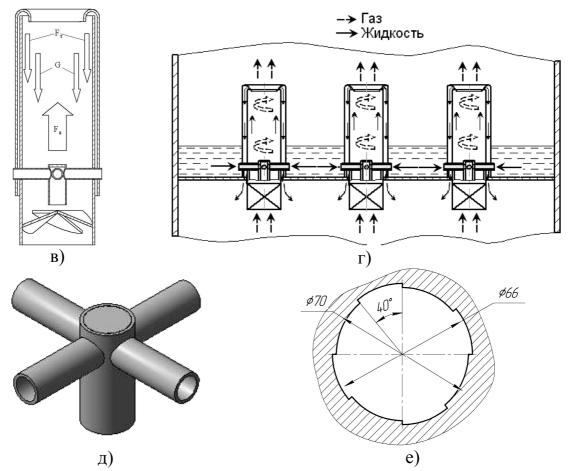


Рис. 4 – Конструктивные особенности изучаемой контактной ступени:

- а) существующая конструкция прямоточно-центробежного элемента;
- б) усовершенствованная конструкция прямоточно-центробежного элемента; в) план сил, действующих на газожидкостный поток; г) движение потоков в пределах контактной ступени; д) узел подвода жидкости к прямоточно-центробежному элементу; е) узел отвода жидкости из прямоточно-центробежного элемента

Устройство работает таким образом. Газовый поток двигается снизу вверх колонны и поступает к каждому из прямоточно-центробежных элементов контактного устройства. При прохождении устройства для раскручивается завихрения газовый поток за счёт разрежения, И возникающего в центральной части закрученного потока, из полотна тарелки через устройство для подвода жидкости происходит всасывание жидкости в патрубок прямоточно-центробежного элемента. Газ диспергирует турбулизирует жидкость, струи жидкости перемешиваются с закрученным газом и поднимаются вверх, вращаясь на стенках патрубка контактного элемента. Толщина вращающегося слоя жидкости зависит от совокупности гидродинамических и конструктивных параметров вихревого контактного устройства. Активное обновление поверхности происходит как в результате интенсивного перемешивания слоя жидкости по толщине, так и в результате непрерывной бомбардировки оторвавшихся капель жидкости о поверхность вращающегося жидкостного слоя. При поступлении к верхнему сечению прямоточно-центробежного элемента газ отделяется от жидкости и выходит через центральное отверстие патрубка, а жидкость отбрасывается к стенкам патрубка и, поднимаясь вверх, выходит из патрубка через устройство для отвода жидкости в полотне тарелки в зазор между цилиндрическим патрубком и плёнкосъёмником.

Основными преимуществами предложенной конструкции массообменно-сепарационной тарелки с прямоточно-центробежными элементами являются:

- выравнивание значения средней движущей силы по рядам прямоточноцентробежных элементов на полотне тарелки за счет создания противоточного движения сплошной и дисперсной фаз и направленного отвода жидкости на расположенную ниже тарелку;
- уменьшение брызгоуноса с контактной ступени за счет равномерного поступления жидкости в прямоточно-цнтробежный элемент, распределения жидкости за счет действия центробежных сил и усовершенствованной конструкции плёнкосъёмника;
- увеличение поверхности массообмена за счет заполнения приемной и переливной секций контактными элементами в результате изменения характера движения сплошной и дисперсной фаз в пределах колонного аппарата;
- уменьшение высоты слоя жидкости на полотне за счет того, что процесс массообмена проходит не на полотне тарелки, а непосредственно в пределах прямоточно-центробежного контактного элемента;
- уменьшение гидравлического сопротивления контактной ступени в результате уменьшения составляющей сопротивления, которая обусловлена высотой слоя жидкости на тарелке.

Отмеченные преимущества предложенных массообменно-сепарационных контактных ступеней с прямоточно-центробежными элементами позволяют снизить расходы на изготовление и эксплуатацию колонного оборудования, а также его материалоёмкость за счет:

- упрощения конструкции тарелки в результате отсутствия узлов приема, распределения и отвода жидкости;
- уменьшение расстояния между тарелками благодаря отсутствию пенного слоя на полотне тарелки, механизмам сепарации в пределах прямоточно-центробежных элементов и уменьшенной высоты слоя жидкости на тарелке, что позволяет достичь минимального значения брызгоуноса;
- уменьшение количества тарелок в колонне благодаря увеличению поверхности контакта фаз, повышению относительной скорости движения сплошной фазы;
- уменьшение шага между прямоточно-центробежными элементами и возможность уменьшения диаметра тарелки по сравнению с тарелками другого типа при равных значениях производительности по газовой и жидкой фазам.

Список литературы

- 1. Купавых А.Б. Технология осушки газа с применением вихревых аппаратов / В сб.: XVIII творческая конференция, III научно-техническая выставка молодых ученых и специалистов Уфа: АНК «Башнефть» 1999. С. 19.
- 2. Петров В.И. Разработка и исследование вихревых контактных устройств с активным теплообменом в зоне контакта фаз / В.И. Петров, А.С. Балыбердин, И.А. Махоткин / Вестник Казанского технологического университета Казань. 2006. №6. С. 52—56.
- 3. Балыбердин А. С. Минимизация межтарельчатого уноса жидкой фазы для с дания промышленных многоступенчатых абсорберов / В.И. Петров,

- А.С. Балыбердин, И.А. Махоткин, А.В. Петров // Вестник Казанского технологического университета. $-2006 \text{N} \cdot 6 \text{c}$. 109-113.
- 4. Войнов Н.А. Вихревые контактные ступени для ректификации / Н.А. Войнов, Н.А. Николаев, А.В. Кустод, А.Н. Николаев, Д.В. Тароватый / Химия растительного сырья. -2008. -№ 3. -C.173–184.
- 5. Щукин В.К. Теплообмен, массообмен и гидродинамика закрученных потоков в осесимметричных каналах / В.К. Щукин, А.А. Халатов. М.: Машиностроение, 1982. 200 с.
- 6. Халатов А.А. Теория и практика закрученных потоков / Халатов А.А. К.: Наукова думка, 1989. 192 с.
- 7. Коробченко К.В. Подбор оптимальных конструкций массообменных и сепарационных элементов для секций многофункционального абсорбера / К.В. Коробченко, А.Е.. Артюхов, А.А. Ляпощенко // «Современные технологии в промышленном производстве»: Материалы Всеукраинской межвузовской научно-технической конференции. 2010. С. 147.
- 8. Коробченко К.В. Гидродинамика аппаратов с вихревыми и высокотурбулизированными потоками / К.В. Коробченко, А.Е. Артюхов, А.А. Ляпощенко, В.И. Склабинский / Наукові праці ОНАПТ. 2010. Выпуск 37. С. 310—315.
- 9. Коробченко К.В. Исследование технологических и конструктивных параметров работы многофункциональных абсорберов / К.В. Коробченко, А.А. Ляпощенко, А.Е. Артюхов // Химия и химические технологии: Материалы I международной конференции молодых ученых ССТ 2010. 2010. С. 96-97.
- 10.Смилянская О.Ю. Совершенствование конструкции контактных устройств с массообенно-сепарационными элементами / А.Е. Артюхов, О.Ю. Смилянская, Я.Э. Михайловский / Материалы научно-технической конференции преподавателей, сотрудников, аспирантов и студентов факультета технических
- систем и энергоэффективных технологий «Современные технологии в промышленном производстве». 2011. Ч. І. С. 103.
- 11. Артюхов А.Е. Компьютерное моделирование гидродинамики движения потоков в массообменно-сепарационных контактных секциях / А.Е. Артюхов // Тезисы докладов XIX международной научно-практической конференции «Информационные технологии: наука, техника, технология, образование, здоровье». 2011. С. 5.
- 12. Патент № 60115, Украина МПК B01D3/26. Контактная тарелка / Склабинский В.И., Ляпощенко А.А., Коробченко К.В., Острога Р.А. № u201014061; заявлено 25.11.2010, опубликовано 10.06.2011, Бюл. № 11, 2011 г.

Артюхов, А.Е. Абсорберы очистки и осушки природного газа с масообменно-сепарационными контактными ступенями [Текст] / А.Е. Артюхов // IV Международный интернет-симпозиум по сорбции и экстракции: материалы симпозиума (15 апреля-1 ноября 2011 г.). - Владивосток: Дальнаука, 2011. - С. 4-11.