

А.М.АРХАРОВ, И.А.АРХАРОВ, С.Н.ПУРТОВ
МГТУ им. Н.Э.Баумана,
В.Л.БОНДАРЕНКО, Н.П.ЛОСЯКОВ, В.Н.РУРА
СП "Айсблік" (Одесса),
Ю.М.СИМОНЕНКО
ОГАХ (Одесса),
М.Ю.САВИНОВ, П.А.КАПРАЛОВ,
П.И.ВОЛЫНСКИЙ, А.С.БРОНШТЕЙН
"Хром" (Москва),
А.А.ГОЛУБЕВ, М.Ю.БЕЛОВ, А.П.ГРАФОВ
"Криpton-94" (Москва)

Группой ученых создан комплекс установок, предназначенных для безотходной очистки неона и гелия при температуре 28...68 К. Предложена единая технологическая цепь получения из атмосферного воздуха редких газов с чистотой до 99, 9999%.

Разработаны, изготовлены и введены в эксплуатацию установки для переработки неоно-гелиевой смеси и специальные средства криогенного обеспечения процессов фракционной конденсации, ректификации и адсорбции. Создание этой новой техники обеспечивает отечественной криогенике лидирующее положение в области производства высокочистых редких газов.

Объем мирового потребления неона в ближайшие годы превысит 260 тыс. м³/год. Основными потребителями этого газа являются электроламповая промышленность, лазерные технологии и космическая техника (рис. 1).

В наступающем десятилетии ожидается устойчивый рост потребления газообразного и жидкого неона, в частности, для криостатирования сверхпроводящих кабелей [7].

Инертные газы выделяются из атмосферного воздуха в несколько этапов, в результате чего содержание примесей в неоне снижается с десятков до долей процента.

На рис. 2 приведен типовой вариант технологической цепочки превращения Ne из компонента сырой смеси в продукт высокой чистоты. Завершающие стадии этого процесса осуществляют при температурах ниже 30 К, для реализации которых требуется специальное производственное и аналитическое оборудование. Зачастую центры окончательной переработки располагаются на значительном удалении от мест накопления первичного концентрата.

В этом случае технологическая цепочка получения неона разделяется на два макроэтапа. Для первого из них характерны температурные уровни кипящего азота. Доступность и приемлемая

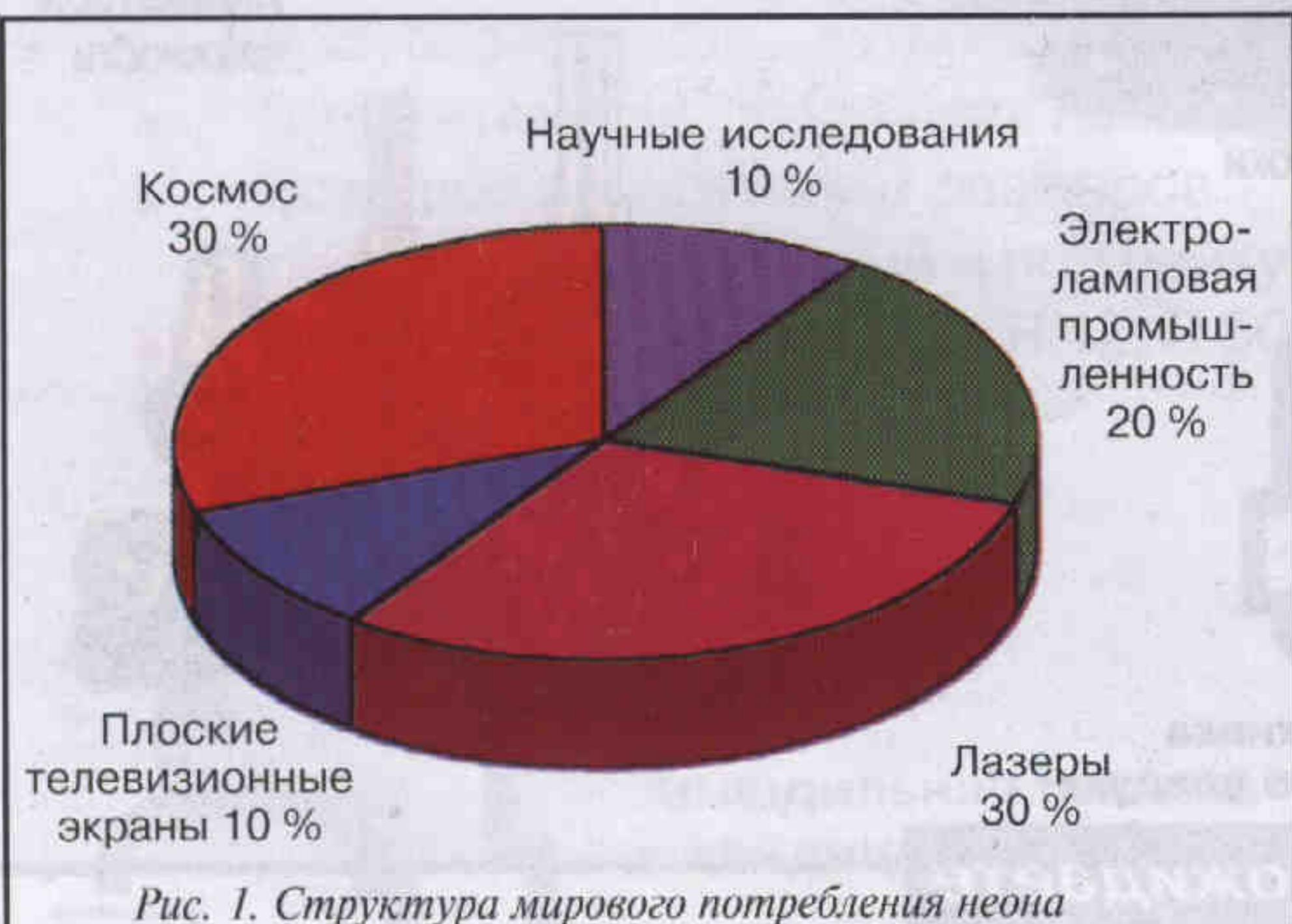


Рис. 1. Структура мирового потребления неона

Новая техника для получения неона и гелия высокой чистоты с использованием криогенной технологии

A complex of plants has been created for wasteless purification of neon and helium at 28...68K. A single technological chain for obtaining rare gases with the purity up to 99.9999% from atmospheric air has been formed. An analysis of dynamics of world production of neon and main directions of its applications are given.

стоимость этого хладагента позволяют организовать на воздухоразделительных установках непрерывную первичную очистку сырья [5]. Степень предварительного обогащения концентрата на отдельных пунктах может изменяться в зависимости от конкретных производственных условий.

Естественное стремление снизить расходы на перевозку продукта обуславливает необходимость максимальной

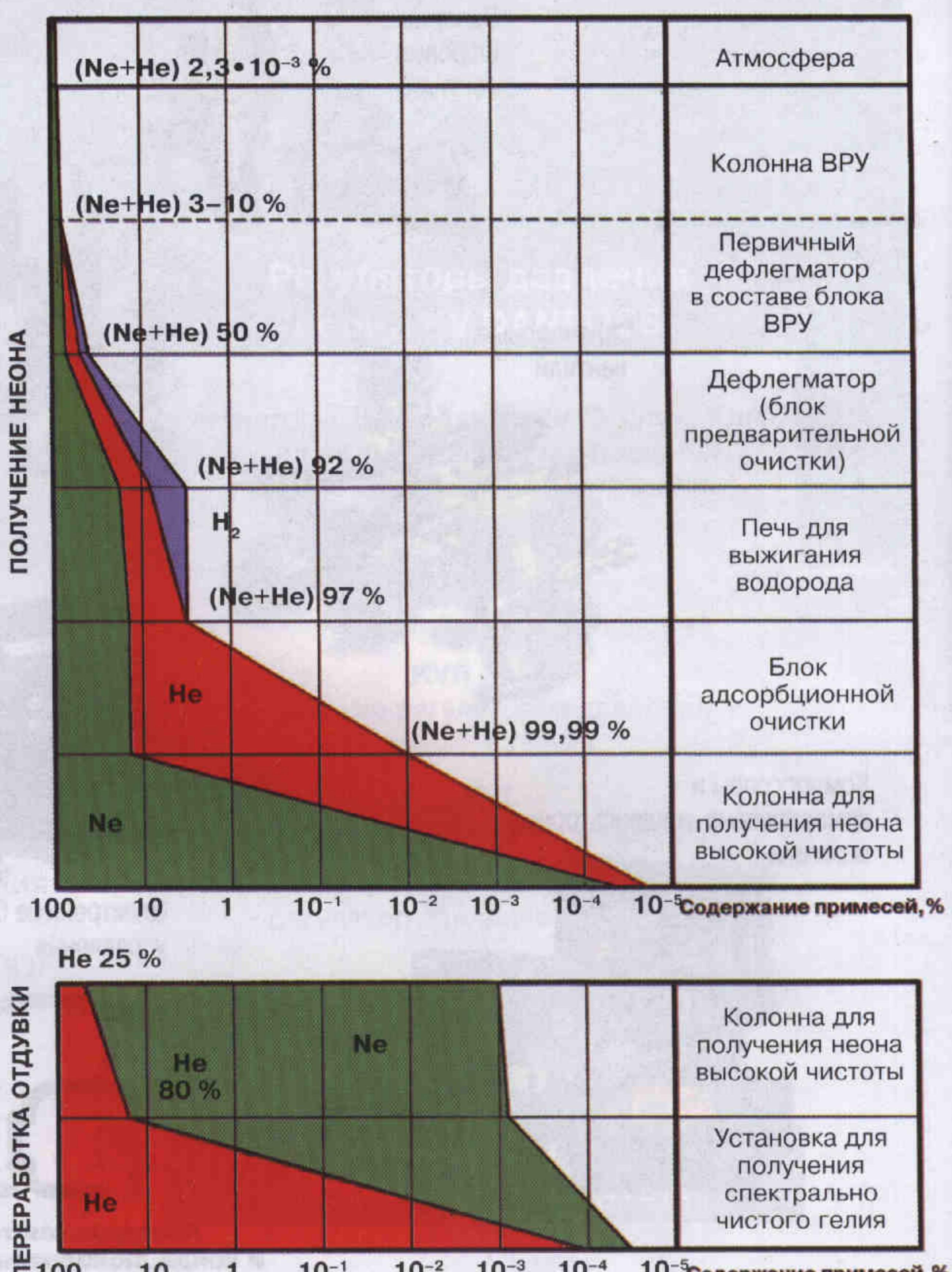


Рис. 2. Типовая технологическая цепочка получения неона и гелия высокой чистоты

заключаются в баллоны и подавляются на передачу в количестве 90–98% чистого гелия. В процессе очистки неоно-гелиевой смеси в установке впервые введены в эксплуатацию адсорбционные лаборатории.

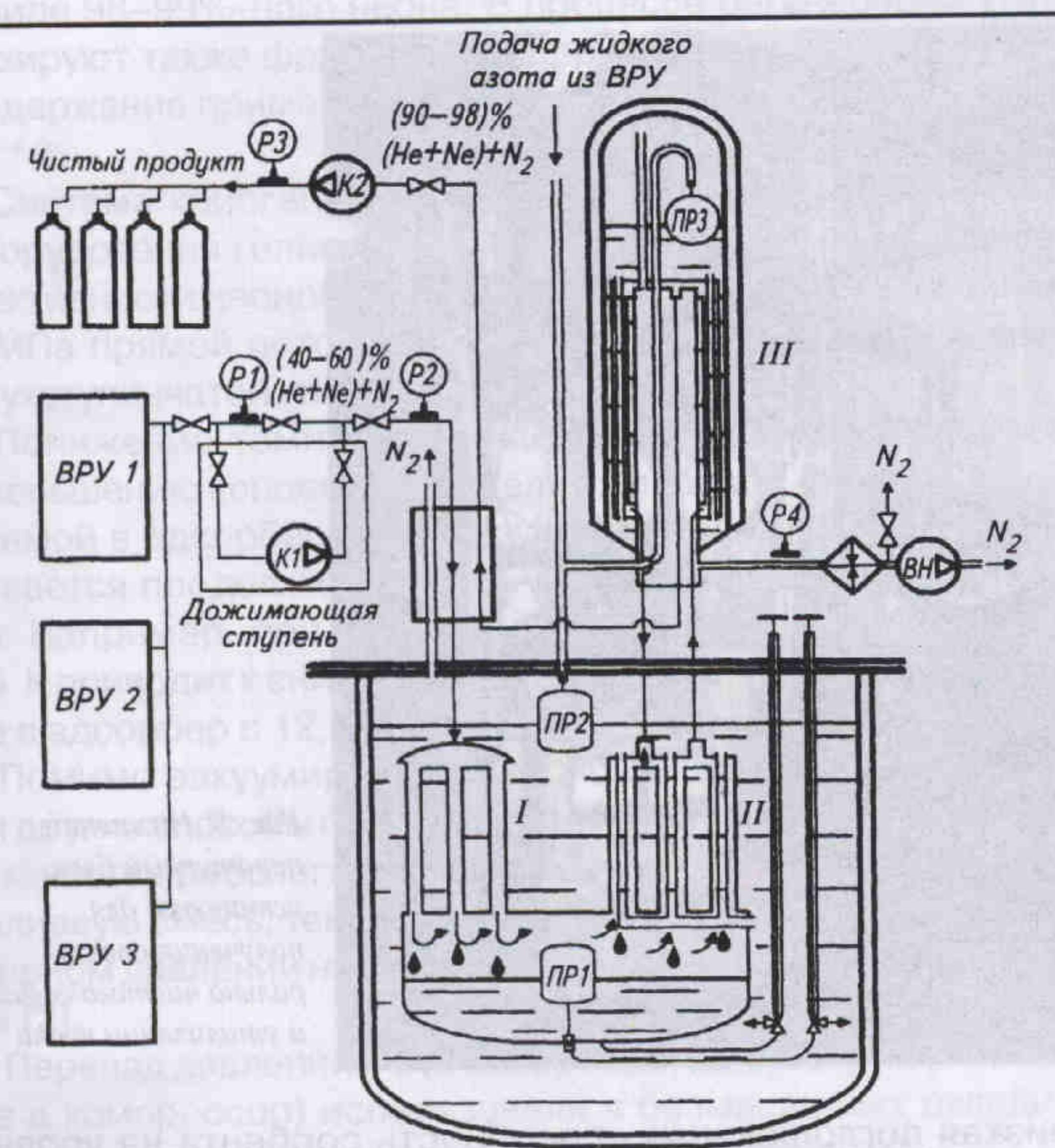


Рис. 3. Схема ступенчатого дефлегматора для обогащения неоно-гелиевой смеси:
ПР1–ПР3 – поплавковые регуляторы уровня азота;
К1, К2 – компрессоры; ВН – вакуумный насос;
ВРУ1–ВРУ3 – воздухоразделительные установки

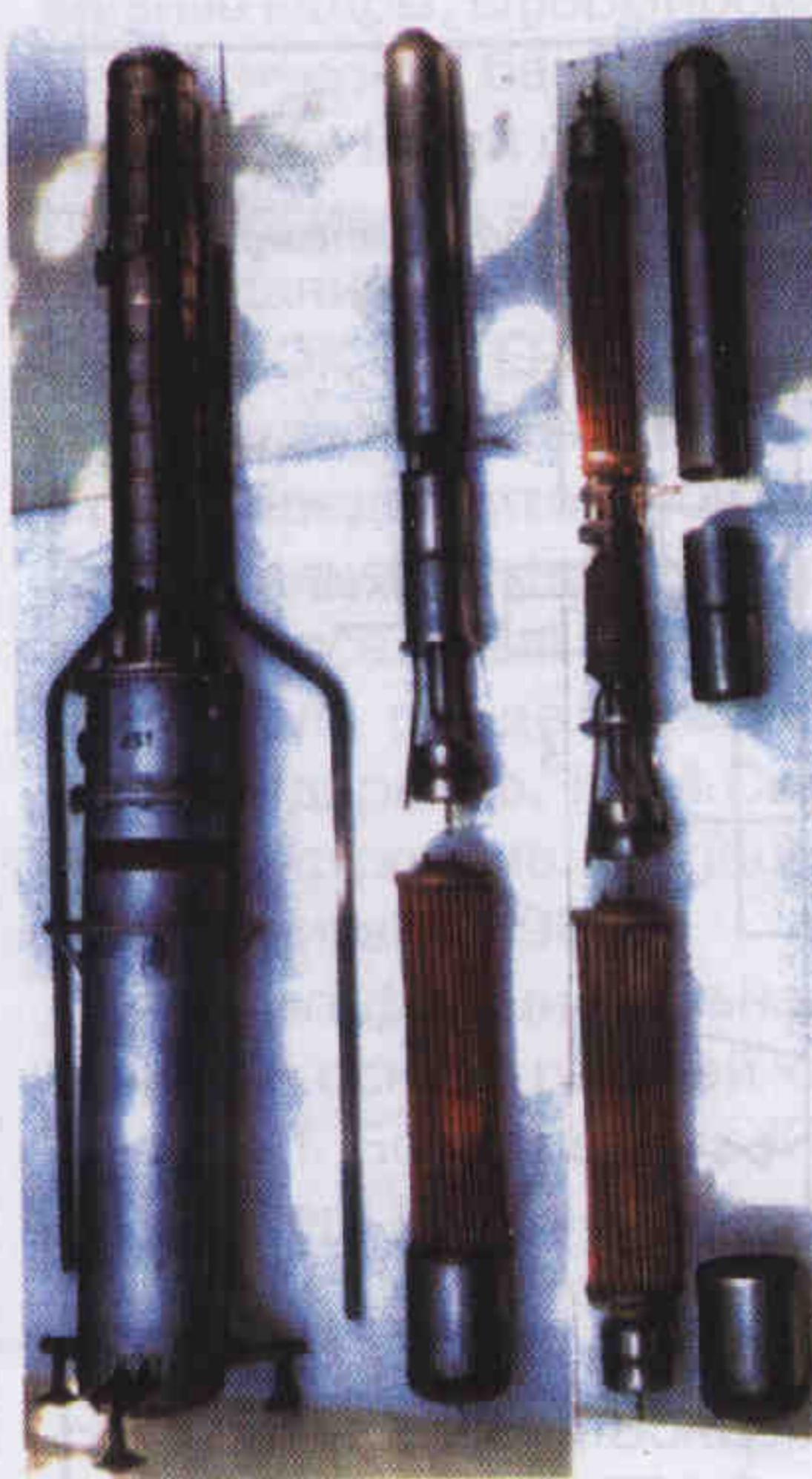


Рис. 4. Дефлегматор в процессе изготовления

Уровни жидкости в сборнике и азотных ваннах поддерживаются автоматически поплавковыми регуляторами.

Очистка неоно-гелиевой смеси от водорода проводится методом катализитического гидрирования по классической схеме. В составе участка имеются четыре однотипные печи. Две из них используются в качестве реакторов, а две другие выполняют роль адсорбера-осушителей. Практически полную очистку неоно-гелиевой смеси от примесей осуществляют в адсорбционной установке (рис. 5), состоящей из трех одинаковых аппаратов, каждый из которых вмещает до 35 кг сорбента. Рабочая

температура около 66...68 К. Производительность системы очистки 15...20 м³/ч. Продолжительность полного рабочего цикла более суток.

Окончательное разделение Ne-He смеси на неон и гелий происходит в два этапа. После охлаждения в теплообменниках и азотной ванне при 68 К продукт дросселируется до среднего давления (2,5 МПа) и последовательно проходит через змеевик в кубе колонны и сепаратор [4]. Газовая фаза с концентрацией гелия 82 % направляется во встроенный или автономный контур утилизации неона. Жидкость (97–98% Ne) дросселируется в верхнюю часть насадочной колонны. Отдувка колонны подается на всасывание компрессора высокого давления. В блоке утилизации неона, работающем в составе рассмотренной системы, нельзя получить чистый гелий из-за ряда технологических ограничений, диктуемых работой основного производства [6]. Длительный период вакуумной регенерации и не менее продолжительный этап охлаждения адсорбированных до неоновых температур не позволяют "замкнуть цикл" даже тремя секциями очистки.

Для получения технического гелия создана отдельная установка непрерывного действия. По своей компоновке и многим эксплуатационным особенностям она идентична адсорбционному блоку очистки (см. рис. 5). Относительно

очистки газа от примесей на месте. Вместе с тем в условиях сложившейся структуры производства Ne-He-смеси оптимальное содержание примесей после предварительной очистки составляет 3–10 % (не включая гелий) [1].

Предварительная очистка неоно-гелиевого концентрата осуществляется в дефлегматоре (рис. 3). На вход в аппарат из нескольких блоков разделения воздуха подается Ne-He-смесь (расход 12...15 м³/ч). На рис. 4 показан дефлегматор в процессе изготовления.

Поток исходной смеси (концентрация азота ~ 50%) под давлением 0,5...1,3 МПа охлаждается в теплообменнике и последовательно проходит через три ступени очистки, последняя из которых расположена в ванне с кипящим азотом при температуре 66 К и давлении около 0,02 МПа.

Конденсат, образующийся во всех ступенях, накапливается в сборнике и дросселируется в нижнюю азотную ван-

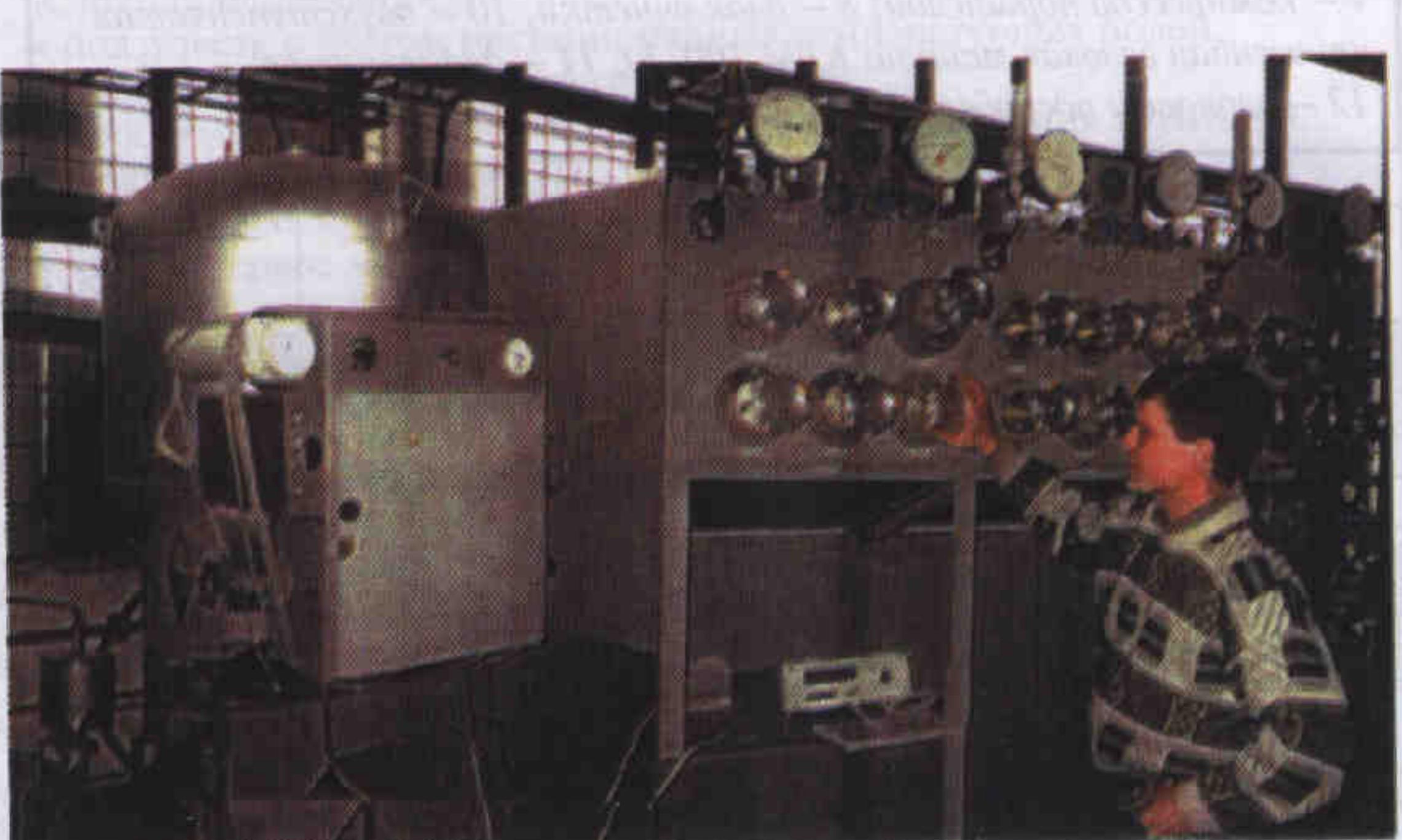


Рис. 5. Схема (а) и внешний вид (б) адсорбционной установки для очистки неоно-гелиевой смеси

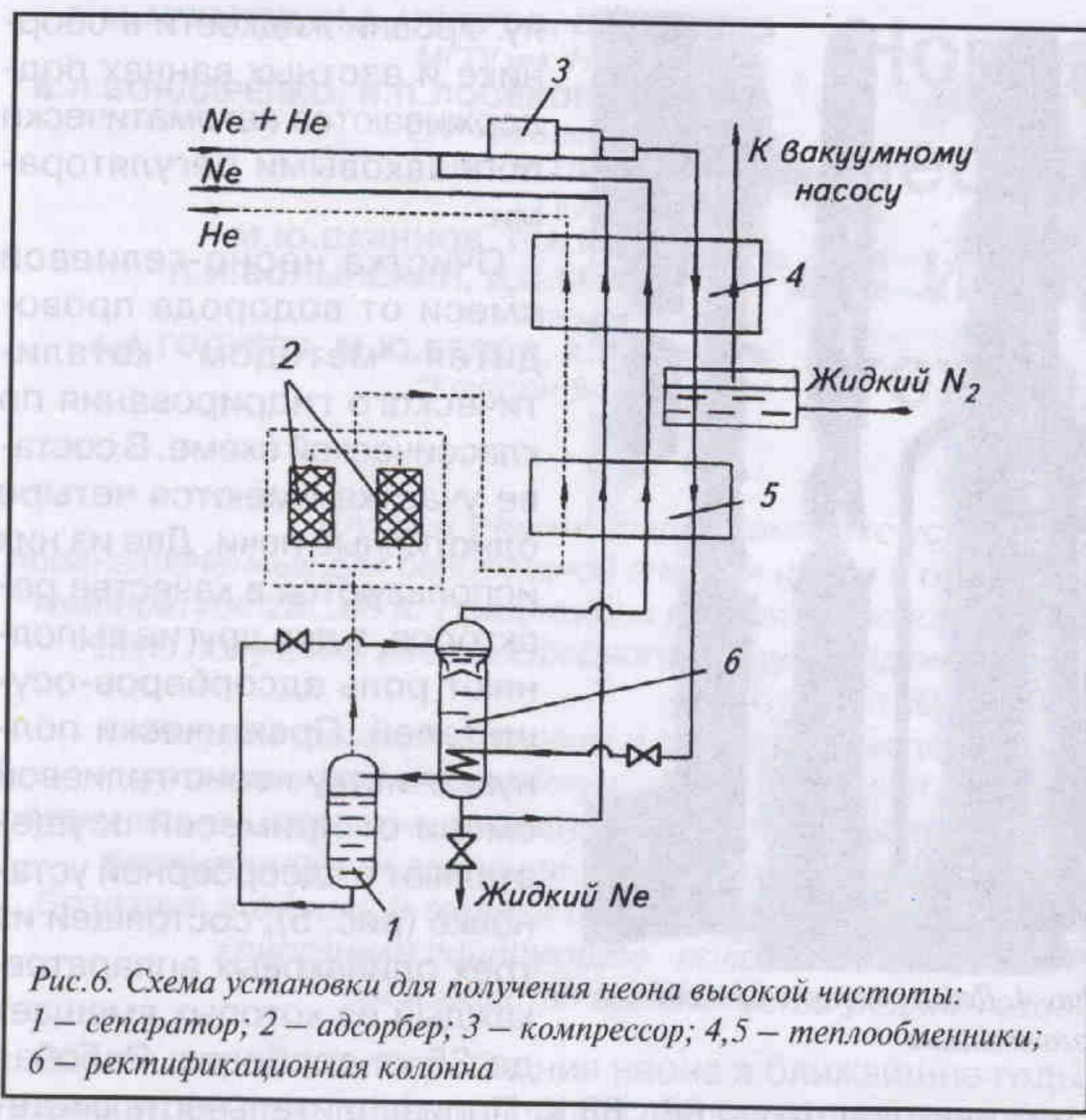


Рис. 6. Схема установки для получения неона высокой чистоты:
1 – сепаратор; 2 – адсорбер; 3 – компрессор; 4,5 – теплообменники;
6 – ректификационная колонна

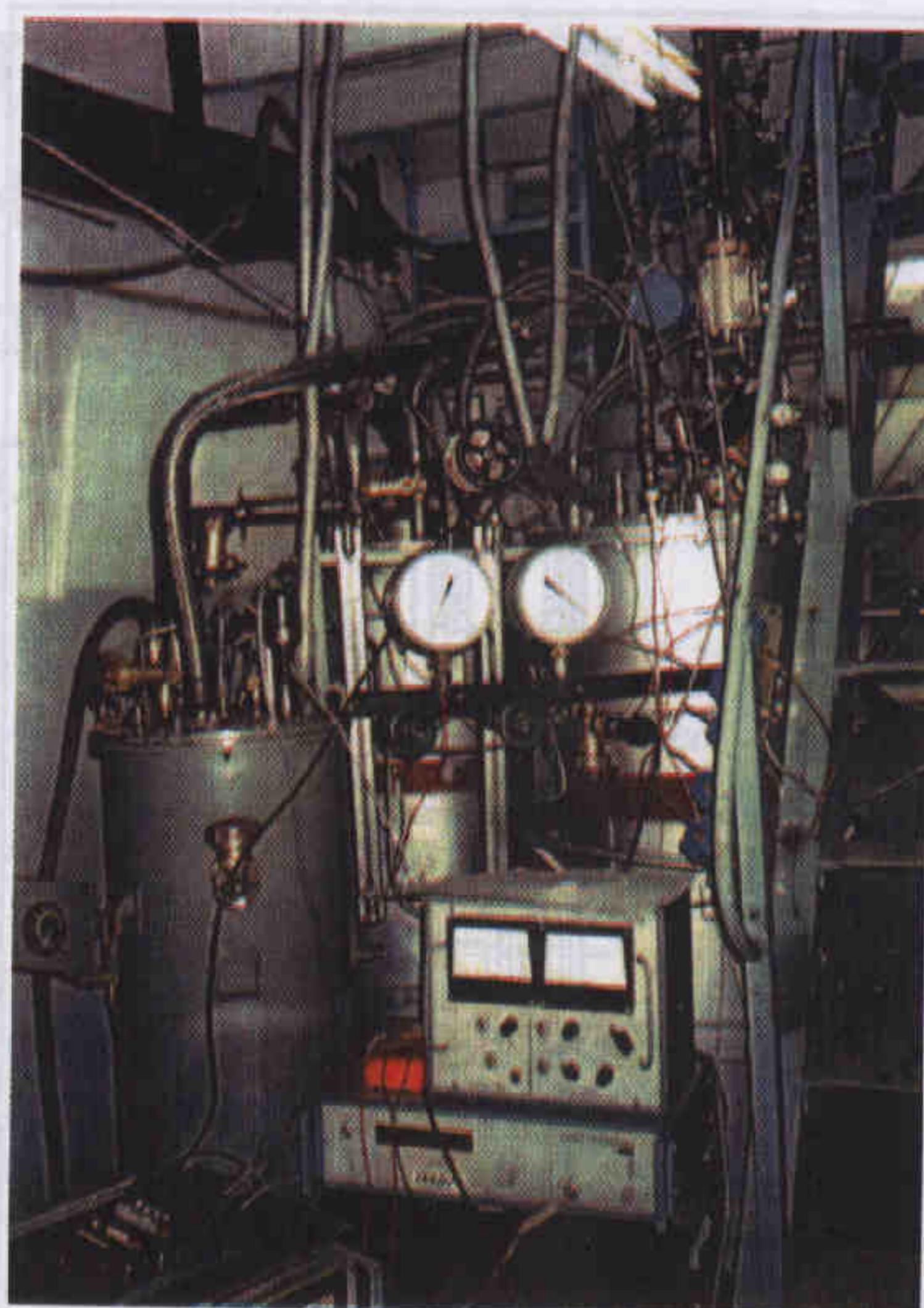


Рис. 8. Низкотемпературный блок установки для получения спектрально чистого гелия и утилизации неона

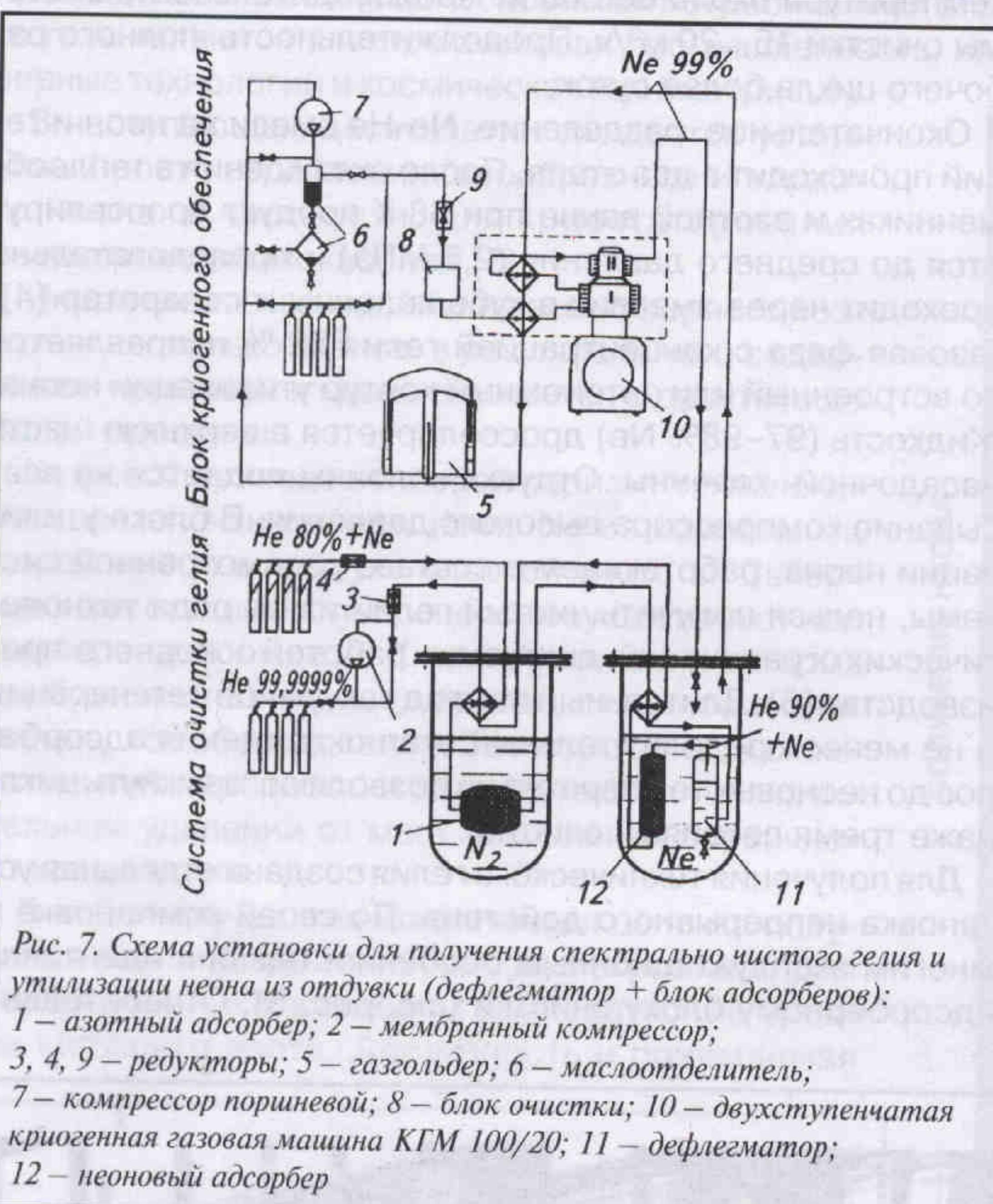


Рис. 7. Схема установки для получения спектрально чистого гелия и утилизации неона из отдувки (дефлегматор + блок адсорбера):
1 – азотный адсорбер; 2 – мембранный компрессор;
3, 4, 9 – редукторы; 5 – газгольдер; 6 – маслоотделитель;
7 – компрессор поршневой; 8 – блок очистки; 10 – двухступенчатая криогенная газовая машина КГМ 100/20; 11 – дефлегматор;
12 – неоновый адсорбер

низкая поглощающая способность сорбента на уровне температур 66...68 К снижает активный рабочий период отдельной секции с 10...12 ч (на азоте) до 1,5...2 ч (на неоне).

В связи с этим для переключения потоков используют пневмоуправляемую арматуру. Все режимы в трех адсорберах автоматизированы, включая вакуумную регенерацию при частичном нагреве (170 K) и подачу продукта и хладагента. Аппараты размещены в трех криостатах с высоковакуумной изоляцией. Производительность установки по перерабатываемой смеси составляет 12 м³/ч. Из системы выходят гелий и смесь, содержащая 80–90 % Ne, которая используется в качестве сырья в установке для производства неона высокой чистоты (рис. 6).

На рис. 7 и 8 приведены соответственно схема и низкотемпературный блок установки для получения спектрально чистого гелия и утилизации неона.

Спектрально чистый гелий получают в адсорбере на температурном уровне 28 K. Предварительная очистка от примесей происходит во вспомогательном адсорбере при температуре 78 K. В качестве сырья используется гелий марки "Б" или отдувка с концентрацией неона до 20 %. В последнем случае содержание неона на входе в неоновый адсорбент 12 (рис. 7) снижается в дефлегматоре 11 до 10 %. Жидкий неон через дроссель выводится из нижней части аппарата в контур криогенного обеспечения, пополняя объем рабочего тела. Излишки неона периодически

Установка	Назначение	Способ охлаждения	Температурный режим, K	Содержание примесей, %	Габаритные размеры, м	Масса, кг
Ступенчатый дефлегматор	Обогащение неоно-гелиевой смеси	Жидкий азот при атмосферном давлении и вакуумировании	78 (I и II ступени), 68 (III ступень)	50 (нач.) 5,5–3,5	0,6×0,6×3,0	350
Блок адсорбера	Очистка неоно-гелиевой смеси	Жидкий азот под вакуумом	68	0,001	1,6×2,0×2,0	1200
Ректификационная колонна	Получение неона высокой чистоты	Дроссельный неоновый цикл высокого давления	28	0,0005	1,0×1,0×3,5	1500
Блок адсорбера	Получение технического гелия и утилизация неона из отдувки	Жидкий азот под вакуумом	68	0,01 (Ne в He), 10 (He в Ne)	1,0×1,8×2,0	800
Дефлегматор + блок адсорбера	Получение спектрально чистого гелия и утилизация неона из отдувки	Дроссельный цикл среднего давления на Ne-He-смеси и двухступенчатая газовая машина КГМ 100/20	26...28	0,0001 (Ne в He), 1–10 (He в Ne)	0,6×0,6×1,7	150

закачиваются в баллоны и возвращаются на переработку в виде 98–99%-ного неона. В процессе регенерации утилизируют также фракцию с содержанием неона 80–90 %. Содержание примесей в получаемом гелии не превышает $10^{-4}\%$.

Система криогенного обеспечения создана на основе оборудования гелиевого охладителя. Для увеличения эффективности неонового дроссельного цикла при давлении 3 МПа прямой поток охлаждают до 38...42 К с помощью двухступенчатой газовой криогенной машины [3].

Понижение температуры дефлегмации способствует уменьшению концентрации гелия в паровой фазе, направляемой в адсорбер 12, в результате чего заметно увеличивается продолжительность рабочего периода установки. Например, при давлении 2 МПа охлаждение с 28 до 25 К приводит к снижению концентрации потока Ne на входе в адсорбер с 12,5 до 5 %.

Помимо вакуумирования неоновой ванны использовали другие способы понижения температуры дефлегмации. В качестве рабочего тела применяли, в частности, неоногелиевую смесь, температура кипения которой при атмосферном давлении ниже температуры кипения чистого неона [2].

Перепад давлений с 2 (в адсорбере) до 0,15 МПа (на входе в компрессор) использовали в безмашинных охладителях, реализующих эффекты Ранка и Шпренгера.

Характеристики установок для очистки неона и гелия приведены в таблице.

Представленные выше материалы суммируют результат многолетнего сотрудничества ученых и инженеров. Созданные образцы новой техники ориентированы преимущественно на отечественное производство. В ходе разработки, изготовления и эксплуатации накоплен ценный

практический опыт, подготовлены высококвалифицированные кадры, сформирована современная лабораторно-аналитическая база. Это наглядный пример того, как соединение науки и производства позволяет использовать прогрессивные технические решения, ориентированные на создание криогенных систем XXI в.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Бондаренко В.Л., Вигуржинская С.Ю. Оптимизация системы предварительной очистки неоно-гелиевой смеси// Холодильная техника и технология. 1999. Вып.62.
2. Дроссельный цикл на неоно-гелиевой смеси в установке для разделения инертных газов/А.М.Архаров, В.Л.Бондаренко, Ю.М.Симоненко //Вестник МГТУ. Сер. Машиностроение. – Спецвыпуск “Криогенная и холодильная техника”. 1998.
3. Многофункциональная система криогенного обеспечения на основе газовой холодильной машины/ А.М Архаров, В.Л. Бондаренко., Ю.М.Симоненко и др.///Вестник МГТУ. Сер. Машиностроение. – Спецвыпуск “Криогенная и холодильная техника”. 1996.
4. Опыт эксплуатации установки для получения неона высокой чистоты/В.Л.Бондаренко, М.Ю.Савинов, А.А.Голубев и др. //Вестник МГТУ. Сер. Машиностроение. – Спецвыпуск “Криогенная и холодильная техника”. 1996.
5. Система предварительной очистки неоно-гелиевой смеси от азота/ М.Ю.Белов, А.П.Графов, А.Б.Елисеев, В.А.Шапошников//Вестник МГТУ. Сер. Машиностроение.– Спецвыпуск “Криогенная и холодильная техника”. 1996.
6. Arkharov A.M., Bondarenko V.L. and others. Research-industrial plant for production of high purity neon//Proc. 5 Int. Conf. Cryogemcs'98, Praha.
7. Scurlock R.G./Cryogenic Engineering of High Temperature Superconductors./Proc. 5 Int. Conf. Cryogenics'98, Praha.



Санкт-Петербургский государственный
университет низкотемпературных и
пищевых технологий



Санкт-Петербургский Дом
ученых РАН



Международная Академия Холода

Международная научно-техническая конференция

АКТУАЛЬНЫЕ ПРОБЛЕМЫ МЕХАНИКИ, ПРОЧНОСТИ И ТЕПЛОПРОВОДНОСТИ ПРИ НИЗКИХ ТЕМПЕРАТУРАХ

22–23 ноября 2000 г.

Организаторы:

Санкт-Петербургский государственный университет низкотемпературных и пищевых технологий, секция строительной механики и надежности конструкций им. Н.К.Снитко Санкт-Петербургского Дома ученых РАН и секция материаловедения, механики и прочности при низких температурах МАХ.

Оргкомитет:

А.А.Малышев (председатель), В.О.Мамченко,
А.Н.Снитко, В.В.Улитин, (сопредседатели), Д.К.Булгакова (секретарь),
Л.А.Акулов,
М.П.Александрова, А.И.Боровков, С.А.Вологжанина, С.Е.Граменицкий,
Ю.П.Солнцев.

ТЕЗИСЫ ДОКЛАДОВ БУДУТ ОПУБЛИКОВАНЫ В СБОРНИКЕ, КОТОРЫЙ ВЫЙДЕТ В ФЕВРАЛЕ СЛЕДУЮЩЕГО ГОДА.

Организационный взнос:

для участников из России и стран СНГ – 350 рублей, для иностранных участников – 150 USD. Взносы могут быть перечислены на расчетный счет или внесены при регистрации участников.

Адрес: 191002, Санкт-Петербург, ул. Ломоносова, д. 9.

Банковские реквизиты:

Санкт-Петербургский государственный университет низкотемпературных и пищевых технологий;
ИНН 7808042491. Расчетный счет 40503810555232001196
Банк Центральное ОСБ 1991 «Фил. АК СБ РФ (СБ России)
ОАО-СПб банк», Город Санкт-Петербург.
Корр.счет 3010181050000000653 БИК 044030653

Научные направления:

- свойства материалов и экспериментальные исследования термомеханических процессов при низких температурах;
- механика разрушения с учетом влияния нестационарных температурных полей;
- методы расчета температурных полей и термонапряжений в условиях нелинейности;
- ползучесть с учетом нестационарных температурных полей, неоднородности среды и других эффектов;
- проблемы строительной криогеники, замораживания грунтов и эволюции льдогрунтовых масс в зонах вечной мерзлоты;
- проблемы использования холода в технике;
- компьютерное моделирование вышеуказанных процессов.

Заявка на участие должна содержать тему доклада, фамилию,

имя, отчество и место работы всех авторов (полностью), контактный телефон, факс, E-mail и почтовый адрес, № поручения и дату перечисления оргвзноса или дату отправки почтового перевода. Срок подача заявки – до 30 октября.

Контактный телефон:

(812) 164-41-09 (кафедра технической механики и прочности СПбГУНТиПТ).

Секретарь – Булгакова Дина Кащеевна с 10 до 16 ч.

Факс: (812) 311-52-14 с пометкой «на конференцию

«Актуальные проблемы»,

E-mail: boss@ccref.spb.su (Факс и E-mail –
только для заявок и сообщений!).

Миколаївська державна
обласна бібліотека
ім. Олексія Гінкьова