

этажами здания. Сквозь биологическую защиту хранилища, собранную из чугунных и свинцовых блоков, проходят 16 вертикальных каналов круглого сечения. Они равномерно расположены по окружности диаметром 260 мм. По каналам с помощью толкателей перемещаются кассеты с источниками.

В верхней части хранилища каналы изогнуты для обеспечения биологической защиты от излучения источников, когда они находятся в положении хранения. Концы каналов, выходящие в камеру облучения, соединены в охранную сборку.

Для перемещения источников по изогнутым каналам гибкие верхние части толкателей, выполненные в виде бус, надежно соединены с кассетами для источников и жесткими частями толкателей.

Толкатели приводятся в движение с помощью винтового механизма подъема, установленного под хранилищем на нижнем этаже здания. Винт механизма несамотормозящий, и при отключении электроэнергии (аварийном сбросе) каретка вместе с толкателями и источниками под действием собственного веса опускается в нижнее положение, соответствующее положению хранения источников.

Для предотвращения удара при достижении кареткой нижнего положения предусмотрена система торможения электромагнитной муфты, расположенной в корпусе редуктора механизма подъема источников.

Толкатели (рис. 2) соединены с кареткой пружинами, связанными с конечными выключателями. В случае заклинивания одного из толкателей в канале хранилища деформация пружины превышает допустимую, срабатывает конечный выключатель и останавливает привод механизма подъема источников. Таким образом кассеты с источниками и толкатели предохраняются от повреждения.

Установка имеет систему охлаждения источников в положении хранения. В качестве охлаждающей среды могут использоваться воздух или вода. Зарядка установки источниками проводится из камеры облучения. Для этого каретка и толкатели опускаются в нижнее положение,

жение, а с хранилища снимается охранная сборка. На загружаемый канал с помощью кран-балки устанавливаются специальное перегрузочное гнездо для контейнера и сам контейнер с источниками, после чего источники из контейнера перегружаются в канал хранилища. Установка спроектирована для зарядки источниками из транспортного контейнера КТБ-26-12 (с нижней разгрузкой).

Разгружаются источники излучения из установки также в контейнер КТБ-26-12. При этом они должны находиться в положении хранения; перегрузка в контейнер производится с помощью специального дистанционного инструмента, монтируемого на контейнере.

При разработке установки ГУ-200 учитывался опыт проектирования и эксплуатации большинства существующих исследовательских радиационных установок, по сравнению с которыми ГУ-200 имеет следующие преимущества:

1) все механизмы и элементы электрооборудования вынесены за пределы камеры облучения и полностью доступны для осмотра и обслуживания независимо от положения источников;

2) в камере для облучения находятся только охранная сборка, в которую поднимаются источники на время облучения, и ручная кран-балка, предназначенная для размещения тяжелых объектов в зоне облучения и позволяющая полностью собрать и разобрать установку в случае ремонта без применения каких-либо других механизмов;

3) пространство внутри охранной сборки (облучателя) открыто сверху, легко доступно для осмотра и обслуживания;

4) при нормальной работе установки, аварийном сбросе, а также при зарядке и разрядке установки источники излучения подвергаются минимальным механическим воздействиям;

5) положение кассет с источниками во всех случаях точно известно.

С. А. КЕЛЬЦЕВ, В. П. СМИРНОВ, Г. И. ЛУКИШОВ,
М. С. КУПЦОВ

Опытно-промышленная радиационная установка для получения тетрахлоралканов

Экспериментальная проверка радиационного метода получения тетрахлоралканов* проводилась на опытно-промышленной радиационно-химической установке с источником излучения из Co^{60} , разработанной Государственным союзным проектным институтом.

Два радиационно-химических реактора с облучателями, заряженными источниками излучения из Co^{60} активностью 18 000 $\mu\text{экв Ra}$ каждый, установлены в специально оборудованных каньонах с железобетонными стенками, обеспечивающими биологическую защиту.

В состав оборудования каждого каньона (рис. 1) входят радиационно-химический реактор теломеризации; хранилище на три канала, два из которых запасные; бассейн, заполненный водой на высоту 4000 см, для проверки источников на герметичность, для их ампулирования и перегрузки в рабочие каналы; перегрузочное гнездо, по которому источники подаются

из транспортного контейнера в бассейн; монтажный люк диаметром 1600 мм для монтажа и демонтажа радиационно-химического реактора; защитная чугунная дверь размером 2000 \times 900 \times 100 мм; герметичная дверь размером 2000 \times 900 \times 100 мм с блокировкой.

В состав установки входит также стенд для проверки источников на герметичность. Установка управляется с пульта, установленного на втором этаже в операторском помещении. Пульт совмещен со столом оператора, на котором смонтирована аппаратура пуска, сигнализации и блокировки.

Для повышения «живучести» стандартных источников они дополнительны заключены в третью оболочку и установлены в охранную ампулу с резьбовой крышкой. Такая усиленная защита источников вызвана тем, что в установке применяется пневматический способ перемещения источников и возможны удары, вследствие которых может быть повреждена наружная оболочка источника.

Источники в нерабочем положении находятся в сухом хранилище с металлической защитой, в качестве

* А. А. Беэр и др. «Атомная энергия», 29, 461 (1970).

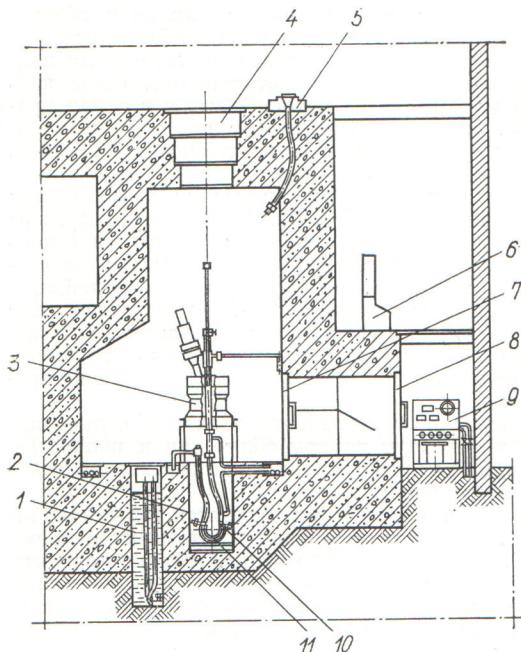


Рис. 1. Общий вид радиационно-химической установки для теломеризации тетрахлоралканов:

1 — бассейн; 2 — хранилище; 3 — реактор; 4 — монтажный люк; 5 — перегрузочное гнездо; 6 — пульт управления; 7 — защитная дверь; 8 — герметичная дверь; 9 — стенд для проверки источников на герметичность; 10 — поршень; 11 — источники.

которой используется чугунная дробь диаметром 1,5 мм; высота засыпки дроби 2100 мм.

На рис. 2 показана схема транспортировки источников излучения в установке. Источники из хранилища с помощью сжатого азота подаются в реактор. Азот поступает в ресивер от компрессорной станции под давлением 5 кг/см². Перед подачей азота в рабочий канал его давление снижается до 0,8 кг/см². Подается азот с помощью вентилей с электромагнитными приводами, которые размещены на специальной панели за пределами каньонов. На каждом рабочем канале имеется четыре вентиля: два из них открываются при подъеме источников, а два — только при аварийном сбросе.

Вентили управляются с пульта управления. При открытых электромагнитных вентилях сжатый азот идет в рабочий канал и, встречая на своем пути поршень, поднимает его вместе с источниками излучения в зону облучения до упора верхнего поршня о штангу приспособления для регулировки высоты подъема источников. В рабочем канале источники излучения расположены между двумя поршнями. Из рабочего канала азот через электромагнитный вентиль и фильтр поступает в каньон. При прекращении подачи азота источники и поршни под действием силы тяжести опускаются в хранилище. Предусмотрено принудительное опускание источников автоматическим переключением другой пары электромагнитных вентилей на подачу сжатого азота сверху.

Положение источников контролируется пневматическими дифференциальными реле типа РПЭД-0,2-56, смонтированными на контрольных трубках, а сигнальные лампы, соединенные с реле, указывают местополо-

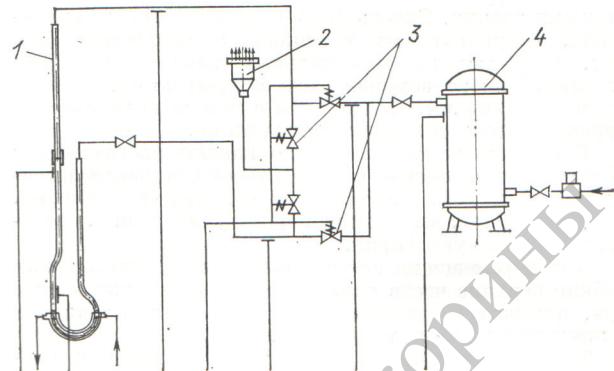


Рис. 2. Принципиальная схема пневматической транспортировки источников в установке:

1 — рабочий канал; 2 — фильтр; 3 — вентиль с электромагнитным приводом; 4 — ресивер.

жение источников. Каждый рабочий канал имеет три контрольные трубы диаметром 10 × 1,6 мм, одна из которых соединена с нижней частью канала, другая — с верхней и третья смонтирована на выходе канала из реактора. Эти трубы выведены в коридор на панель пневмодифференциальных реле. При подъеме источников в ресивере поддерживается давление 1,2—1,35 кг/см², на входе в канал 0,75—0,8 кг/см², на выходе из рабочего канала 0,25 кг/см².

Источники поступают на установку в транспортном контейнере и загружаются в рабочие каналы в два приема: сначала выгружаются из контейнера в перегружочный бассейн, затем проверяются на герметичность, ампулирование и перегружаются из бассейна в рабочие каналы.

В установке предусмотрена система блокировки подъема облучателя, обеспечивающая безопасность обслуживающего персонала. Электромагнитные вентили на подачу сжатого азота могут быть открыты только при выполнении следующих условий: защитная дверь закрыта; герметичная дверь заперта; монтажная пробка закрыта; ключ разрешения КР находится в положении «вход запрещен»; реактор находится в рабочем состоянии.

Вход в каньон возможен только с разрешения оператора при отсутствии там γ -излучения. Герметичная дверь запирается двумя замками: электромагнитным и механическим. Первый работает как защелка. Для того чтобы открыть или закрыть дверь, стержень электромагнитного замка должен быть утоплен. Механический замок запирается и отпирается при помощи ключа. Блокировка электромагнитного замка обеспечивает открывание герметичной двери только при соблюдении одновременно двух условий: ключ КР в положении «вход разрешен»; γ -излучение в каньоне и лабиринте отсутствует.

Предусмотрен следующий дозиметрический контроль:

1. Непрерывный дистанционный контроль уровня γ -излучения с помощью сигнально-измерительных установок типа УСИТ-2. В каньонах установлены датчики УСИТ-1-2А, а в лабиринтах — УСИТ-1-2Б. Вторичные приборы расположены на пультах управления в операторском помещении. Контакты приборов используются для блокировки дверей и сигнализации в зависимости от величины фона в каньонах. Перед входом в каньоны устанавливаются сигнальные блоки УСИТ-1-4.

2. Стационарный непрерывный контроль уровня γ -излучения в операторском помещении с помощью установок типа УСИТ-2 с датчиками типа УСИТ-1-2А, устанавливаемыми в месте пульта управления.

3. Периодический контроль γ -излучения по всему зданию с помощью переносных приборов типа РУП-1.

4. Индивидуальный дозиметрический контроль обслуживающего персонала с помощью дозиметров ДК-0,2.

Четырехлетний опыт эксплуатации установки показал надежность работы всех основных ее узлов. За этот период ни разу не было обнаружено радиоактивных загрязнений на фильтрах, что свидетельствует о полной герметичности источников излучения и надежной защите источников от механических повреждений.

Г. М. КАРПОВ, Г. И. ЛУКИШОВ

ПЕРЕЧЕНЬ

переведенных докладов иностранных ученых на IV Женевской конференции, 1971 г.

Продолжение. Начало см. на стр. 406.

РАБОТА АЭС

P/526. М. Дэйал. Рабочие характеристики АЭС в Тарапуре.

P/302. О. Гимстед и др. Сдача в эксплуатацию АЭС в Оскарсхамне.

P/575. Ж. Киффер и др. Аварии на реакторе франко-белгийского объединения SENA.

P/673. К. Киффер и др. Пуск и опыт эксплуатации первых двух швейцарских АЭС в Базно и Мюлеберге.

P/303. К. Пинд. «Оскарсхамн-1»—шведская АЭС с реактором мощностью 440 Мвт (эл.).

P/849. А. Номура и др. Опыт проектирования и эксплуатации АЭС в Японии.

P/469. Дж. Саутвуд и др. Конструкция и рабочие характеристики основных узлов реакторных установок с газовым охлаждением.

P/571. Р. Бордэ и др. Корпуса давления из предварительно напряженного бетона для ядерных реакторов и их теплоизоляция.

P/148. Л. Вудхэд и др. Опыт пуска и эксплуатации канадских АЭС.

P/008. Г. Вигеръяваара, Дж. Эрвамаа. Надежность работы АЭС как фактор, влияющий на плановое развитие энергосистемы.

P/212. А. Нентвич и др. Опыт, полученный при оценке заявок на подряды в связи с включением АЭС в австрийскую энергосистему.

P/760. М. Кан. Реакторы малой и средней мощности: техническое и экономическое состояние, возможный спрос и финансовые потребности.

P/301. К. Сандстедт и др. Опыт эксплуатации АЭС в Агесте.

P/420. ООН. Мировые потребности и запасы энергии в 2000 г.

P/579. Ж. Буржуа и др. Направление работ в области безопасности реакторов во Франции.

P/477. Ф. Фармер и др. Принципы безопасности реакторов и их экспериментальная проверка.

P/040. С. Ханаузэр, П. Моррис. Технические проблемы безопасности крупных АЭС.

P/475. Дж. Кирк, Р. Тейлор. Конструктивные меры по обеспечению безопасности реакторов с газовым теплоносителем.

P/225. И. Андо и др. Обзор проблем по безопасности АЭС Японии.

P/364. А. Биркхофер и др. Безопасность эксплуатации реакторов в ФРГ.

P/081. Л. Бастад и др. Оценка влияния длительного облучения радиоизотопами, осевшими внутри организма.

P/617. Ж. Верту и др. Оборудование для работы в условиях радиоактивного окружения.

P/142. К. Махмуд и др. Опыт по регистрации и контролю излучений, накопленный в ОАР.

P/173. Э. Янести, Р. Леноре. Решение проблемы эксплуатационной безопасности на итальянских АЭС.

P/272. Л. Дозинель, Г. Дресс. Вопросы безопасности на АЭС в Доэле и Тианже.

P/493. Д. Авери и др. Строительство установок с центрифугами в Европе.

P/396. Р. Бедеге и др. Выбросы активности и их контроль на АЭС «Линген» (KWL) «Гундреминген» (KPB) «Каль» (VAK) и «Обриггейм» (KWO).

ОПЫТ ЭКСПЛУАТАЦИИ ЗАВОДОВ ПО ПЕРЕРАБОТКЕ ТОПЛИВА

P/182. Г. Каллери и др. Достижения Италии в области переработки облученного топлива.

P/239. Т. Ишихара, Т. Аоти. Испытания водных способов переработки облученного топлива.

P/492. Дж. Бойль и др. Опыт работы заводов по переработке топлива в Уиндске и Дунрее.

P/546. И. Пека, В. Рак. Неводное разделение летучих фторидов урана и других тяжелых металлов.

P/650. М. Аввал. Водная переработка в топливном цикле аминовым растворителем из сульфатной среды.

P/512. А. Престон и др. Опыт выброса радиоактивных отходов в окружающую среду и предполагаемое удаление отходов топливного цикла в 80-х годах.

РЕСУРСЫ УРАНА И ТОРИЯ: СНАБЖЕНИЕ, ПОТРЕБНОСТИ, СТОИМОСТЬ

P/349. Р. Пантич и др. Поисково-разведочные работы и запасы ядерного сырья в Югославии.

P/013. З. Кетцинель. Месторождения и добыча урана, потребности в нем Израиля.

P/781. М. Айян. Урановые месторождения в Турции.

P/154. Р. Вильямс и др. Уран и торий в Канаде: месторождения, добыча и перспективы.

P/531. К. Дар и др. Запасы урана и тория в Индии и разработка технологии их извлечения.

Продолжение см. на стр. 424.