УДК 621.039.8

DOI: 10.26583/npe.2024.3.12

О ВОЗМОЖНОСТИ КРУПНОМАСШТАБНОГО ПРОИЗВОДСТВА ²³⁸Pu ДЛЯ РАДИОИЗОТОПНЫХ ТЕРМОЭЛЕКТРИЧЕСКИХ ГЕНЕРАТОРОВ В ЛЕГКОВОДНОМ РЕАКТОРЕ СО СВЕРХКРИТИЧЕСКИМИ ПАРАМЕТРАМИ ТЕПЛОНОСИТЕЛЯ

Шмелев А.Н., Апсэ В.А., Глебов В.Б., Куликов Г.Г., Куликов Е.Г., Кругликов А.Е.

НИЯУ МИФИ, 115409 г. Москва, Каширское ш., 31



Анализируется возможность накопления низкофонового плутония, пригодного для использования в радиоизотопных термоэлектрических генераторах, в легководном реакторе со сверхкритическими параметрами теплоносителя (реактор типа ВВЭР-СКД). В качестве стартового материала рассматривалась двуокись нептуния из состава младших актинидов, основных компонентов трансурановых радиоактивных отходов. Получение полезного низкофонового плутония из бесполезных радиоактивных отходов можно оценивать как один из путей к обезвреживанию отходов ядерной промышленности. Сборка, содержащая стартовый материал, размещалась в центре активной зоны реактора, в зоне максимальной плотности потока нейтронов для интенсификации наработки плутония. В расчетных исследованиях применен мультифизический подход с взаимосвязанным анализом нейтронно-физических и теплогидравлических процессов в активной зоне реактора ВВЭР-СКД. Показано, что накопление значимых количеств низкофонового плутония, удовлетворяющего требованиям по низкому содержанию ²³⁶Ри и по высокому содержанию ²³⁸Ри, возможно при выполнении следующих условий. Первое – решетка нептуниевых стержней в центральной сборке должна быть достаточно просторной с высокой объемной долей теплоносителя. Второе центральная сборка должна окружаться сборками, создающими защитный барьер против быстрых нейтронов деления, усиливающих пороговую ²³⁷Np(n, 2n)²³⁶Pu-реакцию. Такой барьер могут создать сборки, содержащие природный или радиогенный свинец. Приведены расчетные оценки темпа накопления низкофонового плутония в центральной сборке с просторной решеткой нептуниевых стержней, окруженной свинцовыми защитными сборками.

© Шмелев А.Н., Апсэ В.А., Глебов В.Б., Куликов Г.Г., Куликов Е.Г., Кругликов А.Е., 2024

Ключевые слова: ²³⁶Pu, ²³⁸Pu, радиоизотопные термоэлектрические генераторы, легководные реакторы со сверхкритическими параметрами.

Для цитирования: Шмелев А.Н., Алсэ В.А., Глебов В.Б., Куликов Г.Г., Куликов Е.Г., Кругликов А.Е. О возможности крупномасштабного производства ²³⁸Ри для радиоизотопных термоэлектрических генераторов в легководном реакторе со сверхкритическими параметрами теплоносителя. // Известия вузов. Ядерная энергетика. – 2024. – № 3. – С. 153–165. DOI: https://doi.org/10.26583/npe.2024.3.12

ВВЕДЕНИЕ

Ценность низкофонового плутония с высоким содержанием ²³⁸Pu (согласно спецификации NASA [1] ²³⁸Pu в плутонии должно быть более 80%) обусловлена уникальными свойствами этого изотопа. Интенсивное тепловыделение ²³⁸Pu (570 Вт/кг) может быть преобразовано в электроэнергию с КПД на уровне 10–15% в радиоизотопных термоэлектрических генераторах (РИТЭГ), обеспечивающих энергетические потребности космических аппаратов. Период полураспада (87,7 лет) ²³⁸Pu позволяет надеяться на их длительное и стабильное энергообеспечение.

Имеющиеся в настоящее время в мире мощности по его наработке недостаточны и не покрывают растущие годовые потребности [2]. В основном, этот изотоп нарабатывается в исследовательских реакторах. На 2019 г. производство ²³⁸Pu на двух исследовательских реакторах в национальных лабораториях Айдахо и Окридж оценивалось в 800–900 граммов в год. Программой NASA поставлена задача расширить к 2025 г. масштаб производства этого изотопа до 1,5 кг/год [3]. При этом состав производимого плутония должен удовлетворять спецификации к источникам энергии для космических исследований [1]. В Российской Федерации одним из ведущих производителей ²³⁸Pu является производственное объединение ПО «Маяк». В настоящее время на ПО «Маяк» имеются два исследовательских реактора третьего поколения – «Руслан» и «Людмила». Оба реактора обладают уникальными нейтронно-физическими характеристиками и позволяют получать широкий спектр радиоактивных изотопов гражданского назначения [4]. В сентябре 2015 г. на ПО «Маяк» приступили к проектированию нового реактора, который задуман как многоцелевой с возможностью генерации электроэнергии и получения широкого спектра радиоизотопов, включая ²³⁸Pu [4].

В принципе, плутоний может быть использован в зарядах ядерных взрывных устройств (ЯВУ). Но именно плутоний с большой долей ²³⁸Pu оказывается непригодным для ЯВУ из-за слишком высокого удельного тепловыделения. Согласно документу МАГАТЭ INFCIRC/153 [5], плутоний с долей ²³⁸Pu выше 80% не может быть использован в ЯВУ и выведен из-под гарантий МАГАТЭ. Как раз такой плутоний и нужен для РИТЭГ космических аппаратов.

В настоящее время основным стартовым материалом для наработки низкофонового плутония в ядерных реакторах являются различные соединения ²³⁷Np. Нейтроны, бомбардирующие этот изотоп, способны инициировать полезную ²³⁷Np(n, γ)²³⁸Pu-реакцию, ведущую к накоплению нужного изотопа ²³⁸Pu, и бесполезную ²³⁷Np(n, 2n)²³⁶Pu-реакцию, ведущую к накоплению ненужного изотопа ²³⁶Pu [6]. Нежелательность присутствия ²³⁶Pu в плутонии для РИТЭГ связана с радиоактивностью продуктов его распада, среди которых есть мощные источники жесткого γ-излучения (например, ²⁰⁸TI). Считается, что плутоний пригоден для РИТЭГ космических аппаратов, если он содержит не более 2 ppm ²³⁶Pu [1]. Представляется разумным нарабатывать низкофоновый плутоний в Np-содержащих TBC, облучаемых тепловыми нейтронами, в легководных энергетических реакторах. Мягкий нейтронный спектр легководных реакторов может усилить полезную ²³⁷Np(n, γ)²³⁸Pu-реакцию и подавить бесполезную ²³⁷Np(n, 2n)²³⁶Pu-реакцию, которую способны инициировать только быстрые нейтроны. В работе [7] приведены расчетные оценки возможности наработки низкофонового плутония в энергетическом легководном реакторе BBЭP-1000. Эти оценки показали способность реактора производить низкофоновый плутоний с темпом до 3 кг/год в центральной TBC, содержащей двуокись нептуния в качестве стартового материала. Получаемый плутоний содержит ²³⁸Pu на уровне не ниже 90% и ²³⁶Pu на уровне не выше 2 ppm.

Перспективность реакторов ВВЭР-СКД определяется, главным образом, их лучшей экономичностью по сравнению с традиционными реакторами типа ВВЭР. Значение КПД на АЭС с реактором, работающим при давлении воды на уровне 25 МПа и при выходной температуре около 600°С, может достигать 48% против 30–32% на АЭС с реакторами типа ВВЭР. Более высокий КПД означает меньший объем тепловых сбросов и снижение экологического воздействия реакторов ВВЭР-СКД на окружающую среду. Кроме этого, проекты реакторов ВВЭР-СКД характеризуются приемлемыми как характеристиками безопасности, так и удельными капитальными вложениями [8].

Именно поэтому в настоящее время легководные реакторы со сверхкритическими параметрами теплоносителя рассматриваются как один из наиболее перспективных вариантов развития реакторных технологий. В частности, легководные СКД-реакторы включены международными экспертами в перечень из шести перспективных реакторных систем Международного Форума «Поколение-4» [9]. Следует также отметить важную особенность создания реакторов со сверхкритическими параметрами воды – возможность максимального использования имеющейся индустриальной и инфраструктурной базы для действующих и строящихся легководных реакторов.

В работе оценивается способность легководных реакторов со сверхкритическими параметрами теплоносителя нарабатывать значимые количества низкофонового плутония для РИТЭГ космических аппаратов.

МУЛЬТИФИЗИЧЕСКАЯ МОДЕЛЬ РЕАКТОРА ВВЭР-СКД

В реакторе ВВЭР-СКД в качестве теплоносителя используется вода сверхкритических параметров с подогревом на уровне 260°С. При этом плотность и энтальпия воды по высоте активной зоны изменяются в несколько раз [10]. Это приводит к тому, что спектр нейтронов сильно меняется от резонансного на входе теплоносителя в активную зону до быстрого на выходе из нее. Все эти обстоятельства свидетельствуют о необходимости применения мультифизической модели связанных нейтронных и теплогидравлических процессов для корректного описания характеристик реактора.

В данной работе мультифизический подход связанных нейтронных и теплогидравлических процессов реализован в виде проведения сходящейся последовательности аксиальных теплофизических и нейтронно-физических расчетов опускного и подъемного участков СКД-реактора (рис. 1).

В расчетах за основу был принят проект реакторной установки ВВЭР-СКД-1600 [10, 12] с двухходовой схемой движения теплоносителя в активной зоне (рис. 2). Основные параметры активной зоны реактора ВВЭР-СКД-1600:



Рис. 1. Двухходовая схема охлаждения реактора [11]

- тепловая мощность 3682 МВт;
- давление воды 24.5 МПа;
- температура воды на опускном участке от 280 до 382.9°С;
- температура воды на подъемном участке от 382.9 до 540°С;
- количество ТВС на опускном участке 109;
- количество ТВС на подъемном участке 132;
- форма ТВС гексагональная;
- размер ТВС «под ключ» 20.5 см;
- шаг решетки твэлов 12 мм;
- диаметр топливного сердечника 9.6 мм;



Рис. 2. Компоновка активной зоны реактора ВВЭР-СКД, принятая за основу для связанных теплогидравлических и нейтронно-физических расчетов [10]: 1 – облучательное устройство; 2 – подъемный участок; 3 – опускной участок материал топливного сердечника
двуокись урана;

• длина активной части твэла – 400 см;

толщина оболочки твэла – 0.55 мм;

 материал оболочки твэла – нержавеющая сталь ЭП-172;

 массовая скорость воды ρ_W на опускном участке – 164.3 г/(см²·с);

• массовая скорость воды $\rho_{\it W}$ на подъемном участке – 181.5 г/(см²-с).

Расчетные оценки возможности крупномасштабного производства низкофонового плутония в легководном реакторе ВВЭР-СКД-1600 проводились с использованием компьютерных программ TIME26 [13] и программы WaterSteamProCalculator [14]. Применение этих программ позволило выполнять требуемый комплексный анализ нейтронно-физических и теплофизических процессов в реакторе.

Программа TIME26 предназначена для определения пространственно-энергетического распределения плотности потока нейтронов и анализа временного поведения изотопного состава топлива в рамках 26-группового диффузионного приближения для аксиальных и радиальных моделей ядерных реакторов. Программа использует групповые микросечения нейтронных реакций из библиотеки оцененных ядерных данных БНАБ-78 [15].

Программа WaterSteamProCalculator позволяет получать температурные зависимости плотности и энтальпии воды по мере ее продвижения по TBC опускного и подъемного участков активной зоны реактора. Температурные зависимости энтальпии и плотности воды были введены в программу TIME26 в виде табулированных массивов.

АЛГОРИТМ СВЯЗАННЫХ ТЕПЛОФИЗИЧЕСКИХ И НЕЙТРОННО-ФИЗИЧЕСКИХ РАСЧЕТОВ

Расчеты аксиальных распределений энтальпии, температуры и плотности воды в TBC опускного и подъемного участков проводились в следующей последовательности. На первом этапе были выполнены нейтронно-физические расчеты одномерных аксиальных моделей TBC на опускном и на подъемном участках активной зоны. Эти расчеты позволили получить аксиальную зависимость линейного тепловыделения в TBC *q*_{*l*,TBC}(*z*) и с ее помощью определить аксиальные распределения энтальпии, температуры и плотности воды по высоте TBC.

Расчет аксиальных зависимостей энтальпии, температуры и плотности воды осуществлялся по следующей итерационной схеме.

1. Задавалось начальное упрощенное распределение плотности воды по высоте TBC. Например, плотность воды принималась одинаковой по всей высоте TBC и равной плотности воды при температуре входа.

2. Проводился нейтронно-физический расчет, в результате которого определялась аксиальная зависимость линейного тепловыделения в ТВС $q_{l,TBC}(z)$. С помощью этой зависимости рассчитывалось распределение энтальпии воды по высоте ТВС:

$$J(z) = J(0) + \int_{0}^{z} \frac{q_{I,\text{TBC}}(z')dz'}{\rho_{W} \cdot \varepsilon(H_{2}O) \cdot S_{\text{TBC}}},$$

где J(z) – энтальпия воды, Дж/г; $q_{l,TBC}(z)$ – линейное тепловыделение, Вт/см; ρ_W – массовая скорость воды, г/(см²·с); ϵ (H₂O) – объемная доля воды в TBC; S_{TBC} – площадь поперечного сечения TBC, см².

Рассчитав распределение энтальпии воды, можно определить и распределение ее температуры, используя введенные в программу табулированные массивы.

Линейное тепловыделение по оси TBC нормировалось таким образом, чтобы температура воды на выходе из TBC соответствовала заданным значениям (382.9°C на выходе из опускного участка и 540°C на выходе из подъемного участка).

3. Зная аксиальное распределение температуры воды, можно найти новое распределение плотности воды по высоте ТВС с помощью упомянутых выше табулированных зависимостей плотности и энтальпии воды от ее температуры.

После нахождения уточненного распределения плотности воды по высоте TBC последовательность вычислений возвращалась на нейтронно-физический расчет нового аксиального распределения линейного тепловыделения $q_{l,TBC}(z)$. Снова рассчитывались аксиальные зависимости энтальпии и температуры воды. Такой итерационный процесс продолжался до стабилизации аксиального распределения температуры воды.

Полученные аксиальные зависимости плотности воды использовались для определения средних значений плотности воды в ТВС опускного и подъемного участков.

РАСЧЕТЫ НАКОПЛЕНИЯ ПЛУТОНИЯ В ЦЕНТРАЛЬНОЙ ТВС ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ МОДЕЛИ АКТИВНОЙ ЗОНЫ РЕАКТОРА

Полученные на предыдущем этапе средние плотности воды в ТВС опускного и подъемного участков использовались для расчетного анализа временного поведения пространственно-энергетического распределения плотности потока нейтронов и изотопного состава топлива в цилиндрической модели активной зоны реактора.

В качестве стартового материала для накопления низкофонового плутония рассматривалась двуокись нептуния NpO₂. Твэлы с двуокисью нептуния в стальной оболочке размещались в центральной TBC. Варьируемыми параметрами, изменяемыми с целью создать наилучшие спектральные условия для производства низкофонового плутония, были шаг решетки NpO₂-твэлов *t*(NpO₂) и состав TBC ближайшего окружения центральной TBC. В качестве материалов, окружающих центральную TBC, использовались легкая вода, природный свинец и радиогенный свинец с высоким содержанием изотопа ²⁰⁸Pb.

Увеличение шага решетки NpO₂-твэлов повысит объемную долю воды в центральной TBC, смягчит нейтронный спектр, усилит темп накопления ценного изотопа ²³⁸Pu через ²³⁷Np(n, γ)²³⁸Pu-реакцию и ослабит темп накопления нежелательного изотопа ²³⁶Pu через ²³⁷Np(n, 2n)²³⁶Pu-реакцию.

Окружение центральной NpO₂-TBC слоем из шести TBC, содержащих легкую воду или свинец (природный или радиогенный), создает барьер против проникновения быстрых нейтронов деления от основных UO₂-TBC реактора, способных усилить нежелательную ²³⁷Np(n, 2n)²³⁶Pu-реакцию. Во всех вариантах, различающихся шагом решетки NpO₂-твэлов и составом ближайшего окружения центральной NpO₂-TBC, доля ²³⁵U в UO₂-TBC реактора подбиралась так, чтобы эффективный коэффициент размножения нейтронов на начало цикла облучения NpO₂-TBC был равен $k_{3\phi\phi}$ = 1.10.

Результаты расчетов темпа накопления и изотопного состава плутония приведены в табл. 1–3.

Данные, приведенные в табл. 1–3, позволяют сделать следующие выводы.

Таблица 1

<i>t</i> (NpO ₂), мм	Ри, кг/год	²³⁸ Pu/Pu, %	²³⁶ Pu/Pu, ppm	Pu/Np, %
12	9.27	99.7	387.0	1.13
20	7.01	99.5	118.7	2.37
40	6.20	97.3	35.5	8.36
60	5.64	92.2	21.6	17.1
80	4.98	85.8	17.0	26.9

Центральная ТВС, окруженная шестью ТВС, заполненными водой

Известия	вузов	•	Ядерная	энергетика	•	Nº 3	•	2024
----------	-------	---	---------	------------	---	------	---	------

<i>t</i> (NpO ₂), мм	Ри, кг/год	²³⁸ Pu/Pu, %	²³⁶ Pu/Pu, ppm	Pu/Np, %
12	7.90	99.7	158.5	0.96
20	7.22	99.4	23.5	2.43
40	6.49	96.9	4.24	8.76
60	5.54	90.8	2.29	16.9
00	4.40	94.0	1 0 0	24.2

Центральная ТВС, окруженная шестью ТВС с природным свинцом

Таблица 3

Таблица 2

Центральная ТВС, окруженная шестью ТВС с радиогенным свинцом (100% ²⁰⁸Pb)

<i>t</i> (NpO ₂), мм	Ри, кг/год	²³⁸ Pu/Pu, %	²³⁶ Pu/Pu, ppm	Pu/Np, %
12	8.72	99.6	208.2	1.06
20	7.37	99.4	28.7	2.49
40	6.55	96.8	4.61	8.84
60	5.67	90.4	2.40	17.2
80	4.66	83.1	1.91	25.2

1. Результаты расчетов накопления ²³⁸Ри в реакторе ВВЭР-СКД показали, что темп его накопления составил ~ 4.7 кг/год, что существенно выше, чем в классическом ВВЭР-1000 (~ 3.0 кг/год, [16]).

2. Основные трудности в накоплении низкофонового плутония связаны не с выполнением ограничения по доле ²³⁸Pu (не ниже 80%), а с выполнением ограничения по доле ²³⁶Pu (не выше 2 ppm).

3. Легкая вода является слабым барьером против быстрых нейтронов деления, производимых основными UO₂-TBC реактора и проникающих в центральную NpO₂-TBC. В результате плутоний неприемлемо сильно загрязнен изотопом ²³⁶Pu.

4. Природный свинец оказался более сильным барьером против быстрых нейтронов деления по сравнению с водой и радиогенным свинцом. Рекордно слабое поглощение нейтронов изотопом ²⁰⁸Pb, играющее положительную роль при использовании радиогенного свинца в качестве теплоносителя вместо природного свинца, в данном случае стало его недостатком. Радиогенный свинец слишком прозрачен для быстрых нейтронов деления, которые усилили темп накопления ²³⁶Pu в центральной NpO₂-TBC.

Кроме того, радиогенный свинец прозрачен для резонансных и тепловых нейтронов, способных усилить накопление делящегося изотопа ²³⁹Pu в центральной сборке. Быстрые нейтроны деления этого изотопа усиливают ²³⁷Np(n, 2n)²³⁶Pu-реакцию и повышают долю ²³⁶Pu в производимом плутонии.

Рассматривалась также возможность увеличить темп накопления низкофонового плутония, сделав более прозрачным барьер из шести ТВС введением небольшой доли воды (10%), омывающей свинцовые стержни. Результаты расчетов с таким окружением центральной NpO₂-TBC приведены в табл. 4.

Видно, что даже столь небольшая доля воды в шести TBC, окружающих NpO₂-TBC, заметно ослабляет защитные возможности этих TBC. Конечно, темп накопления плутония повысился примерно на 13% по сравнению с отсутствием воды (5.3 кг/год против

Шесть ТВС вокруг NpO₂-ТВС содержат 90% свинца и 10% воды ²³⁸Pu/Pu, % ²³⁶Pu/Pu, ppm Pu/Np, % 1.20 99.6 159.1

26.8

5.20

2.96

2.44

4.7 кг/год), но его изотопный состав не удовлетворяет требованиям ни по содержанию ²³⁶Ри, ни по содержанию ²³⁸Ри.

99.1

95.3

87.6

79.2

Защитный барьер от быстрых нейтронов деления, производимых основными ТВС реактора, можно усилить добавлением еще одного слоя из 12-ти сборок вокруг центральной NpO₂-TBC. Тогда эта TBC будет окружена 18-тью сборками, содержащими природный свинец и воду. Результаты расчетов с более толстым окружением центральной NpO2-TBC приведены в табл. 5, 6.

Таблица 5

18 сборок вокруг NpO₂-TBC содержат 90% свинца и 10% воды

Ри, кг/год

9.89

8.44

7.63

6.56

5.33

t(NpO₂), мм

12

20

40

60

80

<i>t</i> (NpO ₂), мм	Ри, кг/год	²³⁸ Pu/Pu, %	²³⁶ Pu/Pu, ppm	Pu/Np, %
12	9.44	99.3	43.7	1.15
20	8.76	98.1	5.72	2.96
25	8.49	97.2	2.99	4.47
29.8	8.22	96.0	2.00	6.16

Таблица 6

18 сборок вокруг NpO₂-TBC содержат 78% свинца и 22% воды

<i>t</i> (NpO ₂), мм	Ри, кг/год	²³⁸ Pu/Pu, %	²³⁶ Pu/Pu, ppm	Pu/Np, %
12	11.27	98.6	34.2	1.37
20	10.31	96.6	6.27	3.48
30	9.47	93.0	2.83	7.19
40	8.58	88.8	2.16	11.6
50	7.64	84.4	2.00	16.1

Видно, что барьер из 18-ти сборок с природным свинцом и водой делает возможным существенное повышение темпа накопления низкофонового плутония в центральной NpO₂-TBC. Темп накопления может составить от 7.6 до 8.2 кг/год в зависимости от объемной доли воды. При этом производимый плутоний удовлетворяет заявленным требованиям по содержанию ²³⁶Ри и ²³⁸Ри. Однако при объемной доле воды выше 22% становится невозможным удовлетворить сразу обоим требованиям. При содержании ²³⁸Pu ниже 80% содержание ²³⁶Ри остается выше 2 ppm.

Таблица 4

2.85

10.3

19.9

28.8

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

1. Предложена мультифизическая модель взаимосвязанных нейтронно-физических и теплогидравлических расчетов, учитывающая значительные нелинейные изменения теплофизических свойств воды по высоте активной зоны реактора ВВЭР-СКД-1600. Применение данной модели позволило сделать оценки наработки низкофонового плутония более приближенными к реальной ситуации в активной зоне реактора.

 Расчетные оценки наработки низкофонового плутония в реакторе типа ВВЭР-СКД-1600 позволили сделать следующие выводы:

• показана принципиальная возможность наработки значимых количеств низкофонового плутония (на уровне 7–8 кг/год), удовлетворяющего требованиям к плутонию для РИТЭГ космических аппаратов, в легководном реакторе со сверхкритическими параметрами теплоносителя;

• наработка значимых количеств низкофонового плутония в центральной TBC, содержащей двуокись нептуния, возможна лишь при окружении этой сборки достаточно плотным защитным барьером против быстрых нейтронов деления. Таким барьером могут стать сборки, содержащие стержни природного свинца.

3. Следует отметить, что накопление плутония с высоким (более 80%) содержанием ²³⁸Pu будет сопровождаться образованием значительной (до 20%) доли хорошо делящегося изотопа ²³⁹Pu. Быстрые нейтроны деления этого изотопа способны усилить пороговую ²³⁷Np(n, 2n)²³⁶Pu-реакцию и повысить содержание нежелательного изотопа ²³⁶Pu. Оценка такого эффекта «самозагрязнения» низкофонового плутония может стать предметом дальнейших исследований.

Благодарность

Исследование выполнено за счет гранта Российского научного фонда, проект № 22-22-00287.

Литература

1. Wong A.S. Chemical analysis of Plutonium-238 for space applications. / AIP Conf. Proc., 2001, 552, pp. 753–757. DOI: https://doi.org/10.1063/1.1358003

2. Start-up Plan for Plutonium-238 Production for Radioisotope Power Systems. Электронный ресурс: https://www.energy.gov/sites/default/files/2015/09/f26/Final_Startup_Plan_for_Plutonium238.pdf (дата доступа 01-04-2024).

3. Sutliff T.J., Bishop T., Hamley J., Sandifer C., McCallum P., McCune M.C. Radioisotope Power Systems – an Interagency Program Status. / Nuclear and Emerging Technologies for Space, American Nuclear Society Topical Meeting, Richland, WA, February 25 – February 28, 2019. Электронный ресурс: https://anstd.ans.org/NETS-2019-Papers/Track-5--Radioisotope-Power-Systems/abstract-85-0.pdf (дата достуna 01-04-2024).

4. Комбинат «Маяк» приступил к проектированию новейшего исследовательского реактора. Электронный ресурс: https://tass.ru/ural-news/2304431 (дата доступа 01-04-2024).

5. INFCIRC/153. The structure and content of agreements between the Agency and States required in connection with the Treaty on the non-proliferation of nuclear weapons. – IAEA, February 2008. Электронный pecypc: https://www.iaea.org/sites/default/files/publications/documents/infcircs/1972/infcirc153. pdf (дата доступа 01-04-2024).

6. Shmelev A.N., Geraskin N.I., Apse V.A., Kulikov G.G., Kulikov E.G., Glebov V.B. The problem of largescale production of plutonium-238 for autonomous energy sources. // Journal of Physics: Conference Series. – 2020. – Vol. 1689. – № 1. Электронный ресурс: https://iopscience.iop.org/year/1742-6596/Y2020 (дата доступа 01-04-2024).

7. Shmelev A.N., Geraskin N.I., Apse V.A., Glebov V.B., Kulikov G.G., Kulikov E.G. A possibility for largescale production of ²³⁸Pu in light-water reactor VVER-1000. // Journal of Nuclear Engineering. – 2022. – № 3. PP. 263–276. DOI: https://doi.org/10.3390/jne3040015

8. Лапин А.С., Бобряшов А.С., Бландинский В.Ю., Бобров Е.А. Исследование системных характеристик реактора со сверхкритическими параметрами теплоносителя. // Известия вузов. Ядерная энергетика. – 2020. – № 3. – С. 93 – 101. DOI: https://doi.org/10.26583/npe.2020.3.09

9. Международный форум «Поколение IV». Электронный pecypc: https://ru.frwiki.wiki/wiki/Forum_inter national_G%C3%A9n%C3%A9ration_IV (дата доступа 01-04-2024).

10. Деев В.И., Круглов А.Б., Маслов Ю.А., Махин В.М., Харитонов В.С., Чуркин А.Н. Ядерные реакторы с водой сверхкритического давления (основы теплового расчета). – Учебное пособие, Москва, НИЯУ МИФИ, 2015, 156 с. Электронный ресурс: http://library.mephi.ru/pdftunnel.php?Z21FAMILY=%D 0%BC%D0%B0%D0%BA%D1%81%D0%B8%D0%BC%D0%BE%D0%B2%D0%B2%20%B0&Z21ID=62665&PA TH=book-mephi%2FDeev_Yadernye_reaktory_s_vodoy_sverkhkriticheskogo_davleniya_2015.pdf (дата доступа 01-04-2024).

11. Глебов А.П., Клушин А.В. Развитие реакторов, охлаждаемых водой сверхкритических параметров, в России и за рубежом. // Атомная энергия. – 2014. – Т. 116. – Вып. 5. – С.267 – 273. Электронный ресурс: https://elib.biblioatom.ru/text/atomnaya-energiya_t116-5_2014/p267/ (дата доступа 01-04-2024).

12. Кириллов П.Л., Богословская Г.П. Водоохлаждаемые АЭС четвертого поколения ВВЭР-СКД. Реальные перспективы и программа исследований. // Известия вузов. Ядерная энергетика. – 2018. – № 4. – С. 5–19. DOI: https://doi.org/10.26583/npe.2018.4.01

13. *Кузьмин А.М., Шмелев А.Н., Апсэ В.А.* Моделирование физических процессов в энергетических ядерных реакторах на быстрых нейтронах. – Учебное пособие, М.: Издательский дом МЭИ, 2015, 128 с.

14. Интернет-программа WaterSteamProCalculator. Электронный ресурс: www.wsp.ru/ru (дата доступа 01-04-2024).

15. Абагян Л.П., Базазянц Н.О., Николаев М.Н., Цибуля А.М. Групповые константы для расчета реакторов и защиты. – Москва, Энергоатомиздат, 1981. – 232 с.

16. Шмелев А.Н., Гераскин Н.И., Алсэ В.А., Куликов Г.Г., Куликов Е.Г., Глебов В.Б. Оценка возможности крупномасштабной наработки ²³⁸Ри в энергетическом реакторе типа ВВЭР-1000. // Известия вузов. Ядерная энергетика. – 2023. – № 3. – С. 118–126. DOI: https://doi.org/10.26583/npe.2023.3.10

Поступила в редакцию 01.04.2024

Авторы

Шмелев Анатолий Николаевич, профессор, E-mail: shmelan@mail.ru <u>Апсэ</u> Владимир Александрович, заведующий НИС, E-mail: apseva@mail.ru <u>Глебов</u> Василий Борисович, с.н.с., E-mail: vbglebov@mephi.ru <u>Куликов</u> Геннадий Генрихович, доцент, E-mail: ggkulikov@mephi.ru <u>Куликов</u> Евгений Геннадьевич, доцент, E-mail: egkulikov@mephi.ru <u>Кругликов</u> Антон Евгеньевич, ассистент, E-mail: aekruglikov@mephi.ru

UDC 621.039.8

A Possibility for Large-Scale Production of ²³⁸Pu for Radioisotope Thermoelectrical Generators in a Supercritical Light-Water Reactor

Shmelev A.N., Apse V.A., Glebov V.B., Kulikov G.G., Kulikov E.G., Kruglikov A.E.

MEPhl,

31 Kashirskoe sh., 115409 Moscow, Russia

Abstract

The paper analyzes the possibility for large-scale production of high-purity plutonium suitable for use in radioisotope thermoelectrical generators in the VVER-SKD light-water power reactor with supercritical coolant parameters. Neptunium dioxide (NpO₂) was used as the starting material. Neptunium can be extracted from minor actinides, i.e. from the main components of radioactive transuranium waste. Large-scale production of useful high-purity plutonium via neutron irradiation of useless radioactive waste can be estimated as one of the possible ways to convert harmful waste into a harmless form. The assembly with the starting material was placed in the central part of the reactor core with the maximal neutron flux for more intense plutonium accumulation. Numerical studies were based on a multi-physical approach with coupled analyses of neutronic and thermal-hydraulic processes in the downward and upward reactor zones. The results obtained in numerical studies have demonstrated that large quantities of high-purity plutonium with a low content of ²³⁶Pu and a high content of ²³⁸Pu could be accumulated in the central NpO₂ assembly if the following conditions are satisfied. Firstly, it is desirable that the lattice of NpO₂-containing rods would be sufficiently wide with a high volume fraction of light-water coolant. Secondly, the central NpO₂ assembly must be surrounded by protective assemblies to form a barrier against high-energy fission neutrons which are capable to intensify the threshold ²³⁷Np(n, 2n)²³⁶Pu reaction. The protective function can be performed by the assemblies containing rods with natural lead or radiogenic lead. The paper estimates the production scales of high-purity plutonium in the central assembly with a wide lattice of NpO₂-containing rods and surrounded by a layer of protective Pb-containing assemblies.

Keywords: ²³⁶Pu, ²³⁸Pu, radioisotope thermoelectrical generators, light-water power reactors with supercritical coolant parameters.

For citation: Shmelev A.N., Apse V.A., Glebov V.B., Kulikov G.G., Kulikov E.G., Kruglikov A.E. A Possibility for Large-Scale Production of ²³⁸Pu for Radioisotope Thermoelectrical Generators in a Supercritical Light-Water Reactor. *Izvestiya vuzov. Yadernaya Energetika.* 2024, no. 3, pp. 153 – 165; DOI: https://doi.org/10.26583/npe.2024.3.12 (in Russian).

References

1. Wong A.S. Chemical analysis of Plutonium-238 for space applications. / AIP Conf. Proc., 2001, 552, pp. 753–757. DOI: https://doi.org/10.1063/1.1358003

2. Start-up Plan for Plutonium-238 Production for Radioisotope Power Systems. Available at: https://www.energy.gov/sites/default/files/2015/09/f26/Final_Startup_Plan_for_Plutonium238.pdf (accessed 01-04-2024).

3. Sutliff T.J., Bishop T., Hamley J., Sandifer C., McCallum P., McCune M.C. Radioisotope Power Systems – an Interagency Program Status. / Nuclear and Emerging Technologies for Space, American Nuclear Society Topical Meeting, Richland, WA, February 25 – February 28, 2019. Available at: https://anstd.ans. org/NETS-2019-Papers/Track-5--Radioisotope-Power-Systems/abstract-85-0.pdf (accessed 01-04-2024).

4. The Mayak plant has begun designing a new research reactor. Available at: https://tass.ru/ural-news/2304431 (accessed 01-04-2024) (in Russian).

5. INFCIRC/153. The structure and content of agreements between the Agency and States required in connection with the Treaty on the non-proliferation of nuclear weapons. IAEA, 2008. Available at: https://www.iaea.org/sites/default/files/publications/documents/infcircs/1972/infcirc153.pdf (accessed 01-04-2024).

6. Shmelev A.N., Geraskin N.I., Apse V.A., Kulikov G.G., Kulikov E.G., Glebov V.B. The problem of largescale production of plutonium-238 for autonomous energy sources. *Journal of Physics: Conference Series.* 2020, vol. 1689, no. 1. Available at: https://iopscience.iop.org/year/1742-6596/Y2020 (accessed 01-04-2024).

7. Shmelev A.N., Geraskin N.I., Apse V.A., Glebov V.B., Kulikov G.G., Kulikov E.G. A possibility for large-scale production of ²³⁸Pu in light-water reactor VVER-1000. *Journal of Nuclear Engineering.* 2022, no. 3, pp. 263–276. DOI: https://doi.org/10.3390/jne3040015

8. Lapin A.S., Bobryashov A.S., Blandinsky V.Yu., Bobrov E.A. Analysis of system characteristics of a reactor with supercritical coolant parameters. *Izvestiya vuzov. Yadernaya Energetika.* 2020, no. 3, pp. 93–101. DOI: https://doi.org/10.26583/npe.2020.3.09 (in Russian).

9. International Forum «Generation IV». Available at: https://ru.frwiki.wiki/wiki/Forum_international_G%C3%A9n%C3%A9ration_IV (accessed 01-04-2024).

10. Deev V.I., Kruglov A.B., Maslov Yu.A., Makhin V.M., Kharitonov V.S., Churkin A.N. Nuclear reactors with supercritical pressure water (basics of thermal calculations). Textbook. Moscow, National Research Nuclear University MEPhI, 2015, 156 p. Available at: http://library.mephi.ru/pdftunnel.php?Z21FAMI-LY=%D0%BC%D0%B0%D0%BA%D1%81%D0%B8%D0%BC%D0%BE%D0%B2%D0%B0&Z21ID=626 65&PATH=book-mephi%2FDeev_Yadernye_reaktory_s_vodoy_sverkhkriticheskogo_davleniya_2015.pdf (accessed 01-04-2024) (in Russian).

11. Glebov A. P., Klushin A. V. Development of supercritical-water cooled reactors in Russia and abroad. *Atomic energy.* 2014, vol. 116, iss. 5, pp. 320–329. DOI: https://doi.org/10.1007/s10512-014-9860-x

12. Kirillov P.L., Bogoslovskaya G.P. Water-cooled NPPs of the fourth generation VVER-SKD. Real prospects and research program. *Izvestiya vuzov. Yadernaya Energetika.* 2018, no. 4, pp. 5–19. DOI: https://doi.org/10.26583/npe.2018.4.01 (in Russian).

13. Kuzmin A.M., Shmelev A.N., Apse V.A. Modeling of physical processes in fast neutron power nuclear reactors. Textbook. Moscow, MPEI Publishing House, 2015, 128 p. (in Russian).

14. Online-software WaterSteamProCalculator. Available at: www.wsp.ru/ru (accessed 01-04-2024).

15. Abagyan L.P., Bazazyants N.O., Nikolaev M.N., Tsibulya A.M. Group constants for calculating reactors and protection. Moscow, Energoatomizdat Publ., 1981, 232 p. (in Russian).

16. Shmelev A.N., Geraskin N.I., Apse V.A., Kulikov G.G., Kulikov E.G., Glebov V.B. Assessment of the possibility for large-scale ²³⁸Pu production in a VVER-1000 power reactor. *Izvestiya vuzov. Yadernaya Energetika*. 2023, no. 3, pp. 118–126. DOI: https://doi.org/10.26583/npe.2023.3.10 (in Russian).

Authors

Anatoly N. <u>Shmelev</u>, professor, E-mail: shmelan@mail.ru Vladimir A. <u>Apse</u>, Head of NIS, E-mail: apseva@mail.ru Vasily B. <u>Glebov</u>, senior researcher, E-mail: vbglebov@mephi.ru Gennady G. <u>Kulikov</u>, associate professor, E-mail: ggkulikov@mephi.ru Evgeny G. <u>Kulikov</u>, associate professor, E-mail: egkulikov@mephi.ru Anton E. <u>Kruglikov</u>, assistent, E-mail: aekruglikov@mephi.ru