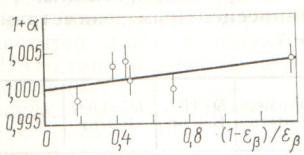


Рис. 1. Зависимость поправки к активности золота от параметра $(1 - \varepsilon_\beta)/\varepsilon_\beta$



Удельная активность ^{198}Au (A_T), обусловленная тепловыми нейтронами, для каждой фольги определяется по обычной формуле кадмивой разности, а искомая поправка на возмущение для каждой толщины фольги может быть вычислена из выражения

$$K = A_T/A_0, \quad (1)$$

где A_0 — удельная активность бесконечно тонкой фольги, соответствующая невозмущенной плотности потока тепловых нейтронов. A_0 можно определить путем экстраполяции имеющихся значений A_T к нулевой толщине фольги $t = 0$. Однако удобней экстраполировать к $t = 0$ $1/A_T$, так как в этом случае аппроксимирующая функция получается линейной и можно применить метод наименьших квадратов. Согласно работе [2], мы имеем:

$$K = \frac{A_T}{A_0} = \frac{\bar{\Phi}_0}{2\mu at} \frac{1+\varepsilon}{1+(\Phi_0/2)g}; \quad (2)$$

$$\frac{\bar{\Phi}_0}{2\mu at} \approx \frac{\Phi_0(\mu\text{at})}{2\mu at}; \quad (3)$$

$$\Phi_0(\mu\text{at}) \approx \frac{2\mu at}{1+2\mu at} \quad (\text{для } \mu\text{at} < 1). \quad (4)$$

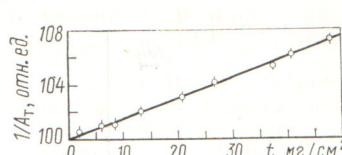


Рис. 2. Зависимость величины, обратной удельной активности золотой фольги, от толщины этой фольги

Подставив в уравнение (2) формулы (3) и (4), получим

$$1/A_T = (1/A_0) + Bt, \quad (5)$$

где t — толщина фольги; B — коэффициент пропорциональности.

С применением уравнения (5) результаты были обработаны методом наименьших квадратов (рис. 2). Получено значение A_0 с погрешностью 0,1%.

Таким образом, была определена поправка на возмущение плотности потока тепловых нейтронов золотыми фольгами в воде в условиях, часто встречающихся в практике, когда плотность потока меняется с изменением расстояния между источником и фольгой. При этом существенно снижена погрешность этой поправки. Так, например, для фольг толщиной 20 мкм ($39 \text{ мг}/\text{см}^2$), чаще всего применяемых при измерениях потоков нейтронов на установке УЭН-3, она составляла 0,2%. Уменьшение погрешности этой поправки позволило существенно повысить точность абсолютного измерения потока нейтронов методом активаций золотых фольг.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Vaerg A. «Metrologia», 1966, N 2, p. 23.
2. Беркуц К., Виртц К. Нейтронная физика. М., Атомиздат, 1968.

Поступило в Редакцию 26.06.79

УДК 621.039.66.667

Определение содержания лантана, церия, празеодима и неодима в растворах рентгеноспектральным методом на приборе СРФ-5

КРАСИЛЬНИКОВ И. М., СКОРОВА И. Д., ШОЛОМОВ А. В., КОНСТАНТИНОВ П. А., МАТЮШИН А. П.

Автоматическое регулирование процессов экстракционного разделения сложных смесей редкоземельных элементов (РЗЭ) предусматривает проведение экспресс-контроля содержания трех-четырех различных РЗЭ на определенных этапах технологического процесса.

Для такого контроля был использован рентгеноспектральный метод [1]. Измерения проводили на рентгеновском флюоресцентном спектрометре СРФ-5 по K -серии характеристического излучения РЗЭ, так как малые значения энергии характеристического излучения L -серии ($4,6-7,6 \text{ эВ}$) существенно осложнили бы проведение экспресс-анализа [2]. Преимущества использования характеристического излучения K -серии для анализа РЗЭ отмечались и ранее [3]. Чтобы избежать наложения «хвостов», при определении одного из РЗЭ (диапазон измеряемой концентрации $0,05-30 \text{ г}/\text{л}$), содержание суммы варьируется от 1 до $300 \text{ г}/\text{л}$ необходимо высокое разрешение спектрометрического устройства, которым и обладает прибор СРФ-5. Хотя СРФ-5 для учета матричного эффекта снабжен обтюрирующим устройством, позволяющим применить методику стандарт-фон, в данном случае ее использовать нельзя, так как удельная интенсивность сигнала и фона при вариациях состава матрицы изменяется неодинаково. Например, определение лантана, церия, празеодима по методу стандарт — фон приводит к отклонению результатов анализа от истинного значения на 35—55%. Изучение составляющих фонового излучения требует

отдельного рассмотрения. Однако сравнительно высокая энергия характеристического излучения K -серии лантана, церия, неодима, празеодима и близость их абсорбционных характеристик явились предпосылкой возможности введения поправок на результат измерения с помощью оценки изменения поглощающих свойств исследуемых проб и стандартных образцов.

Такая оценка проводится дополнительным сцинтилляционным счетчиком, регистрирующим узкий (диаметром 1,5 мм) пучок первичного излучения рентгеновской трубки и просвечивающим кювету с анализируемым раствором. Электрические сигналы от сцинтилляционного счетчика дискриминируются одноканальным амплитудным анализатором в области энергии $\sim 40 \text{ кэВ}$ и передаются на пересчетное устройство. Если учесть, что энергетическое разрешение сцинтилляционного счетчика с кристаллом NaI(Tl) (толщина 10 мм) 30—40% для энергии $\sim 35 \text{ кэВ}$, то можно принять, что счетчик регистрирует излучение энергией 30—40 кэВ. В этот диапазон энергии попадает характеристическое излучение K_{α_1} -линий церия, лантана, празеодима, неодима. Таким образом, при помощи дополнительного счетчика определяется изменение поглощающих свойств исследуемых проб в области энергии характеристического излучения анализируемых элементов.

Продолжительность измерения интенсивности K_{α_1} -линий РЗЭ на СРФ-5 и дополнительного просвечивания со-

ставляют 2,5 мин и 40 с соответственно, т. е. общая продолжительность анализа не увеличивается.

Анализ растворов на содержание перечисленных РЭ проводили по одному стандартному образцу с известным содержанием каждого анализируемого элемента. Концентрацию определяемого РЭ в пробе вычисляли по формуле

$$C_{\text{опр}} = C_0 B \frac{I_{\text{пр}}}{I_0},$$

где $C_{\text{опр}}$ — концентрация определяемого элемента в пробе; C_0 — концентрация определяемого элемента в стандартном образце; B — отношение значений интенсивности излучения, прошедшего через пробу и стандартный образец, измеренное с помощью дополнительного сцинтилляционного счетчика; $I_{\text{пр}}$ — интенсивность K_{α_1} -линии определяемого элемента в изучаемой пробе; I_0 — интенсивность K_{α_1} -линии определяемого элемента в стандартном образце. Точность метода характеризуется полученным коэффициентом вариации (таблица). Нижний порог чувствительности определения концентрации лантана, церия, празеодима, неодима, вычисленный по критерию Зб, равен 0,02 г/л.

Описанная методика была успешно применена в практике аналитической лаборатории и позволила осуществить без предварительной пробоподготовки экспрессный (время анализа ~ 5 мин) контроль содержания лантана, церия, празеодима, неодима в жидкокристаллических продуктах экстракционно-

ного разделения РЭ. Эта методика может быть использована для определения содержания других РЭ, в частности самария, европия и гадолиния, что обеспечивает экспрессный контроль всего технологического процесса разделения РЭ.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Барский С. М., Комяк Н. И. «Аппаратура и методы рентгеновского анализа», 1972, вып. 11, с. 76.
- Рехколайнен Г. И., Косинов А. П. Там же, вып. 10, с. 134.
- Бондаренко Г. В., Блохин М. А. «Заводск. лаборатория», 1967, № 4, с. 531.

Поступило в Редакцию 25.06.79

УДК 621.039.56

Аксиальная устойчивость ВВЭР-1000 при управлении с минимальным квадратичным уклонением

АФАНАСЬЕВ А. М., ТОРЛИН Б. З.

Высотная ксеноновая устойчивость нейтронного поля в ВВЭР-1000 при различном погружении стержней автоматического регулятора (АР) и при различном размещении датчиков изучалась в работе [1]. В этой работе приведены результаты изучения устойчивости реактора, снабженного помимо АР еще и регулятором высотного распределения (РВР) на основе дополнительного регулирующего стержня (РС) или специального укороченного поглощающего стержня (УСП). Для управления РВР использовали или специальную ионизационную камеру (ИК), вырабатывающую сигнал разбаланса, который приводит в движение РС, или две ионизационные камеры, сигнал разности которых вызывает перемещение УСП. Поскольку для управления высотным полем ВВЭР-1000 можно использовать информацию многочисленных датчиков, интересно проанализировать, как это скажется на устойчивости реактора.

Анализ проводили с помощью усовершенствованной программы ИРИНА [2, 3], позволяющей вычислить функции влияния каждого РС или УСП на нейтронное поле, а также рассчитывать комплексные значения частот ксеноновых колебаний в широком диапазоне изменения их действительных частей. В расчетах использовались те же параметры реактора, что и в работе [1], и также было сделано некоторое отступление от расчетных значений [4] отрицательных мощностных коэффициентов реактивности (α_L — локального и α_i — интегрального) для уменьшения их абсолютных значений. Вызванное этим снижение устойчивости сделало реактор более чувствительным к изучаемым воздействиям и позволило более определенно отмечать тенденции в поведении нейтронного поля при изменении числа или положения датчиков.

Устойчивость реактора будем характеризовать временем затухания T наименее устойчивой (первой) аксиальной собственной моды [2]. Во всех рассмотренных приме-

Элемент	Концентрация, г/л	Коэффициент вариации	Элемент	Концентрация, г/л	Коэффициент вариации
Ce	27	4	Nd	0,62	3
La	13	5	Pr	3	3
Nd	8	3		0,22	6

ного разделения РЭ. Эта методика может быть использована для определения содержания других РЭ, в частности самария, европия и гадолиния, что обеспечивает экспрессный контроль всего технологического процесса разделения РЭ.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Барский С. М., Комяк Н. И. «Аппаратура и методы рентгеновского анализа», 1972, вып. 11, с. 76.
- Рехколайнен Г. И., Косинов А. П. Там же, вып. 10, с. 134.
- Бондаренко Г. В., Блохин М. А. «Заводск. лаборатория», 1967, № 4, с. 531.

Поступило в Редакцию 25.06.79

УДК 621.039.56

На рисунке изображены зависимости времени затухания от высоты установки датчиков. На рисунке видно, что в большинстве случаев процесс затухания носил колебательный характер. Период колебаний мало изменялся от варианта к варианту и в среднем составлял 33 ч (с разбросом ± 5 ч). Алгоритм работы стержней определялся требованием выполнения условия

$$\sum_{i=1}^M a_{ji} \varphi_i = 0, \quad j = 1, 2, \dots, N, \quad (1)$$

где M и N — соответственно число датчиков и стержней; φ_i — отклонение нейтронного потока от стационарного значения в месте установки i -го датчика; a_{ji} — весовые множители. Можно показать, что $\min_{i=1}^M \varphi_i^2$, т. е. минималь-

Таблица 1

Значения T при оптимальном управлении с помощью АР и УСП, ч

α_L	α_i	$M = 3$	$M = 4$	$M = 8$	$M = 3^*$
-0,005	-0,0045	17,2	11,2	11,3	29,0
-0,005	0	17,9	11,0	10,6	55,2
-0,002	0	23,1	12,4	10,7	-36,4 **

* Здесь и в табл. 2 датчики размещены на 1/3, 1/2 и 2/3 высоты активной зоны.

** Здесь и в табл. 2 время разгона колебаний нейтронного поля.