

## БЕТА-РАДІОМЕТР ДЛЯ КОНТРОЛЮ ПОВЕРХНЕВОГО ЗАБРУДНЕННЯ ТРУБ РІЗНОГО ДІАМЕТРА

**Л. С. Салтиков, В. І. Слісенко, С. В. Шевченко, Ю. С. Стрюк, В. С. Прокопенко**

Розроблено переносний  $\beta$ -радіометр з набором блоків детектування для контролю забруднення зовнішніх і внутрішніх поверхонь труб діаметром 50 мм і більше. Визначено основні параметри блоків детектування - власний фон, чутливість до  $\beta$ - та  $\gamma$ -випромінювання, а також мінімальну вимірювану питому активність при різних режимах роботи радіометра. Радіометр випробувано в реальних умовах при контролі  $\beta$ -забруднення труб різного діаметра.

Наявність радіоактивних відходів різної категорії при знятті з експлуатації ядерних установок вимагає різних методик їхнього видалення та поховання. Визначення категорії відходів залежно від виду й рівня радіоактивності забезпечується відповідною радіометричною апаратурою.

Відсутність радіометрів для контролю внутрішніх поверхонь труб малого діаметра (50 - 250 мм) зумовила необхідність розробки  $\beta$ -радіометрів для проведення такого контролю.

Найбільш важливими параметрами радіометричної апаратури являються мінімальна вимірювана питома активність (МВПА)  $A_{min}$  та продуктивність контролю  $P$ .

При певній чутливості радіометра, допустимій відносній похибці вимірювань  $\delta$ , часі вимірювання  $t_0$  в умовах фону  $n_f$  МВПА визначається як [2 - 4]

$$A_{min} = \frac{1}{2\epsilon t_0 \delta^2} \left( 1 + \sqrt{1 + 4n_f t_0 \delta^2} \right) \quad (1)$$

при продуктивності контролю

$$P = S/t_0, \quad (2)$$

де  $S$  - площа робочого вікна блока детектування.

Продуктивність контролю квадратично збільшується зі збільшенням площи чутливої поверхні блока детектування. Здавалося б, що для підвищення продуктивності контролю необхідно її збільшувати до максимально можливої в даних умовах. Але при застосуванні блока детектування з площею детектування, що перевищує нормативне значення, виникають проблеми відновлення розподілу величин площи, по якій визначається рівень забруднення (наприклад, не більше 100 см<sup>2</sup> питомої поверхневої активності з "нормативним" кроком по площі). Тому можна однозначно стверджувати - максимальна ефективність контролю досягається при застосуванні радіометрів з площею детектуючої поверхні, рівною нормативному значенню площи усереднення.

Контроль рівнів поверхневого забруднення нерухомих об'єктів може проводитися в двох режимах – це режим протяжки й кроковий.

Режим протяжки - блок детектування безперервно сканує поверхню об'єкта, рухаючись з деякою постійною швидкістю. Обчислення поверхневої активності проводиться при обробці послідовності чисел відліків блока детектування за час експозиції  $t_0$ .

Кроковий режим дискретний як у часі, так і просторі. У цьому режимі проводиться контроль окремих локальних ділянок площею  $S$  за час  $t_0$ . Переміщення блока детектування на крок  $\Delta S = S$  відбувається за час  $t_n < t_0$ , тобто вплив  $t_n$  на продуктивність контролю

несуттєвий. Таким чином, за загальним часом обстеження поверхневого радіоактивного забруднення певного об'єкта ці два режими майже еквівалентні.

У реальних умовах забруднення на поверхні об'єктів розподілено по площині досить нерівномірно й першочерговою метою контролю є виявлення й локалізація ділянок із рівнем поверхневої активності, яка перевищує гранично допустимий рівень. На практиці такі вимірювання проводяться з похибкою близько 30 %. Проведення вимірювань з похибкою, меншою за 30 %, має сенс лише в окремих випадках, наприклад при дослідженнях ефективності технології дезактивації.

У більшості нормативних документів рекомендується, що площа, на якій визначається середня величина  $\beta$ -забруднення, повинна дорівнювати  $100 \text{ см}^2$ . Як відомо, найбільшу продуктивність контролю, при інших рівних умовах, мають радіометри з робочою поверхнею детектора, що дорівнює цій нормативній площині. Таку велику робочу поверхню радіометра важко створити при використанні напівпровідникових детекторів, а при застосуванні сцинтиляційних детекторів виникають суттєві труднощі із світлозбором від різних точок сцинтилятора у випадку розташування його в трубах малого діаметра. Її можна легко отримати, використовуючи як елемент детектуючого блока і лічильники Гейгера (торцеві чи циліндричні).

Таким чином, не дивлячись на недоліки газонаповнених детекторів для реєстрації  $\beta$ -випромінювання (відносно низька ефективність реєстрації  $\beta$ -випромінювання [5], наявність власного фону та ін.), радіометри, що створені на їх основі для контролю поверхневого  $\beta$ -забруднення всередині труб малого діаметра, можуть мати велику перевагу перед іншими. Варто також відзначити, що  $\beta$ -радіометри з використанням лічильників Гейгера значно простіші за конструкцією, ніж інші лічильники, і мають значно меншу вартість.

При розробці  $\beta$ -радіометра в якості елемента детектуючого блока було вибрано лічильники Гейгера типу СТБ-10А, СБМ-19, СБМ-20.

Нами розроблено чотири варіанти блока детектування, умовно позначені № 1, 2, 3, 4.

Блок № 1 складається з трьох лічильників СБТ-10А, що розташовані в одній площині в корпусі з нержавіючої сталі. Вікно блока закрито лавсановою плівкою товщиною 10 мкм для захисту від пилу й вологи, а також проволочною сіткою від можливих фізичних ушкоджень.

Блок № 2 являє собою збірку із 8 лічильників СБМ-20 на зразок "колеса білки". Зовнішній діаметр збірки 48 мм, довжина чутливої області 55 мм, площа чутливої поверхні  $86 \text{ см}^2$ .

У блокі № 3 також використано 8 лічильників СБМ-20, які розташовано так само, як і в блокі № 2, але розділено на дві групи по 4 лічильники. Ці групи можуть зміщатися одна відносно до другої таким чином, щоб вони завжди притискалися до внутрішньої поверхні труби.

У блокі № 4 використано 4 лічильники СБМ-19, змонтовані у вигляді гнуучкого "килимка". Один бік "килимка" притискається до поверхні, що контролюється, другий екранується від  $\beta$ -частинок решти поверхні труби металевою заслінкою.

Усі лічильники в блоках закриті лавсановою плівкою товщиною 10 мкм.

У корпусі кожного блока розміщено блок живлення детекторів та емітерний повторювач для передачі сигналу по кабелю довжиною 10 м від лічильників до блока реєстрації. Напруга живлення 4.5 В надходить по кабелю від блока реєстрації. Як блок реєстрації використано модернізований блок індикатора  $\beta$ -радіометра "БЕТА". Сигнали, що надходять від детекторів на блок реєстрації, формуються за тривалістю, амплітудою й полярністю вхідним перетворювачем. Блок реєстрації має 8 режимів роботи, два з яких служать для загального скидання показників індикаторів та контролю роботи блока. Інші

режими дозволяють встановлювати тривалість вимірювань - 1, 100, 500, 1000 та 2000 с. У режимі 1 с відбувається автоматичний запуск системи на повторні вимірювання.

Для визначення технічних характеристик радіометрів було виготовлено два гнучких джерела  $\beta$ -випромінювання. Для їх виготовлення використовувався зразковий розчин  $^{137}\text{Cs}$  з питомою активністю  $3.5 \cdot 10^5 \text{ Бк}/\text{л}$ . Основою цих джерел був папір формату А-4 ( $210 \times 297 \text{ мм}^2$ ) та густинною  $100 \text{ мг}/\text{см}^2$ , який закривався з обох боків лавсановою плівкою товщиною 10 мкм. Оцінка витрат розчину, а також виміри поверхневої активності промисловим радіометром МКС-01Р показали, що одержана питома поверхнева активність цих джерел дорівнює  $(5.9 \pm 0.9)$  і  $(0.8 \pm 0.09) \text{ Бк}/\text{см}^2$ . Неоднорідність поверхневої активності по площині джерела заміряна тим же приладом МКС-01Р і не перевищує 10 %.

У процесі проведених лабораторних випробувань виготовлених блоків детектування отримано дані про власний фон, фон у природних умовах, чутливість до  $\gamma$ -та  $\beta$ -випромінювання та залежність останньої від діаметра труб, проведено оцінку внеску  $\beta$ -випромінювання поверхні поза габаритами блока детектування.

Фон блока має дві основні складові - власний фон і фон як наслідок ненульової чутливості до зовнішнього  $\gamma$ -випромінювання. Сумарний фон при конкретних вимірах визначається за стандартною схемою, тобто шляхом вимірювання числа імпульсів за деякий час при закритій заслінці. Оцінку власного фону  $n_f$  і чутливості до зовнішнього  $\gamma$ -випромінювання  $\epsilon_\gamma$  можна провести за результатами вимірювань загального фону в  $\gamma$ - полях з різною потужністю експозиційної дози (ПЕД) на основі співвідношень

$$\begin{aligned} n_{f1} &= n_{fc} + \epsilon_\gamma D_1, \\ n_{f2} &= n_{fc} + \epsilon_\gamma D_2, \end{aligned} \quad (3)$$

де  $n_{f1}$  - загальний фон при ПЕД  $D_1$ ;  $n_{f2}$  - загальний фон при ПЕД  $D_2$ ;

звідки

$$\epsilon_\gamma = (n_{f2} - n_{f1}) / (D_2 - D_1), \quad (4)$$

$$n_{fc} = (n_{f1} D_2 - n_{f2} D_1) / (D_2 - D_1). \quad (5)$$

Для ПЕД 12; 37.4 і 60 мкр/год значення фону блока № 1 дорівнюють 6.2; 17.1 і 26.5 імп/с, відповідно. З цих даних отримуємо середні значення власного фону й чутливості блока до  $\gamma$ -випромінювання:  $n_{fc} = 1.2 \text{ імп}/\text{с}$  ( $\sim 0.4 \text{ імп}/\text{с}$  на лічильник),  $\epsilon_\gamma = 0.4 \text{ (імп}/\text{с})/(\text{мкр}/\text{год})$  ( $\sim 0.13 \text{ (імп}/\text{с})/(\text{мкр}/\text{год})$  на лічильник). Паспортні дані про лічильники:  $n_{fc} \leq 2.1 \text{ імп}/\text{с}$ ;  $\epsilon_\gamma \sim 0.1 \text{ (імп}/\text{с})/(\text{мкр}/\text{год})$ .

Таким чином, основний вклад у фон блока № 1 дає його  $\gamma$ -складова, порівняно з якою власним фоном лічильників можна знехтувати.

Чутливість блока детектування до  $\beta$ -випромінювання плоского джерела вимірювана з застосуванням виготовленого гнучкого джерела  $\beta$ -випромінювання з поверхневою активністю  $(5.9 \pm 0.9) \text{ Бк}/\text{см}^2$  і дорівнює  $(17.4 \pm 3) \text{ (імп}/\text{с})/(\text{Бк}/\text{см}^2)$ .

Для визначення чутливості блока № 1 до  $\beta$ -випромінювання поверхневого забруднення труб останнє моделювалось шляхом притискання гнучких джерел до зовнішніх і внутрішніх поверхонь труб. Для труби діаметром 220 мм вона не відрізняється від чутливості у випадку плоского джерела. Якщо поверхня вікна детектування плоска, то при вимірах забруднення кривих поверхонь виникає додаткова похибка, пов'язана з неоднорідністю питомої чутливості блока до  $\beta$ -випромінювання. Для оцінки відхилень чутливості від середнього значення на випробуваннях застосовувалось екранування джерела гнучкими заслінками з утворенням щілин різної ширини. Чутливість блока № 1 при вимірах

забруднення зовнішніх поверхонь труб відносно слабо залежить від величини їх діаметра й при зменшенні діаметра труби в 5 разів від 220 до 57 мм її значення зменшується на 30 %. Для внутрішніх поверхонь труб у діапазоні діаметрів 100 - 250 мм значних відхилень чутливості від середнього значення не спостерігається.

У практичних вимірах, як правило, виконується максимально точне вимірювання середнього значення фону при експозиції  $t >> t_0$  і в подальшому його величина використовується при виставленні порогів виявлення й при обчисленні абсолютних значень рівнів поверхневої активності. Тому при вимірах активностей, особливо малих, на точність оцінки поверхневої активності значною мірою впливає не величина середнього значення фону  $\langle N_f \rangle = n_f t_0$ , а флюктуації внаслідок неоднорідності фону в просторі та випадковості чисел фонових відліків у конкретному вимірюванні (так званий шум вимірювання). Внесок просторових флюктуацій у кожному конкретному вимірюванні індивідуальний, але реально в більшості випадків незначний і його можна не враховувати. Статистичні флюктуації принципово неможливо ліквідувати при реальному часі вимірювання. Якість приладу можна охарактеризувати відношенням ефект / шум, що визначається як

$$N/\eta = (A-B)/\eta, \quad (6)$$

де А - середнє значення показів приладу при вимірюванні суміші фон + ефект; В - середнє значення показів при вимірюванні фону;  $\eta$  - середньоквадратичне відхилення окремих вимірювань від середнього значення.

Оцінку  $N/\eta$  для блока № 1 і радіометра МКС-01Р було проведено за вибіркою із 50 спостережень, час спостереження – 10 с. Як сигналний випромінювач використовувалося гнучке джерело з поверхневою активністю  $(0.8 \pm 0.09) \text{ Бк}/\text{см}^2$ . При цьому одержано значення:  $N/\eta = 5.62$  - для приладу МКС-01Р;  $N/\eta = 10.1$  - для блока № 1.

Тобто відношення ефект/шум для блока № 1 в 1.8 разів більше, ніж для радіометра МКС-01Р. Враховуючи те, що площа контролюючої поверхні блока детектування в 3 рази більша за аналогічну для МКС-01Р, продуктивність контролю поверхні з використанням блока № 1 у 5 - 6 разів більша за продуктивність МКС-01Р.

Контроль внутрішніх циліндрических поверхонь у діапазоні діаметрів 50 - 100 мм можливий при використанні блоків № 2, 3, 4.

Блок № 2 не адаптується до діаметра труби. При вимірах він розміщується всередині труби по її осі. Виміри чутливості до  $\beta$ -випромінювання кільцевого циліндричного джерела  $^{137}\text{Cs}$  площею  $100 \text{ см}^2$  з різними діаметрами показали, що її величина при збільшенні діаметра від 56 до 98 мм зменшується в 2.6 рази - від  $(3.7 \pm 1.0)$  до  $(1.4 \pm 1.0) (\text{імп}/\text{s})/(\text{Бк}/\text{см}^2)$ . Чутливість до  $\beta$ -випромінювання довгого циліндричного джерела зменшується не так різко. Це пов'язано зі збільшенням внеску  $\beta$ -частинок з поверхні джерела, розташованої за межами габаритів лічильника.

Блок № 3 адаптується до діаметра труби й складається з двох груп лічильників СБМ-20, що можуть зміщуватися одна відносно до другої при зміні діаметра труби. Внаслідок відсутності аксіальної симетрії спостерігається залежність чутливості блока № 3 від азимутального кута. Величина відхилень від середнього значення збільшується при збільшенні діаметра труби. Якщо чутливість блока № 2 до  $\beta$ -випромінювання вузького циліндричного джерела при центральному положенні блока зменшується приблизно в 2 рази при збільшенні діаметра джерела від 56 до 98 мм, то чутливість блока № 3 практично постійна у вказаному діапазоні діаметрів. Залежність чутливості до  $\beta$ -випромінювання довгого циліндричного джерела для блока № 3 відносно мала й збільшується всього приблизно на 20 % при збільшенні діаметра від 56 до 98 мм.

В основному покази блоків № 2 і 3 визначаються випромінюванням поверхневого поясу в межах габаритів лічильників блоків. Внесок випромінювання поверхні за межами габариту збільшується з 5 до 25 % при зміні діаметра труби від 56 до 98 мм. Для зменшення впливу "підсвітки" можна використовувати відповідні екрани. За допомогою них можна також забезпечити однакову площину контролюваної ділянки труб різного діаметра.

У блоці № 4 використано 4 лічильники СБМ-19, змонтовані у вигляді гнуучкого "килимка", один бік якого притискується до контролюваної поверхні, а другий екранується від  $\beta$ -частинок решти поверхні труби металевими заслінками. При цьому за одне вимірювання контролюється прямокутна ділянка поверхні розміром  $80 \times 100 \text{ mm}^2$ , що становить 80 % нормативної величини. Чутливість цього блока практично не залежить від діаметра труби й складає  $(4.0 \pm 1.5) (\text{імп}/\text{с})/(\text{Бк}/\text{см}^2)$ .

У таблиці для всіх розроблених блоків детектування наведено значення мінімальної вимірюваної питомої активності, розраховані за формулою (1) у припущені, що відносна похибка  $\delta$  визначення поверхневої активності дорівнює 0.3.

### Значення МВПА для блоків детектування

№ блока	$n_b$ імп/с	$\epsilon$ , (імп/с)/( $\text{Бк}/\text{см}^2$ )	A <sub>min</sub> , $\text{Бк}/\text{см}^2$				
			$t_0 = 1 \text{ с}$	$t_0 = 2 \text{ с}$	$t_0 = 10 \text{ с}$	$t_0 = 50 \text{ с}$	$t_0 = 100 \text{ с}$
1	6.5	1.7	0.9	0.55	0.2	0.08	0.05
2	2.7	3.7	3.6	2.0	0.65	0.24	0.16
3	2.7	3.0	4.5	2.5	0.8	0.3	0.2
4	5	4.0	3.7	2.2	0.7	0.3	0.2

Як видно з таблиці, навіть при часі вимірювання  $t_0 = 1 \text{ с}$  МВПА для всіх блоків детектування не перевищує рівня звільнення радіоактивних відходів і побічних радіоактивних матеріалів із поверхневим забрудненням  $\beta$ -активними радіонуклідами від радіаційного контролю.

### СПИСОК ЛИТЕРАТУРИ

1. Порядок звільнення радіоактивних відходів і побічних радіоактивних матеріалів від регуляційного контролю. НП 306.3.04/2.001-97.
2. Тустановский В.Т. Оценка точности и чувствительности активационного анализа. - М.: Атомиздат, 1976. – 72 с.
3. Currie L.A. // Anal. Chem. - 1968. - Vol. 40. - P. 583.
4. Бабенко В.В., Казимиров А.С., Рудик А.Ф. Проблема определения малых активностей. – Киев, 1998. – 18 с. – (Препр. / НТЦ “Атомкомплексприбор”; АКП-2-98).
5. Прайс В. Регистрация ядерного излучения. - М.: ИИЛ, 1960. – 464 с.

### БЕТА-РАДИОМЕТР ДЛЯ КОНТРОЛЯ ПОВЕРХНОСТНОГО ЗАГРЯЗНЕНИЯ ТРУБ РАЗЛИЧНОГО ДІАМЕТРА

Л. С. Салтиков, В. И. Слисенко, С. В. Шевченко, Ю. С. Стрюк, В. С. Прокопенко

Разработан переносной  $\beta$ -радиометр с набором блоков детектирования для контроля загрязнения наружных и внутренних поверхностей труб диаметром 50 мм и больше. Определены основные параметры блоков детектирования - собственный фон, чувствительность к  $\beta$ - и  $\gamma$ -излучению, а также минимальная измеряемая поверхностная активность при различных режимах работы радиометра. Радиометр испытан в реальных условиях при контроле  $\beta$ -загрязнения труб разного диаметра.

## BETA-RADIOMETER FOR THE CONTROL SURFACE CONTAMINATION OF DIFFERENT DIAMETER TUBES

**L. S. Saltykov, V. I. Slisenko, S. V. Shevchenko, Yu. S. Stryuk, V. S. Prokopenko**

The portable  $\beta$ -radiometer with composition of detector blocks for control contamination of external and inner surface tube with diameter 50 mm and charger have been developed. The main parameters of blocks detection - natural background, sensitivity to  $\beta$ - and  $\gamma$ -radiation's and surface minimum measuring activity under different mode of operation radiometer were determined. The radiometer was tested in the real conditions under control  $\beta$ -contamination of different diameter tubes.

На НРН в цілодобовому режимі роботи засвоєно компонування блоків детекторів для контролю за забрудненням поверхні труб ззовні та всередині з діаметром 50 мм. Встановлено основні параметри блоків детекції - фону природного випадку, чутливості до  $\beta$ - та  $\gamma$ -променів та мінімальної активності поверхні під час роботи редіометра в різних режимах. Редіометр випробувався в реальних умовах контролю за  $\beta$ -забрудненням поверхні труб з різними діаметрами.

Для перевірки роботи редіометра в реальному режимі використано випробуванням засвоєного компонування блоків детекторів з розподілом активності по поверхні труб з діаметром 50 мм, які були оброблені відходами ядерного випадку. В результаті випробування встановлено, що редіометр в реальному режимі роботи вимірює активність поверхні труб з діаметром 50 мм з точністю 10% відносно активності, яку вимірює в лабораторії в розподілі по поверхні труб з діаметром 50 мм, які були оброблені відходами ядерного випадку.

### ІІІ. САМОВІДПОВІДНІСТЬ

Для перевірки самовідповідності редіометра в реальному режимі використано випробуванням засвоєного компонування блоків детекторів з розподілом активності по поверхні труб з діаметром 50 мм, які були оброблені відходами ядерного випадку.

