

1. Вінтонів І.С., Сопушинський І.М., Тайшінгер А. Деревинознавство - Київ: РВВ УкрДЛТУ, 2005. – 256с.
2. ГОСТ 28815-96 Растворы водные защитных средств для древесины. Технические условия – М.: Из-во стандартов, 1998.
3. ГОСТ 16363-98 Межгосударственный стандарт. Средства огнезащитные для древесины. Методы определения огнезащитных свойств. – Киев: Из-во стандартов, 2000.
4. Коперин Ф.И. Огнезахиста деревесини та дерев'яних матеріалів. – Архангельск, 1963-118с.
5. Крейшман К.К. Защита деревянных конструкций от гниения, древоточцев и огня.- Ленинград: Стройиздат, 1967-135с.

УДК 699.887.3; 546.296

В.В.Кошеленко, Б.О.Білінський, к.т.н. (Львівський інститут пожежної безпеки МНС України)

МЕТОДИ ВИЗНАЧЕННЯ РАДОНОНАДХОДЖЕННЯ З ПІДСТИЛАЮЧИХ ГРУНТІВ ПІД БУДИНКАМИ В ПОВІТРЯ ПРИМІЩЕНЬ

У статті систематизовано методи визначення радононаадходження з підстилаючих ґрунтів під будинками в повітря приміщень. Інформація про величину даного регламентованого радіаційного параметра необхідна для вирішення задачі забезпечення радіаційної безпеки об'єктів будівництва на стадії проектування.

Проблема. Сучасний етап розвитку суспільства характеризується ростом техногенних навантажень. Все це впливає на організм людини і навколошиє середовище та веде до зниження рівня безпеки життедіяльності населення.

Актуальність. Одним з найбільш значимих техногенних видів навантаження є джерела іонізуючих випромінювань. При цьому найбільший внесок у створювану ефективну дозу опромінення вносять іонізуючі джерела будівельного виробництва, до яких належать природні радіонукліди (ПРН) які містяться у будівельних матеріалах несучих і огорожуючих конструкцій будинків та підстилаючому ґрунті. Дані група іонізуючих джерел підлягає регулюванню бо є результатом діяльності людини. Розпад домінуючих ПРН у джерелях (радій-226, торій-232, калій-40 і радон-222) супроводжується різного характеру іонізуючим випромінюванням, яке вони обумовлює зовнішню і внутрішню складові ефективної дози опромінення в приміщеннях будинків (табл.1).

Таблиця 1. Характеристика природних радіонуклідів, що визначають радіоактивність будівельної сировини і матеріалів

Радіонуклід	Період напіврозпаду $T_{1/2}$	Енергія випромінювання, MeV (інтенсивність, %)	Припустима питома активність у будівельних матеріалах $A_{\text{пит.ам}}$, Бк/кг	Гамма-постійна радіонукліда K_{γ} , $\frac{\text{Рхсм}^2}{\text{ч}\times\text{мКи}}$
Радій-226	1600 років	$E_{\alpha}=4,8$ (96)	370	9,36

$(^{226}_{\text{Ra}})$		$E\gamma=0,186 (4)$		
Торій-232 $(^{232}_{\text{Th}})$	$1,4 \cdot 10^{10}$ років	$E\alpha=4,08 (99)$ $E\gamma=0,09 (1)$	259	12,26
Калій-40 $(^{40}_{\text{K}})$	$1,28 \cdot 10^9$ років	$E\alpha=1,3 (89)$ $E\gamma=1,46 (11)$	4810	0,77

При цьому внутрішня складова дози перевищує за величиною зовнішню складову дози та обумовлена радононадходженням із джерел будівельного виробництва (підстилаючий ґрунт під будинком і будівельні матеріали огорожуючих конструкцій). Регламентований параметр радононадходження з джерел – швидкість ексхаляції радону $q_{\text{ексх.}}$, $\text{Бк}/\text{м}^2 \times \text{с}$, характеризує активність виходу радону з одиниці площини джерела за одну секунду в повітря приміщень будинку. Швидкість ексхаляції радону з підстилаючого ґрунту під будинком значно перевищує радононадходження з будівельних матеріалів огорожуючих конструкцій, через розбіжність їх фізико-механічних характеристик. Тому забезпечити радіаційну безпеку об'єктів будівництва можна тільки на основі знання параметрів домінуючих іонізуючих джерел виробництва.

Мета роботи – дослідження методів визначення регламентованого радіаційного параметра – швидкості ексхаляції радону з підстилаючого ґрунту під будинком у повітря приміщень, знання якого дозволяє вибрати доцільний варіант вирішення задачі забезпечення радіаційної безпеки об'єктів будівництва.

Встановлено, що радон-222 є основним дозоутворювальним з відомих нам природних радіонуклідів [2]. Він є продуктом розпаду радіо-226



високотоксичним радіоактивним газом, як це видно з його фізичних і радіаційних характеристик (табл.2). У періодичній системі хімічних елементів він розташований у VIII ряді і є інертним газом.

Таблиця 2. Фізичні і радіаційні характеристики радону-222

Радіонуклід	Щільність ρ , $\text{г}/\text{см}^3$	Енергія випромінювання Евінпр., МeВ (відсоток виходу)	Період напіврозпаду $T_{1/2}$	Постійна розпаду $\lambda_0 = 0,693/T_{1/2}$, с^{-1}	Коефіцієнт якості, $Q_{\text{ів}}$
Радон-222	$9,76 \cdot 10^{-3}$	$E_\alpha=5,49$	3,8 доби	$2,1 \cdot 10^{-6}$	20

Щільність радону в 7,5 разів більша від щільності повітря, що зумовлює можливість накопичення його в повітрі приміщень будинків при надходженні з іонізуючих джерел. Розпад радону супроводжується високоенергетичним 100% альфа-випромінюванням, що становить найбільшу небезпеку для організму людини в порівнянні з бета- і гамма-випромінюванням ($Q_{\beta,\gamma}=1$, а $Q_\alpha=20$). Практично організм людини піддається постійному впливові радону-222 і його дочірніх продуктів розпаду (полоній-218, свинець-214, вісмут-

214), що представляють короткоіснуючі радіонукліди і їх розпад супроводжується високоенергетичними α -, β -, γ - випромінюваннями (табл.3).

Таблиця 3. Характеристика радіонуклідів дочірніх продуктів розпаду радону-222

Радіонуклід	Період напіврозпаду $T_{1/2}$	Енергія випромінювання Е, МeВ (% виходу)		
		α	β	γ
Радон-222	3,8 доби	5,49 (100)	-	-
Полоній-218	3,05 хв	6,00 (100)	-	0,51 (0,67)
Свинець-214	26,8 хв		1,0 (23) 1,51 (40), 3,26 (19)	0,609 (47), 1,12 (17), 1,76 (17)
Вісмут-214	19,9 хв	5,45 (0,012), 5,51 (0,008)	1,0 (23), 1,51 (40), 3,26 (19)	0,609 (47), 1,12 (17), 1,76 (17)

Значимість внеску радону-222 і його дочірніх продуктів розпаду у величину внутрішньої складової ефективної дози опромінення визначила необхідність введення регламентування радіаційних параметрів джерел радононадходження і створюваної ними об'ємної активності в повітрі приміщень.

Процес утворення радону-222 при розпаді радіо-226, що міститься в іонізуючих джерелах будівельного виробництва, і надходження його в повітря приміщень включає:

- еманацію утвореного радіоактивного газу радону при розпаді радіо-226 у порі материала джерела, яку оцінюють за величиною радоновмісту - ефективна питома активність радіо-226 $A_{\text{еф.Ra}}$, Бк/кг:

$$A_{\text{еф.Ra}} = A_{\text{уд.Ra}} \times \eta, \quad (2)$$

де η – коефіцієнт еманування, характеризує ту частину радону, що надходить з ядра атома радіо при його розпаді в порі ґрунту;

- дифузійний процес надходження радону по порах матеріалу джерела в повітря приміщень, який визначається величиною швидкості експанії радону з джерела $Q_{\text{експ.gr.}}$, Бк/ $m^2 \times c$:

$$Q_{\text{експ.gr.}} = A_{\text{пит.Ra}} \times \eta_{\text{гр}} \times \rho_{\text{гр}} \times \lambda_{\text{oRn}} \times \ell_{\text{диф.gr.}}, \quad (3)$$

де ρ – щільність ґрунту, kg/m^3 ; $\ell_{\text{диф.gr.}}$ – довжина дифузії радону в ґрунті, м.

Визначення радононадходження з підстилаючого ґрунту у повітря приміщень будинку можливе різними методами в залежності від рівня апріорної інформації про фізико-механічні і радіаційні параметри ґрунтів, наявності необхідного метрологічного забезпечення. При цьому вирішення задачі оцінки радононадходження з підстилаючих ґрунтів базується на загальноприйнятіх геологічному і радіаційно-гігієнічному підходах [3].

Геологічний підхід заснований на знанні фізико-механічних і радіаційних параметрів ґрунтів і його використання доцільне на перших кроках вирішення радонової проблеми на досліджуваній території, для визначення ймовірних радононебезпечних зон. Даний підхід покладений в основу двох методів визначення радононадходження з підстилаючих ґрунтів: геолого-літологічного і результатів виконання інженерно-геологічних робіт на території ділянки під будівництво.

Геолого-літологічний метод визначення радононадходження заснований на використанні систематизованих даних про фізико-механічні параметри на досліджуваній території для вибору оптимальних фундаментів будинків (споруд) [4]. В основу картування досліджуваної території покладений структурно-речовинний аналіз складу гірських порід, що дозволяє визначити границі типових ділянок. Накопичений рівень інформації про фізико-механічні параметри ґрунтів (ρ_s , ρ , W , ρ_d , p), доповнений знанням рівня питомої активності радію-226 дозволяє визначити величину радононадходження з ґрунту. Через одиницю площини підстилаючого ґрунту за одиницю часу проходить дифузійний потік радону j_{Rn} , $\text{Бк}/\text{м}^2 \times \text{с}$, що дорівнює зменшенню його концентрації на одиницю ∇ довжини $Av_{\text{гр-прем}}$, $\text{Бк}/\text{м}^4$:

$$j_{Rn} = - V_{\text{диф}} \times \nabla Av_{\text{гр-прем}}, \quad (4)$$

де $V_{\text{диф}}$ – коефіцієнт дифузії радону в ґрунті, $\text{м}^2/\text{с}$; $\nabla Av_{\text{гр-пом}} = A_{\text{пит Ra}} \times \eta \times \rho_{\text{гр}} \times 1/h_{\text{един}}$.

Визначення радононадходження з підстилаючих ґрунтів на досліджуваній території дозволяє оцінити ступінь їх радононебезпеки що служить базою для вирішення задачі забезпечення радіаційної безпеки об'єктів будівництва на стадії їх проектування відповідно до вимог нормативних документів України [1]. Використовуючи можливості сучасних комп'ютерних технологій і геоінформатики, отримані дані можуть служити базою для картування досліджуваної території щодо радононебезпеки ґрунтів, чим досягається оперативність і доступність одержання інформації проектними і будівельними організаціями і населенням.

Метод визначення швидкості ексхаляції радону з підстилаючого ґрунту, за результатами виконання обов'язкових інженерно-геологічних робіт на земельній ділянці, відведеній під будівництво, забезпечує підвищення вірогідності даних як про величини фізико-механічних (ρ_s , ρ , W , ρ_d , p) і радіаційних ($A_{\text{пит Ra}}$, η , $V_{\text{диф}}$) характеристик ґрунту на розглянутій ділянці, так і про швидкість ексхаляції радону з даного ґрунту у повітрі приміщень проектованого будинку (3).

Радіаційно-гігієнічний підхід до забезпечення радонової безпеки об'єктів будівництва [1,3] передбачає проведення великої кількості замірів об'ємної активності радону і його ДПР у повітрі приміщень будинків і швидкості ексхаляції радону з джерел, які представляють також методи визначення радононадходження з підстилаючих ґрунтів.

Так результати вимірювання об'ємної активності радону і його ДПР у повітрі приміщень будинків, які здаються в експлуатацію, дозволяють визначити на основі зворотного аналізу величину швидкості ексхаляції з підстилаючих ґрунтів:

$$\varphi_{\text{ексх.гр}} = \frac{(Av_{Rn}^{\text{перш.пov}} - Av_{Rn}^{\text{верх.пov}}) \times \lambda_e}{0,37}, \quad (5)$$

де $Av_{Rn}^{\text{перш.пov}}$, $Av_{Rn}^{\text{верх.пov}}$ – результати вимірювання об'ємної активності радону в повітрі приміщень першого і верхніх поверхів будинку, $\text{Бк}/\text{м}^3$;

$0,37$ – середнє значення відносини $S_{\text{підл.поприм}}$, м ;

λ_e – кратність повіtroобміну в приміщенні, с^{-1} .

Отримані розрахункові значення $\varphi_{\text{ексх.гр}}$ дозволяють уточнити значення радононебезпечності ґрунтів для однотипних конструкцій будинків.

Найбільшу достовірність визначення швидкості ексхаляції радону з підстилаючого ґрунту забезпечує вимірювання радонопоступлення на території ділянки, виділеної під будівництво, за допомогою накопичувальних камер з активованим вугіллям з використанням радіометрів. Середнє значення швидкості ексхаляції $\varphi_{\text{ексх.гр}}$, $\text{мБк}/\text{м}^2 \times \text{с}$ з досліджуваної поверхні визначається за формулою:

$$Q_{\text{експ.}} = \frac{A \times \exp(\lambda_{\text{орн}} \times t)}{K_{\text{норм}} \times n_{\text{n.k.}} \times [1 - \exp(-\lambda_{\text{орн}} \times t_{\text{експ.}})]}, \quad (6)$$

де А – активність сорбенту, Бк;

т – інтервал часу між закінченням експонування і початком вимірювання, год.;

$t_{\text{експ.}}$ – час експонування накопичувальної камери, год.;

$n_{\text{n.k.}}$ – число камер які використовувались одночасно.

Висновок. Кожен з розглянутих методів визначення швидкості ексхаляції з підстилаючого ґрунту має свої переваги і недоліки. Практично доцільно використовувати розглянуті методи визначення $Q_{\text{експ.}}$ комплексно з урахуванням апріорної інформації про геологічні структури ґрунтів, типових конструкцій будинків, наявність вимірювальної техніки та інших факторів.

ЛІТЕРАТУРА

1. Система норм і правил зниження рівнів іонізуючих випромінювань природних радіонуклідів у будівництві. – Київ: Госкомграудостроительства, 1997
2. Крисюк Е.М. Радіаційний фон приміщень. – М.: Енергоатоміздат, 1990.
3. Жуковський М.В., Ярмошенко І.В. Радон: вимір, дози, оцінка ризику. – Екатеринбург, 1997.
4. Карта типізації інженерно-геологічних умов, будівельних властивостей ґрунтів і оптимальних фундаментів території м. Дніпропетровська // За редакцією Кравченко А.И. – Дніпропетровськ: ДІСИ. 1980.

УДК 614.84

С.Л.Кусковець, В.І.Мандрус, к.т.н., доцент, А.С.Кусковець, курсант
(Львівський інститут пожежної безпеки МНС України)

ГІДРАВЛІЧНІ ОПОРИ ПОЖЕЖНИХ СТВОЛІВ

В статті наведені схема лабораторної установки та результати експериментального визначення значень гідрравлічних опорів пожежних стволів типу РС-50, РС-70, РСК-50.

В наш час використовується багато типів пожежних стволів. В [1] наведено опис найбільш вживаних ручних пожежних стволів РС-50, РС-70, комбінованих ручних пожежних стволів РСК-50, СРК-50 тощо.

Така їх різноманітність спричинена потребою застосування в різних умовах.

При русі води через ствол в ньому втрачається напір. Знання значень втрат напору необхідне при розрахунках потрібного напору рукавної лінії і визначення напору (тиску) насоса або висоти водонапірної башти. Для цього використовується спрощена формула [2]

$$h = SQ^2, \quad (1)$$

де h – втрати напору в стволі, м, Q – витрата води через ствол, л/с, S – гідрравлічний опір ствола, $\text{м} \cdot \text{с}^2/\text{л}^2$.