

УДК 691.175:666.96+541.1

*Пушкарьова К.К., професор, зав. каф.,
Суханевич М.В., доцент, Бондар К.В., аспірант
Київський національний університет будівництва і
архітектури, КНУБіА, м. Київ, Україна*

ДОСЛІДЖЕННЯ ПРОЦЕСІВ СТРУКТУРОУТВОРЕННЯ ГІДРОІЗОЛЯЦІЙНИХ ПОКРИТТІВ ПРОНИКОЇ ДІЇ НА ОСНОВІ ШЛАКОМІСТКОГО ЦЕМЕНТУ, МОДИФІКОВАНОГО ДОБАВКАМИ ЦЕОЛІТУ ТА СОЛЕЙ-ЕЛЕКТРОЛІТІВ

ВСТУП

Підвищення водонепроникності бетонних та залізобетонних споруд, що експлуатуються певний час вирішується на сьогоднішній день шляхом використання гідроізоляційних тонкошарових цементних покріттів, в тому числі проникного механізму дії. Більше 20 років на будівельному ринку існують такі матеріали як Пенетрон, Кальматрон, Ксайпекс, Слурі та інші, які виконують свої функції досить ефективно.

Механізм дії проникної гідроізоляції цементномістких матеріалів полягає у хімічній реакції активних реагентів (пенетратів) із вільним вапном (гідроксидом кальцію) і капілярною водою в бетоні. Активні компоненти, які входять до складу гідроізоляції, викликають каталітичну реакцію, в результаті якої в порах і капілярах бетону утворюються розгалужені нитеподібні кристалічні агрегати з дуже дрібними порами. В результаті використання проникної гідроізоляції структура бетону ущільнюється у всіх напрямках, запобігаючи проникненню води або іншої рідини.

Проте через певний час експлуатації виникають питання щодо їхньої надійності, адже замовник планує використовувати заізольовану бетонну споруду якомога довший час без ремонту.

Автори проводять роботи по створенню гідроізоляційних покріттів проникної дії на основі цементовміщуючих в'яжучих речовин – шлакомістких, золомістких, композиційних, модифікуючи їх природними добавками–активаторами, що дозволить значно зменшити вартість покріттів, а також підвищити довговічність та корозійну стійкість [1].

Попередніми роботами [2, 3, 4] показано можливість створення на основі змішаних в'яжучих ефективних гідроізоляційних матеріалів, які за своїми фізико-механічними властивостями не поступаються відомим аналогам. Подана заявка на винахід, продовжуються роботи по вдосконаленню сировинного складу та технології виготовлення і використання гідроізоляційних матеріалів.

Проте актуальним залишається питання довговічності та надійності гідроізоляційних покріттів в часі. Оскільки відомо, що на властивості матеріалу більшою мірою впливають склад та структура продуктів гідратації штучного каменя, дослідження цього питання викликає інтерес завдяки можливості обґрунтування ефективності роботи гідроізоляції проникної дії.

МЕТА РОБОТИ

Метою даної роботи є дослідження складу продуктів гідратації шлакомісткого в'яжучого матеріалу, модифікованого добавками природного цеоліту та комплексом солей-електролітів, що є базовою композицією для створення гідроізоляційних покріттів проникної дії, якому присвоєно назву «Цеоліtron».

Використання у якості цементної складової гідроізоляційних покріттів шлакомісткого цементу, що містить відходи виробництва – доменні металургійні шлаки, дозволить вирішити екологічні проблеми України та покращити експлуатаційні властивості гідроізоляційних

матеріалів протягом всього терміну служби покриття за рахунок направленого формування у складі продуктів гідратації низькоосновних гідросилікатів кальцію та цеолітоподібних новоутворень, що зумовлюють підвищенну довговічність матеріалів.

МЕТОДИ І ОБ'ЄКТИ ДОСЛІДЖЕНЬ

Як сировинні матеріали в дослідженнях використовували портландцемент марки ПЦ-І М 500, доменний гранульований шлак Криворізького металургійного комбінату, природний цеоліт (клиноптилоліт) Сокирницького родовища, комплексну добавку солей-електролітів та кварцовий пісок (фракція >0,63 мм).

У якості порівняльних складів використовували гідроізоляційні покриття проникної дії Пенетрон і Кальматрон.

Покриття, нанесене на основу товщиною 2-3 мм, витримували 3 доби у воді, потім 3 доби на повітрі, а далі випробовували на міцність з використанням приладу склерометру ОМШ-1. Гідроізоляційні властивості покриття оцінювали за капілярним водопоглинанням з використанням трубки Карстенса за ДСТУ-Б.В.2.7-126:2011.

Склад та структуру продуктів гідратації досліджували з використанням комплексу фізико-хімічних методів дослідження: рентгенофазового аналізу, диференціально-термічного аналізу та електронної мікроскопії.

РЕЗУЛЬТАТИ ДОСЛІДЖЕНЬ

Попередніми дослідженнями встановлено оптимальні склади шлакомісткого в'яжучого матеріалу, раціональний вміст добавок-електролітів, досліджено основні фізико-механічні та спеціальні характеристики гідроізоляційних покриттів на основі розробленої композиції [1,2]. Виявлено та описано склад продуктів гідратації дослідженого покриття та аналогів порівняння на ранніх етапах твердіння [3] і показано безпосередній вплив процесів структуроутворення на формування матеріалу з високими експлуатаційними властивостями.

Дослідженнями показано, що розроблені покриття характеризуються значно вищою надійністю порівняно з традиційно застосовуваними матеріалами аналогічного механізму дії і їхня здатність до гідроізоляції бетону не знижується після 1 року експлуатації, як це зафіксовано для аналогів порівняння [4].

Пояснити механізм дії розробленого покриття та його високі гідроізоляційні властивості на пізніх етапах твердіння (через 360 діб) можливо за рахунок дослідження процесів структуроутворення на пізніх стадіях гідратації штучного каменю з використанням сучасних методів фізико-хімічних досліджень - РФА, ДТА, електронної мікроскопії.

Встановлено [5], що в системі «портландцемент + шлак + вода» твердіння шлакового цементу протікає за двостадійною схемою: спочатку гідратуються мінерали портландцементу, а потім, за рахунок утворення портландиту, відбувається активізація складових шлаку.

Як свідчать дані РФА (рис.1,а, кр.1), фазовий склад новоутворень шлакоцементних композицій представлений переважно гилебрандитом $2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2\cdot\text{H}_2\text{O}$ та етингітом $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$.

При гідратації в'яжучої композиції системи «портландцемент + шлак + цеоліт + вода» на ранніх стадіях твердіння спостерігається інтенсивне зв'язування CaO , R_2O , SO_3 , Al_2O_3 і SiO_2 і $\text{Ca}(\text{OH})_2$ з формуванням не тільки ГСАК, але й C-S-H за рахунок постачання із цеолітового каркасу, що розпадається, готових кремнекисневих комплексів [4]. Крім того, на ранніх етапах твердіння рентгенофазовий аналіз не фіксує наявності кристалів цеолітів. Вірогідно, це пов'язано з існуванням індукційного періоду, протягом якого зародки кристалів виростають до критичних розмірів. Природні цеоліти виконують роль центрів кристалізації. Особливістю взаємодії їх в тверднучих системах є поступове руйнування високопористого цеолітового мінералу та постачання в реакційне середовище активних груп кремнекисневого каркаса.

Фазовий склад продуктів гідратації штучного каменю після 1 року твердіння шлакомістких цементів представлений переважно етингітом $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$, гилебрандитом

$2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2\cdot\text{H}_2\text{O}$ та аналогами природних цеолітів - анальцимом $\text{Na}\{\text{AlSi}_2\text{O}_6\}\cdot\text{H}_2\text{O}$ і гмелінітом $(\text{Na}, \text{Ca})_4\cdot\{\text{Al}_8\text{Si}_{16}\text{O}_{48}\}\cdot 24\text{H}_2\text{O}$ (рис.1, а, кр.2).

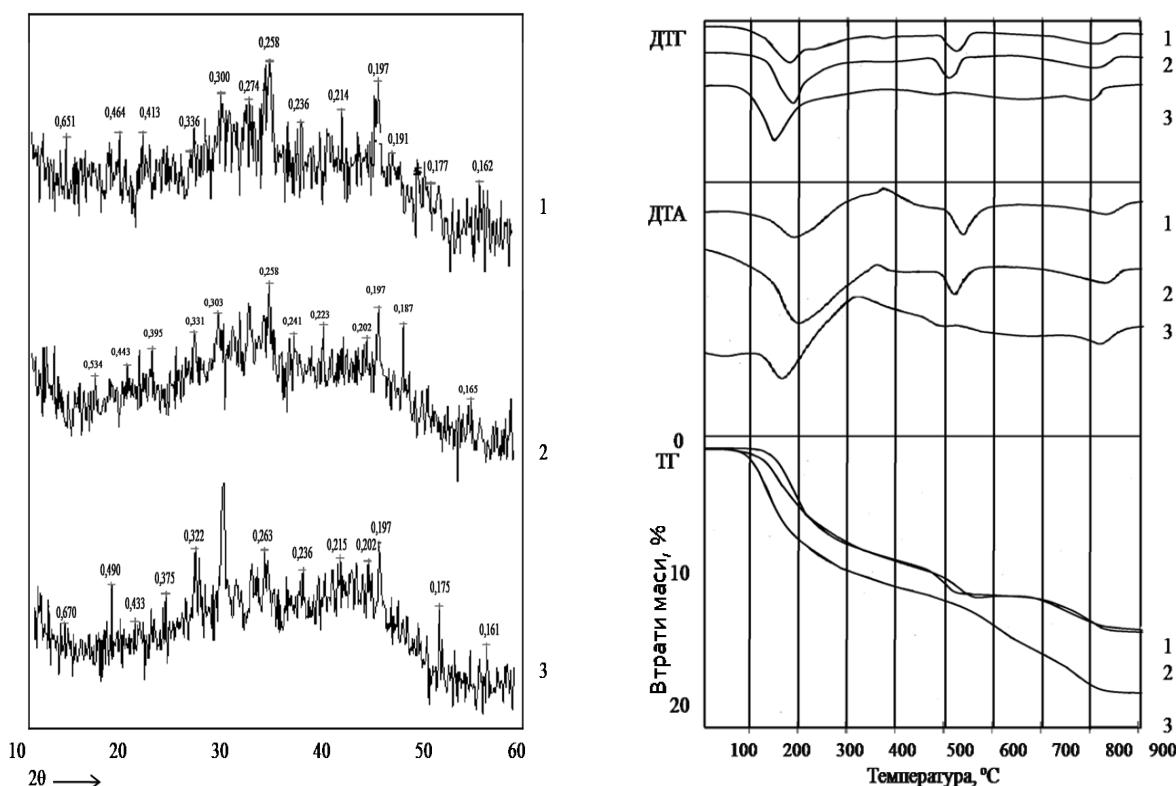


Рисунок 1. Рентгенограми (а) та дериватограми (б) продуктів гідратації штучного каменю (після твердиння 1 рік) на основі в'яжучої композиції в системі «портландцемент + шлак+ вода» (1), «портландцемент + шлак+ цеоліт+вода» (2), «портландцемент + шлак+ цеоліт+солі+вода» (3)

Введення цеолітів до складу цементів доцільніше разом з іншими алюмосилікатними матеріалами (шлаками), продукти гідратації яких представлені низькоосновними силікатами кальцію, які є більш довговічними та стійкими до впливів агресивного середовища – сульфатної корозії [5].

Підвищити щільність цементного каменю найбільш простим методом дозволяють добавки солей-електролітів, які сприяють утворенню додаткових кристалогідратів. Солі електролітів, розчиняючись у воді, глибоко проникають у структуру бетону і вступають в реакцію зі складовими продуктів тверднення цементного каменю. В результаті формуються водонерозчинні новоутворення, які заповнюють пори, капіляри, тріщини бетону до 0,5 мм, і запобігають фільтрації води, навіть при наявності високого гідростатичного тиску. При цьому утворені кристалогідрати стають складовою структури бетону, ущільнюючи її, та запобігають відшаруванню самого гідроізоляційного покриття.

Очевидно, що такими новоутвореннями в цементному каменю виступають ГСАК складу $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot 3\text{CaSO}_4\cdot 31\text{H}_2\text{O}$ (етрингіт) або $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot\text{CaSO}_4\cdot 12\text{H}_2\text{O}$. Етрингіт, збільшуєчись в об'ємі в 1,5-3 рази, порівняно з гідроалюмінатом кальцію складу $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot 6\text{H}_2\text{O}$, на основі якого він утворюється, може виконувати як конструктивну так деструктивну роль.

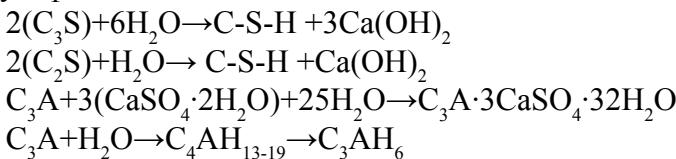
Позитивні властивості етрингіту полягають в тому, що його нерозчинні у воді кристали заповнюють пори бетону, які стають непроникними для води. Деструктивна роль етрингіту в цементному камені обумовлена його здатністю збільшуватись в об'ємі при додатковій кристалізації гідросульфоалюмінатів, створюючи тиск на пори и викликаючи напруження в структурі бетону.

Проте цього негативного впливу можна уникнути при використанні в складі в'яжучої речовини добавки природного цеоліту. Останній за рахунок великої пористості та здатності до ситового ефекту створює можливості для вільного розміщення у своїх порах і пустотах надлишкових кристалів етрингіту, утворених у пізні строки твердиння, що дозволить уникнути

внутрішніх напружень в бетоні.

Для виявлення механізму формування фазового складу цементного каменю в присутності солей-електролітів проникаючої гідроізоляції в системі «портландцемент + шлак + цеоліт + солі + вода» були проведені рентгенофазовий (рис.1а, кр.3) та диференціально-термічний (рис.1б, кр.3) аналізи, результати яких наведено в таблиці 1. Виявлено наступний механізм дії солей електролітів в складі проникної гідроізоляції:

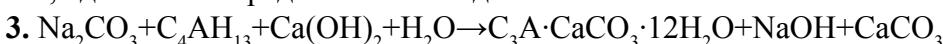
На першому етапі (до обробки штучного каменю солями) взаємодія портландцементу з водою відбувається за відомими схемами гідратації. Так, у результаті взаємодії аліту і беліту з водою утворюється гель C-S-H і гідроксид кальцію. Трикальцієвий алюмінат при гідратації синтезує гідроалюмінати, а за наявності сульфату кальцію у вигляді двоводного гіпсу утворює гідросульфоалюмінати кальцію:



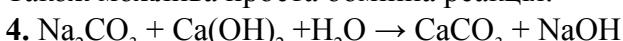
На другому етапі використання солей $NaNO_3$, Na_2SO_4 , Na_2CO_3 , приводить до взаємодії їх із складовими цементного каменю з утворенням AFt та AFm фаз та гідросилікатів:

1. $NaNO_3 + C_4AH_{13-19} + Ca(OH)_2 + H_2O \rightarrow C_3A \cdot Ca(NO_3)_2 \cdot 10H_2O + NaOH + 3CaO \cdot Ca(NO_3)_2 \cdot 14-16H_2O$
2. $Na_2SO_4 + C_4AH_{13-19} + Ca(OH)_2 + H_2O \rightarrow C_3A \cdot 3CaSO_4 \cdot 32H_2O + NaOH$

Механізм дії карбонату натрію Na_2CO_3 можна представити як його реакцію з гідроалюмінатом кальцію в присутності гідроксиду кальцію з наступним утворенням двох важкорозчинних продуктів, один з яких представлений подвійною сіллю:



Також можлива проста обмінна реакція:



Утворені AFt та AFm-фази, C-S-H фази, карбонат кальцію колматують пори, зменшуючи при цьому водопоглинання цементного каменю.

Аналіз результатів, отриманих з використанням РФА та ДТА підтверджує тезу, що наявність в складі шлакомісткого цементного каменю комплексу солей призводить до утворення великої кількості гідросульфоалюмінатів AFt та AFm-фаз, що колматують поровий простір каменю, зменшуючи при цьому величину водопоглинання та підвищуючи водонепроникність гідроізоляційних покріттів у часі.

З метою виявлення процесів структуроутворення, що відбуваються при модифікації шлакомістких в'яжучих систем комплексними добавками, та продуктів їхньої гідратації за допомогою електронної мікроскопії було досліджено поверхню сколу штучного каменю, що тверднув на протязі 1 ріку (рис. 2).

Представлені фотографії штучного каменю на основі шлакомісткого в'яжучого, модифікованого природним цеолітом (рис.2, б), свідчать про утворення великої кількості модифікованих гідросилікатів кальцію та анальциму.

Проте, на фотографіях штучного каменю, модифікованою комплексною добавкою, що містить природний цеоліт та солі-електроліти (рис.2, в) можна спостерігати утворення великої кількості твердих розчинів етрингіту та модифікованих гідросилікатів кальцію. На фото видно кристали, представлені довгими тонкими призматичними голками, довжиною 20...30 мкм. Етрингіт розміщується по всьому об'єму цементного каменю, особливо в порах, і має вигляд більш або менш рівномірно розподіленої сітки, в якій хаотично розміщаються кристали гідросилікатів кальцію.

За наведеними дослідженнями, які підтверджуються даними попередніх робіт [2,3], введення солей не тільки сприяє прискореному утворенню кристалогідратних сполук, але й ініціює направлену кристалізацію низькоосновних гідросилікатів кальцію C-S-H.

Таблиця 1

Основні новоутворення в гідроізоляційному покритті на основі шлакомісткого цементу, модифікованого добавкою природного цеоліту, та комплексною добавкою природного цеоліту і солей-електролітів після твердіння протягом 1 року

Основні компоненти в'яжучої речовини	Гідратні фази	
	РФА, d, Å	ДТА, °C
ПЦ + Ш	етрингіт $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,301; 0,256; 0,234; 0,220; 0,215; 0,206; 0,197; 0,175; 0,166; 0,162; 0,157$ нм). гилебрандит $2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2\cdot\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,301; 0,275; 0,237; 0,205; 0,196; 0,192; 0,181; 0,174$ нм)	$3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$ (-) 150; $2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2\cdot\text{H}_2\text{O}$ (-) 538
ПЦ + Ш + Ц	етрингіт $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,240; 0,223; 0,212; 0,197; 0,166; 0,162$ нм), гилебрандит $2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2\cdot\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,301; 0,275; 0,224; 0,196; 0,192; 0,186$ нм), анальцим $\text{Na}\{\text{AlSi}_2\text{O}_6\}\cdot\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,241; 0,221; 0,190; 0,185; 0,178; 0,168; 0,165; 0,160$ нм) гмелініт $(\text{Na}, \text{Ca})_4\cdot\{\text{Al}_8\text{Si}_{16}\text{O}_{48}\}\cdot24\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,455; 0,332; 0,259; 0,207; 0,195; 0,187; 0,178; 0,168; 0,166$ нм).	$3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$ (-) 150; $2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2\cdot\text{H}_2\text{O}$ (-) 525
ПЦ + Ш + Ц + солі	етрингіт $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,262; 0,248; 0,234; 0,215; 0,208; 0,202; 0,197; 0,175; 0,166; 0,162$ нм), гилебрандит $2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2\cdot\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,334; 0,262; 0,245; 0,196; 0,186; 0,174$ нм), анальцим $\text{Na}\{\text{AlSi}_2\text{O}_6\}\cdot\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,564; 0,345; 0,216; 0,185; 0,173; 0,165; 0,160$ нм), гмелініт $(\text{Na}, \text{Ca})_4\cdot\{\text{Al}_8\text{Si}_{16}\text{O}_{48}\}\cdot24\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,346; 0,332; 0,298; 0,289; 0,207; 0,195; 0,193; 0,187; 0,166$ нм), низькосульфатна форма гідросульфоалюмінату кальцію $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot\text{CaSO}_4\cdot12\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,287; 0,260; 0,235; 0,206; 0,190; 0,187; 0,166; 0,155$ нм), четирикальцієвий монокарбонатний гідроалюмінат $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot\text{CaCO}_3\cdot12\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,346; 0,330; 0,286; 0,217; 0,201; 0,186; 0,166; 0,160; 0,155$ нм), гідронітроалюмінат кальцію $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot\text{Ca}(\text{NO}_3)_2\cdot10\text{H}_2\text{O}$ ($d=0,187$ нм).	$3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$ (-) 150; $2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2\cdot\text{H}_2\text{O}$ (-) 520; $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot\text{CaSO}_4\cdot12\text{H}_2\text{O}$ (+) 800; $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot\text{Ca}(\text{NO}_3)_2\cdot10\text{H}_2\text{O}$ (-) 815

Відбувається зменшення макропор з одночасним збільшенням мікропор, що обумовлює формування досить однорідної, щільної структури цементного каменю. Заміна частини портландцементу доменним гранульованим шлаком та цеолітом сприяє повному зв'язуванню $\text{Ca}(\text{OH})_2$ в гідросилікатні сполуки.

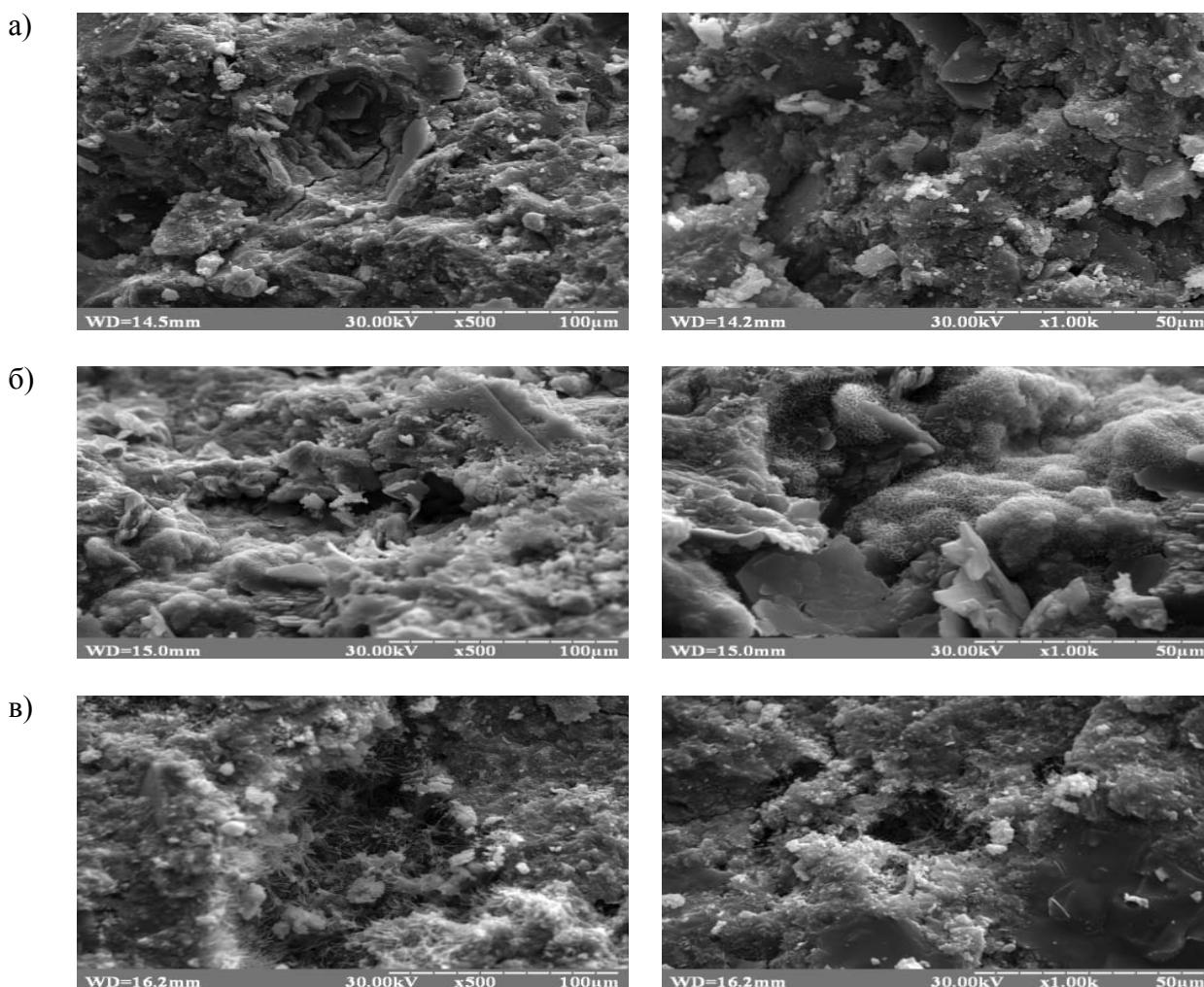


Рисунок 2. Фотографії поверхні сколу штучного каменю, отримані з використанням електронного мікроскопу: зразки на основі шлакомісткого цементу (а); шлакомісткого цементу, модифікованого природним цеолітом (б) та шлакомісткого цементу, модифікованого комплексною добавкою, що містить природний цеоліт та солі-електроліти (в), які тверділи протягом 1 року

Для оцінки довговічності розроблених складів гідроізоляційних покріттів за допомогою електронної мікроскопії (рис. 3) було досліджено контактну зону „гідроізоляційне покриття – цементно-піщана основа” на зразках, що тверділи протягом 1 року.

Дослідженнями встановлено, що на зразках, захищених покріттям на основі в'яжучого матеріалу, що не містять солей-електролітів (рис 3, а), можна спостерігати чітку лінію контакту на границі „в'яжуча система – заповнювач”.

Результати електронної мікроскопії дозволяють простежити ступінь проникнення хімічно активної частини гідроізоляційного матеріалу по капілярним тріщинам та порам цементного каменю, а також визначити характер кристалічних новоутворень розробленого покріття та аналогів порівняння (рис. 3, б, в, г).

На фотографії поверхні сколу цементно-піщаних зразків з нанесеним гідроізоляційним покріттям «Пенетрон» (рис. 3, в) видно проникнення хімічно активних компонентів гідроізоляції та утворення гідросилікатів кальцію. Ці новоутворення за своїм виглядом схожі на новоутворення, що зафіксовані при використанні солей-електролітів розробленого авторами складу (рис. 3, б), проте їх кількість менша.

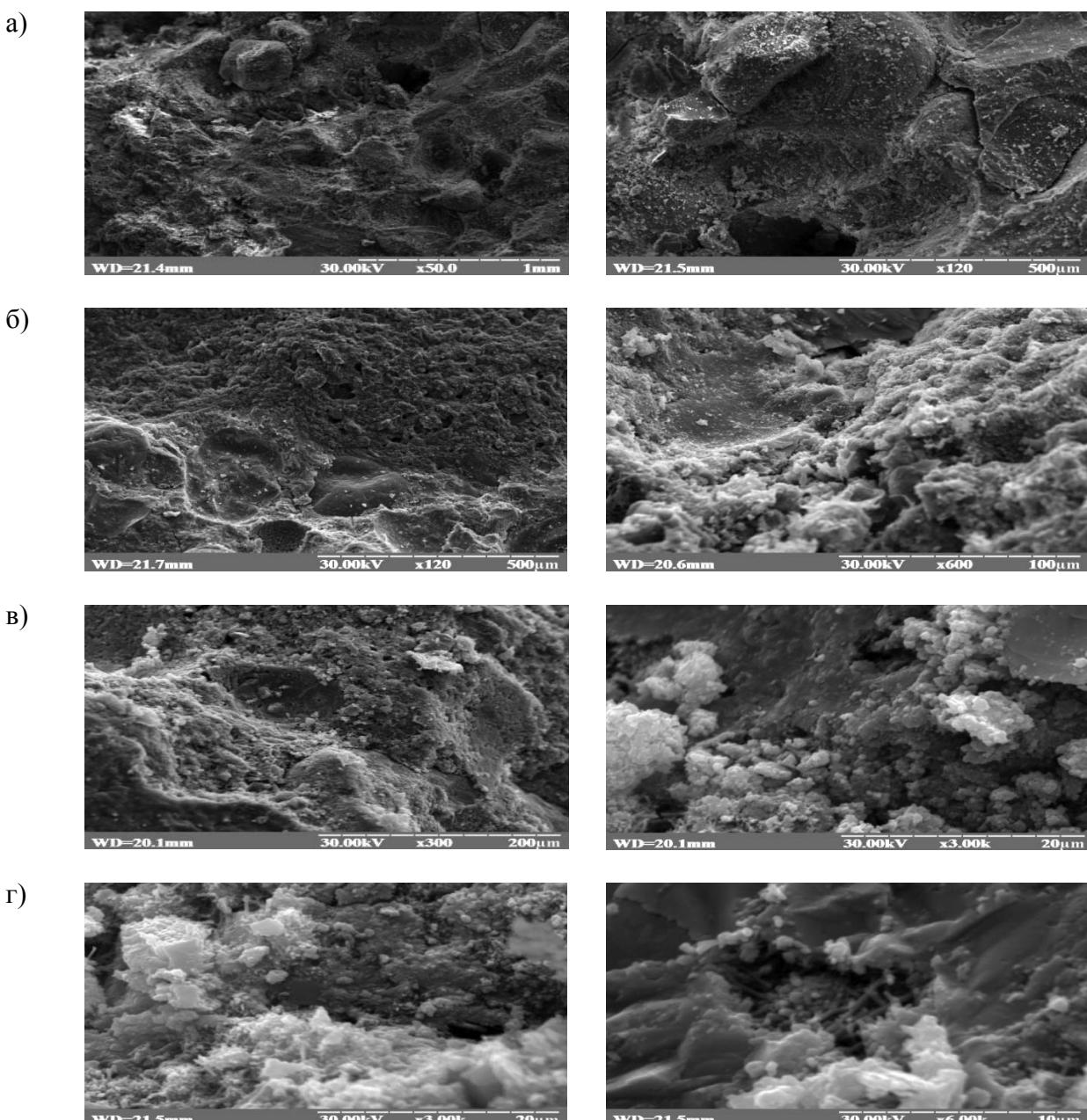


Рисунок 3. Фотографії поверхні сколу цементно-піщаних зразків, захищених гідроізоляційним покриттям, отримані з використанням електронного мікроскопу: покриття на основі шлакомісткого цементу, модифікованого природним цеолітом (а), шлакомісткого цементу, модифікованого комплексною добавкою, що містить природний цеоліт та солі-електроліти (б), Пенетрону (в) та Кальматрону (г), які тверділи на протязі 1 ріку

Отримані дані дозволяють пояснити утворення значної кількості висолів на цементно-піщаних зразках, захищених покриттями порівняння (Пенетрон, Кальматрон) після 1 року експлуатації. Це, вірогідно, пов’язано з присутністю у складі даних видів гідроізоляції великої кількості карбонатів лужних металів, які не зв’язуються в нерозчинні сполуки, що, в свою чергу, негативно впливає на довговічність та надійність гідроізоляційного покриття.

Крім того, після 1 року експлуатації відмічено відшарування гідроізоляційного покриття аналогів порівняння (Пенетрон, Кальматрон) від основи. Вірогідно, це пов’язане з тим, що міцність при стиску основи, на яку його наносили, менша за міцність самого покриття, а можливо, зі збільшенням в об’ємі гідроізоляційного покриття та виникненням механічних напруженень

в системі «покриття-основа».

При дослідженні поверхні сколу цементно-піщаних зразків з нанесеним гідроізоляційним покриттям „Кальматрон” (рис. 3, г) видно, що в порах цементного каменю в складі продуктів твердіння утворилися нерозчинні голчасті кристали етрингіту та гідросилікатні фази CSH (B).

Аналіз результатів дослідження міцності при стиску покріттів на 360 добу показує, що всім складам притаманний деякий спад міцності. Найбільшою втратою міцності відрізняються склади порівняння (Кальматрон та Пенетрон), міцність яких зменшилась приблизно в 1,3 -1,6 рази [4].

В результаті проведених експериментів з використанням трубки Карстенса було встановлено, що просочування цементно-піщаних зразків гідроізоляційним розчином, які містить комплекс солей дає можливість зменшити величину водопоглинання в 17,7-21,4 рази (7 доба) та в 2,5-4,4 рази (360 доба), це підтверджується даними проведених експериментів [4].

Аналіз отриманих залежностей показує, що найменшою величиною водопоглинання як на 7 (0,5 мл), так і на 360 добу (2,9 мл), з достатньою високою міцністю характеризуються покриття на основі в'яжучої композиції, модифікованої добавками солей оптимального складу.

ВИСНОВКИ

Встановлені особливості модифікації шлакомістких в'яжучих систем природними цеолітами та добавками солей електролітів дозволяють регулювати властивості гідроізоляційних матеріалів за рахунок направленого синтезу у складі продуктів гідратації новоутворень заданого складу і структури.

Встановлена принципова можливість регулювання складом продуктів гідратації в'яжучих композицій, модифікованих розглянутими добавками, що підтверджується результатами рентгенофазового аналізу та електронної мікроскопії. Введення солей не тільки сприяє прискореному утворенню кристалогідратних сполук, але й ініціює направлену кристалізацію низькоосновних гідросилікатів кальцію C-S-H та етрингіту. Відбувається зменшення макропор з одночасним збільшенням мікропор, що обумовлює формування більш однорідної, щільної структури цементного каменю.

Запропоновані склади гідроізоляційних матеріалів забезпечують отримання довговічного покриття з високими експлуатаційними характеристиками (через 1 рік міцність покриття при стиску становить 8,71 МПа, а водопоглинання – 2,9 мл).

ЛІТЕРАТУРА

1. Шлакомісткі цементи, модифіковані цеолітами, як основа для отримання гідроізоляційних розчинів/ Пушкарьова К.К., Суханевич М.В., Бондар К.В., Марцих А.С./ Вісник ДонДАБА, Зб.наук.праць „Сучасні будівельні матеріали, конструкції та інноваційні технології зведення будівель і споруд”, Том I, Випуск 2010-5 (85), Макіївка, ДонДАБА, 2010.- С. 102-108.
2. Використання шлакомістких цементів, модифікованих природними цеолітами, для одержання гідроізоляційних покріттів проникної дії/ Пушкарьова К.К., Суханевич М.В., Бондар К.В., Разумова О.Є./ Зб.наук. праць ВАТ «Укр НДІ Вогнетривів ім. Бережного», №110, Харків, Каравелла, 2010.- С.587-592
3. Пушкарьова К.К. Гідроізоляційні покріття проникної дії з покращеними експлуатаційними властивостями /Пушкарьова К.К., Суханевич М.В., Бондар К.В./ Зб.наук. праць «Ресурсоекономічні матеріали, конструкції, будівлі та споруди», вип. Рівне, НТВГ, 2011.-С. 125-131.
4. Пушкарьова К.К. Особливості процесів структуроутворення на ранніх стадіях твердіння гідроізоляційних покріттів проникної дії/ /Пушкарьова К.К., Суханевич М.В., Бондар К.В./ Зб.наук. праць «Ресурсоекономічні матеріали, конструкції, будівлі та споруди», вип. Рівне, НТВГ, 2013.-С. 125-131.
5. Цеолиты в строительных материалах/ Овчаренко Г.И., Свиридов В.Л., Казанцева Л.К./– Барнаул: Изд-во АлтГТУ, 2000. – 320 с.