

Obvodové plášte na báze pórabetónu 1 – Bytový fond a typické problémy

V období hromadnej bytovej výstavby panelovými technológiami sa, mimo iných, používali aj obvodové plášte na báze pórabetónu. Z výsledkov riešenia úlohy „Technický stav a perspektívy obnovy a revitalizácie bytového fondu“ [1] vyplynula požiadavka osobitne sa venovať problematike obvodových plášťov na báze pórabetónu. Na spinaných pórabetónových obvodových dielcoch stavebnej sústavy P 1.15 a PS 82 TT, ale aj pri aplikáciach pórabetónových dielcov na iných konštrukčných systémoch sa zistili rozsiahle nedostatky prejavujúce sa neusporiadanou sieťou trhlín. Zistil sa aj významný postup degradácie v priebehu 10 rokov.

Rozšírenie predmetnej degradácie by mohlo v krátkej budúcnosti zabrániť možnosti uplatňovania zmeny kvality tepelnej ochrany daných stavebných konštrukcií uplatňovaním zavedených technických riešení pomocou kontaktných tepelnoizolačných systémov (zateplňovania).

Pórabetón

Pórabetón ako stavebný materiál vynásiel v polovici dvadsiatych rokov 20. storočia Max Ginsberg. Významný pokrok v technológii výroby pórabetónu dosiahol dr. Axel Eriksson, pracujúci spolu s prof. Henrikom Kreügerom v Královskom technickom inštitúte (Royal Institute of Technology) v Stockholme.

Na Slovensku (vtedajšom Československu) sa začal pórabetón vyrábať v roku 1959 v závode v Žemianskych Kostoľanoch. Do roku 1964 sa uviedli

do prevádzky ďalšie tri závody – v Šaštine, Hencovciach a v Bratislave. Pórabetón sa využíval hlavne v prefabrikácii, kde sa hmota uplatnila vo výrobe najmä veľkoformátových konštrukčných prvkov.

Nespornou výhodou pórovitého materiálu bola jeho nízka objemová hmotnosť a súvisiace priaznivé tepelnotechnické parametre. Táto výhoda spolu s vtedajším nedostatom efektívnych tepelnoizolačných materiálov a schopnosťou pórabetónu pôsobiť súčasne ako konštrukčný i tepelnoizolačný materiál spôsobili intenzívne rozširovanie sortimentu výrobkov z pórabetónu. To vyvolalo neustále sa zvyšujúcu ročnú produkciu pórabetónu, ktorá v roku 1983 dosiahla 3 milióny m³/rok [4]. Neskôr, s úpadkom až zastavením hromadnej bytovej výstavby, sa produkcia znížila a preorientovala sa na sortiment maloformátových tvárníc určených na murované konštrukcie.

Zmenou zamerania výroby sa nič nemení na množstve postavených bytových domov s pórabetónovým obvodovým pláštom, ktorý často vykazuje poruchy alebo celkovú degradáciu, spôsobenú viacerými faktormi, mimo iného aj klimatickým zatažením a spôsobom užívania, resp. údržbou.

Pórabetón je umelý stavebný materiál vyrábaný autoklávovaním z plniva, spojiva a vody. Podľa pôvodu plniva sa rozlišujú dva základné varianty. Prvým variant je na báze elektrárenského popolčeka (známy aj pod označením Calsilex). V tomto prípade sa plnivo (popolček) mieša so spojivom (vápnom) a vodou. Druhý variant (tzv. Siporex) je na báze kremičitého piesku. V tomto prípade sa plnivo mieša so spojivom (zmes vápna a cementu) a vodou. Na rozdiel od bežných betónov v pórabetóne aj plnivo vstupuje do chemických reakcií (zjednodušene hydratácie) ako reaktant.

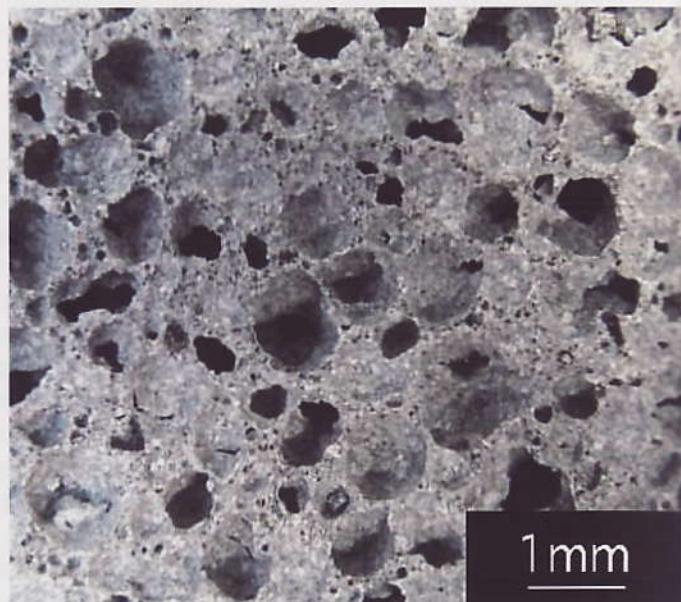
V oboch variantoch sa do zmesi pridáva pre-vzdušňovacia prísada vo forme mletého hliníkového prášku, ktorý za prítomnosti zásaditého roztoku v zmesi spôsobuje uvoľňovanie vodíka (plynu) zodpovedného za pórositosť materiálu.

Samotná hmota pórabetónu vzniká v zamešanej zmesi uvoľňovaním plynu vďaka prevzdušňovacej prísade a v autoklávovacom zariadení pôsobením vodnej pary s teplotou 180 °C pod tlakom dosahujúcim 800 kPa [5]. Následne sa leje do foriem (obr. 3), v ktorých pôsobením pre-vzdušňovacej prísady dochádza ku zväčšovaniu objemu.

Poznámka: V pôvodnej technológii liatia čerstvého pórabetónu (1. generácia) do foriem sa používali formy výšky 240 mm. Dolný, hladký povrch pórabetónového panela (v styku s formou) sa zachoval, i keď bol kontaminovaný od-



Rez pórabetónovým prvkom odhalujúci pórovú štruktúru [5]



Detailný pohľad na pórovú štruktúru pórabetónu [5]

formovacimi prípravkami. Neskôr, po prechode na odlievanie do foriem výšky 600 mm, resp. 750 mm, sa aj dolný povrch odrezal, čo sa zachovalo dodnes.

Pri výrobe pôrobetónu je dôležité zvládnutie technológie regulovania konzistencie, keďže tá je rozhodujúca z hľadiska vzniku, rozvoja a pohybu bublin prevzdušňovacieho plynu. Príliš tuhá konzistencia spôsobuje, že bubliny nie sú schopné sa roztiahať a prevzdušniť tak hmotu, naopak príliš mäkká konzistencia spôsobuje, že bubliny sa ľahko zväčšia a preniknú až na povrch hmoty, kde kolabujú na rozhraní hmoty a ovzdušia. Výrobky z pôrobetónu sa následne, pokiaľ ešte nenadobudli pomerne vysokú pevnosť, režú (napríklad lanami) do požadovaných tvarov a rozmerov. Narezané výrobky potom putujú na niekoľko hodín (bežne 6–10) do autoklávovacích zariadení, kde za pôsobenia vysokého tlaku a teploty dosiahnu požadovanú objemovú hmotnosť a pevnosť.

Základné vlastnosti pôrobetónu sú dané štruktúrou jeho hmoty, ktorá je charakteristická, ako to už z názvu materiálu vyplýva, pôrmi. Vďaka prítomnosti makropôrov (veľkosti 0,5–5 mm) dosahuje štandardný pôrobetón objemovú hmotnosť rádovo od 480 do 680 kg/m³, pevnosť v tlaku v rozmedzí 2 až 4 MPa, súčinieľ tepelnej vodivosti $\lambda = 0,180\text{--}0,240 \text{ W/m.K}$. Prirodzená vlhkosť pôrobetónu sa pohybuje od 6 do 9 %. Ďalším dôsledkom prítomnosti makropôrov v hmote pôrobetónu je jeho nízky faktor difúzneho odporu μ 6–9, ale aj zvýšená nasikavosť a vyvolané objemové zmeny $15 \cdot 10^{-5}$ až $20 \cdot 10^{-5}$ (Siporex) alebo $30 \cdot 10^{-5}$ až $40 \cdot 10^{-5}$ (Calsilex). Pôrobetón sa vyznačuje aj vlhkostným súčiniteľom dlžkovej zmeny $\alpha_w = 0,7 \cdot 10^{-5}$ (Siporex) alebo $1,1 \cdot 10^{-5}$ (Calsilex). V dôsledku

Tabuľka: Prehľad rozsahu bytového fondu vo vybraných stavebných sústavách a konštrukčných systémoch [2]

Stavebná sústava/konštrukčný systém	Množstvo		
	bytov	radových domov	bodových domov
P 1.15	54 685	872	127
PS 82 TT	10 886	165	79
T 06 B BA	11 433	158	69
T 06 B NA	85 230	1450	422
T 06 B KE	23 189	336	139
Spolu	185 423	2981	836

vysokej pôrovitosti majú pôrobetónové výrobky vysokú hodnotu merného povrchu, ktorý v spojitosti s charakterom pôrovej štruktúry spôsobuje zvýšenú karbonatáciu materiálu a pokles pH pod 9–10,5 (štandardných pre pôrobetón). Pôrobetón, tak ako prakticky každá hmota, reaguje na zmenu teploty zmenou objemu, ktorú vyjadruje súčinieľ teplotnej roztažnosti. V zmysle dlžkovej roztažnosti sa uvádzajú súčinieľ dlžkovej teplotnej roztažnosti $\alpha_t = 0,8 \cdot 10^{-5} \text{ K}^{-1}$ [6, 7]. Z mechanických vlastností pôrobetónu je zaujímavý ešte súčinieľ dotvarovania ϕ_c , ktorý je 0,2–0,3 pri kondicionovaní v ustálenej vlhkosti 43 %, resp. 0,2–0,6 pri úplnej saturácii vodou [6]. Uvedené hodnoty však charakterizujú pôrobetón len rámcovo a nemôžu presne špecifikovať vlastnosti pôrobetónov vyrábaných technológiami dostupnými v období 1959 až cca 1990. Napríklad priemerné pevnosť v tlaku pôrobetónov dosahované v 60. rokoch minulého storočia v piatich rôznych závodoch boli od 2,98 MPa až do 3,63 MPa pri objemovej hmotnosti 550 kg/m³ a od 5,18 MPa až do 5,85 MPa pri objemovej hmotnosti 700 kg/m³ (všetky s variabilitou väčšou ako 15,3 %) [8].

Je známe, že prakticky všetky vlastnosti pôrobetónu sú úzko späté s jeho pôrovou štruktúrou, a teda s objemovou hmotnosťou. Zistilo sa však aj to, že s tvarom pôrov súvisí najdôležitejšia mechanická vlastnosť pôrobetónu – pevnosť v tlaku. Pri odlievaní do vysokých foriem (750 mm) dochádza počas nepečenia k deformácii pôrov v dôsledku tlaku horných vrstiev, čo spôsobuje oválny tvar pôrov. Výsledkom je pevnosť v tlaku závislá od smeru rastu hmoty. Pevnosť v tlaku v smere rastu hmoty je asi 80 % pevnosti v smere kolmom na rast hmoty. Empiricky sa podarilo stanoviť aj pokles pevnosti v tlaku pôrobetónu pri jeho nasiaknutí vodou (cca –25 %).

Prehľad bytového fondu

Obvodové plášte na báze pôrobetónu sa hojne používali v období hromadnej bytovej výstavby, najmä však v neskoršom období, t.j. na konci 70. a začiatku 80. rokov minulého storočia.

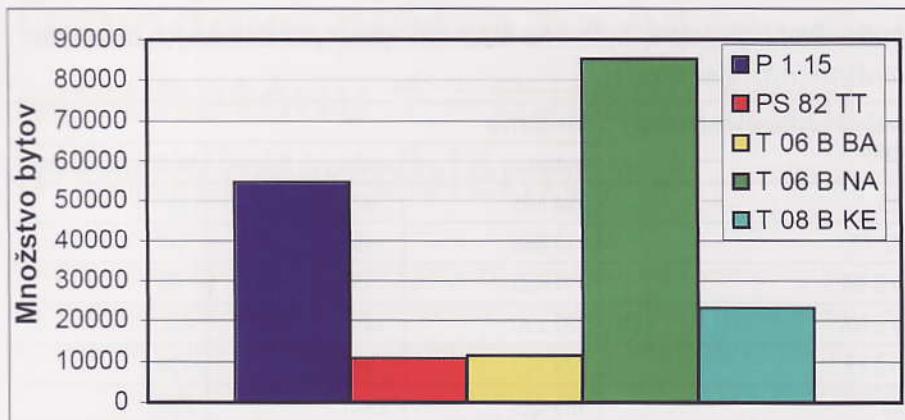
Od polovice 70. rokov 20. storočia sa používali vystužené dielce z autoklávovaného pôrobetónu, dodávané ako celostenové štítové dielce, parapetné dielce alebo celostenové



Latie pôrobetónu do foriem [5]



Umiestňovanie narezaných prvkov do autoklávu [5]



Prehľad množstva bytov vo vybraných stavebných sústavách a konštrukčných systémoch [2]

dielce priečelia. Dielce sú vytvorené zopnutím prvkov vysokých cca 600 mm (ukladaných vo vrstvach nad sebou) oceľovými tiahadlami. Pri zavesených parapetných a celostenových dielcoch je dôležitá funkcia zabudovanej výstuže, ktorá prenáša tiahové sily v ohýbanom priereze dielca.

Typickými predstaviteľmi konštrukčných systémov a stavebných sústav s obvodovým pláštom s pórobetónovými dielcami sú tie, ktoré sú so známymi poruchami obvodových plášťov P 1.15 a PS 82 TT (TT = variant Trnava). Súbor skúmaných stavebných sústav sa dopĺňa o konštrukčné systémy T 06 B BA (BA = variant Bratislava); T 06 B NA (NA = variant Nitra) a T 08 B KE (KE = variant Košice).

Bytové domy s montovaným pórobetónovým obvodovým pláštom predstavujú značnú časť bytového fondu Slovenskej republiky. Predstavené štyri konštrukčné sústavy spoločne reprezentujú 173 990 bytov (2823 radových domov a 767 bodových domov). Z celkového množstva bytov s montovaným obvodovým pláštom, realizova-

ných v hromadnej bytovej výstavbe 654 510 tak predstavujú viac ako štvrtinu (26,58 %) [1].

Stavebná sústava P 1.15 (SpM P 1.15)

Bytové domy stavebnej sústavy P 1.15 sa realizovali podľa základného typového podkladu unifikovanej malorozponovej stavebnej sústavy P 1.15 BA. Jedná sa o pórobetónový variant sústavy P 1.14 so zaveseným pláštom hrúbky 300 mm. Sústava sa uplatňovala vo výstavbe od roku 1980 do roku 1992. Bolo v nej postavených 54 685 bytov (872 radových domov a 127 bodových domov) [1].

Obvodový pórobetónový plášť je zo spínaných pórobetónových panelov hrúbky 300 mm. Panely výšky 2780 mm sú uložené na nosnú konzolu situovanú v osi nosných stien tak, aby na ne bolo možné uložiť dva susedné obvodové panely. Horná hrana konzoly je v úrovni hornej hrany stropného panela. Na zachytenie vodorovných síl od sania vetra, momentového účinku od vlastnej hmotnosti a deformácií spôsobovaných tep-

lotnými zmenami obvodové panely sú v hornej časti ukotvené príchytkami z ocele Ø 10–12 mm k stropným panelom. Lodžiové steny sú drevené alebo pórobetónové.

Zistené poruchy a nedostatky pórobetónových obvodových plášťov sú nasledovné. Jednotlivé pevnosti ani pevnosti priemerné zvyčajne nezodpovedajú značke pórobetónu P 20, ktorá má byť 2,0 MPa podľa STN 73 1290:1978. Nedodržanie pevnosti v tlaku pórobetónu ale nemá nepriaznivý vplyv ani na statické vlastnosti obvodového plášta, ani na priečelí, ani na štítové stene. Panely sú zavesené a uložené v každom podlaží.

V jednotlivých paneloch sa zvyčajne vyskytujú priečne a pozdĺžne trhliny. Výskyt trhlín v pórobetónových spínaných paneloch je systémovou poruchou P 1.15. Väčšina trhlín jestovala už pri výrobe panelov. Postupne sa trhliny prejavujú i v povrchových úpravách. Niektoré z týchto trhlín zväčšia na fasádach orientovaných na smer prevládajúcich vetrov môžu byť najmä príčinou zatekania. Trhliny sa v dôsledku klimatického namáhania (zatekania, premrzania) v súčasnosti prejavujú už aj v hmote prvkov.

Stavebná sústava PS 82 TT

Stavebná sústava PS 82 TT sa uplatňovala vo výstavbe približne do roku 1982 do roku 1992. Bolo v nej postavených 10 886 bytov (165 radových domov a 79 bodových domov) [1].

Obvodový plášť obytných podlaží je z pórobetónových spínaných dielcov Siporex a Calsilox s hrúbkou 300 mm. Uložené sú na oceľové konzoly rovnako ako obvodové dielce stavebnej sústavy P 1.15. Panely výšky 2780 mm sú uložené na nosnú konzolu situovanú v osi nosných stien tak, aby na ne bolo možné uložiť dva susedné



Šikmé trhliny a trhliny v stykoch panelov P 1.15, Bratislava, Koprivnická



Vyplnené trhliny obvodového plášta PS 82 TT, Trnava, Tehelná



Trhliny v obvodovom plášti T 06B NA, Galanta



Trhliny v obvodovom plášti T 08B KE, Košice

obvodové panely. Horná hrana konzoly je v úrovni hornej hrany stropného panela. Na záchytenie vodorovných sín od sania vetra, momentového účinku od vlastnej hmotnosti a deformácií spôsobovaných teplotnými zmenami obvodové panely sú v hornej časti ukotvené príchytkami z ocele Ø 10–12 mm k stropným panelom. Lodžiové steny sú drevené alebo pôrobetónové.

Charakteristickými nedostatkami pôrobetónových spínaných panelov, ktoré sa považujú za systémovú poruchu, sú trhliny medzi prvkami spínaného obvodového plášťa a v hmote pôrobetónu. Cez trhliny zateká dažďová voda a preniká k vnútornému povrchu konštrukcie. Porucha sa prejavuje na vonkajšom povrhcu s charakteristickým rastrom trhlín v mieste škár a v hmote v súčasnosti už na všetkých bytových domoch s daným obvodovým plášťom.

Konštrukčný systém T 06 B BA

Bytové domy v tejto konštrukčnej sústave sa realizovali v rokoch 1965 až 1983. Bolo v nej postavených 11 433 bytov (158 radových domov a 69 bodových domov) [1].

Pôrobetónový variant má obvodový plášť tvorený z parapetných pásov medziokenných vložiek. Parapetné pásy sú z pôrobetónu značky 550, ich hrúbka je 250 mm a dĺžka 7200 mm. Panely sa ukladali na ocelové konzoly. Okenný pás obsahuje izolačné vložky. Štit je riešený ako zdvojená konštrukcia, pričom izolačný pôrobetónový obklad tvoria vertikálne panelobloky, ktoré prechádzajú do atiky.

Z [1] vyplývajú nasledovné zistené poruchy pôrobetónových panelov obvodového plášťa vo forme trhlín, vyskytujúcich sa ako v oblasti nadpraží výplňových stavebných konštrukcií, tak aj v ploche a v oblasti stykov panelov. Trhliny sú spôsobené objemovými zmenami hmoty pôrobetónu súvisiacimi s kolísajúcou vlnkosťou (nasiaknutý a vysušený stav) a teplotnou rozdielnosťou. Vznik trhlín súvisí aj s výplňou škár a stykov panelov.

Konštrukčný systém T 06 B NA

Bytové domy v tejto konštrukčnej sústave sa realizovali v rokoch 1970 až 1983. Bolo v nej postavených 85 230 bytov (1450 radových domov a 422 bodových domov) [1].

Obvodový plášť má v priečeli hrúbku 240 mm a vytvorený je zo samosnosných pôrobetónových panelov. Predradený je pred priečne nosné steny a uložený je na ocelových konzolách, privarených k nosnej konštrukcii. Obvodové panely sú prichytené k stropom a k nosným stenám príchytkami z betónárskej ocele, aby sa zachytili horizontálne sily. Štitové steny majú dvojvrstvovú konštrukciu s vnútornou nosnou stenou hrubou 140 mm

a s obkladom z pôrobetónových panelov hrubých 240 mm. Medzi nimi je vzduchová medzera široká 15 mm. Pôrobetónový obklad je samosnosný. V niektorých objektoch je riešený ako zavesený.

Z [1] vyplývajú nasledovné zistené poruchy pôrobetónových obvodových plášťov. Predsadéný, spínaný pôrobetónový plášť hrúbky 240 mm vyznačuje poruchy vo forme trhlín všetkých smerov šírky do 0,4 mm, ktoré sa nachádzajú prevažne v ploche panelov. Spôsobené sú objemovými zmenami pôrobetónu, ktoré priamo súvisia s kolísajúcou vlnkosťou hmoty technickým stavom výplne styčných škár jednotlivých panelov. Povrchové úpravy sa oddelujú od podkladu, čo je čiastočne spôsobené aj degradáciou hmoty pôrobetónu vplyvom premrzania. Maltová výplň ložných škár má trhliny, miestami je uvolnená a vypadáva, čo vytvára predpoklad pre progresívny rozvoj poruchy.

Konštrukčný systém T 08 B KE

Bytové domy v tejto sústave sa realizovali v rokoch 1963 až 1983. Bolo v nej postavených 23 189 bytov (336 radových domov a 139 bodových domov) [1].

Obvodový plášť sa v prvej fáze výstavby skladal z dielcov expandibetónu hrubých 250 mm, na štíte 270 mm. V druhej fáze výstavby sa uplatnil pôrobetónový variant s obvodovým plášťom z veľkorozmerových nenosných pôrobetónových panelov hrubých 240 mm. Predsadéné panely vytvárajú parapetné pásy, doplnené medziokennými piliermi, a v strede rozponu s medziokennými ľahkými vložkami. Od roku 1966 sa nahradzovali pôrobetónovými prvkami. Medziokenné piliere sú pôrobetónové a uložené na dielcoch parapetných pásov. Pôrobetónové panely obvodového plášťa sa osadzovali na ocelové konzoly ukotve-



Bytový dom T 06B BA, Bratislava



vodorovný vývrt v mieste kanálka so spínacou výstužou – kanálik z zálievky



značná škára segmentov obvodového plášťa s drobiacou sa maltou



poruchy obvodového plášťa zistené na vnútornom povrchu

né do nosných stien a v úrovni hornej stykovej plochy sa dielca sú upevnené k priečnej nosnej konštrukcii. Horizontálne sily kolmé na priečenie sa zachytili ukotvením parapetného prvkmu do stropného panelu. Štitové steny sú dvojvrstvové, vytvorené vnútornými železobetónovými nosnými stenami hrubými 190 mm a vonkajšími obkladovými pôrobetónovými panelmi hrubými 240 mm a vysokými 2780 mm na typickom podlaží, ukladanými zvislo. Celková hrúbka štitovej steny je 440 mm.

Z [1] vyplývajú nasledovné zistené poruchy pôrobetónových obvodových plášťov. Pôrobetónové parapetné panely a medziokenné vložky hrúbky 240 mm uložené na oceľových konzolách vykazujú poruchy vo forme trhlín sústredených v ploche panelov. Spôsobené sú teplotným namáhaním a objemovými zmenami pôrobetónu, ktoré priamo súvisia s kolísajúcou vlhkostou hmoty technickým stavom výplne styčných škárd jednotlivých panelov.

Typické poruchy

Poruchy pôrobetónových obvodových plášťov sa zistili už v 80. rokoch 20. storočia, teda približne 20 rokov od začiatku výroby pôrobetónu na Slovensku. Vtedajšie zistenia negatívne ovplyvnili výrobu pôrobetónu. Zistilo sa, že pôrobetónové vystužené dielce mali problém s nedostatočným protikoróznym náterom oceľovej výstuže, ktorý degradoval v priebehu autoklávovania a v dokončených dielcoch neplnil ochrannú funkciu.

Pri obvodových dielcoch z pôrobetónu sa často vyskytujú trhliny, ktoré majú príčinu v technológií výroby dielcov, v statickom namáhaní, problematickom spolupôsobení pôrobetónu s oceľovou výstužou a v napäti vyvolanom objemovými zmenami pôrobetónu v čase. Nedostatočné spolupôsobenie segmentov obvodového plášťa môže byť spôsobené nevhodnou technológiou a technologickou disciplínou spôsobenia ako aj dotvarovaním pôrobetónu v aktívnej zóne spôsobenia. Výsledkom môžu byť poruchy ložných škár, ktoré môžu umožňovať transport vlhkosti (zrážkovej vody) až k vnútornému povrchu obvodového plášťa.

Samostatným problémom sú nedostatky a poruchy povrchových úprav na stavebných konštrukciach z pôrobetónu. Snaha o maximálnu ochranu pôrobetónu pred prenikaním zrážok viedla k používaniu povrchových úprav s vysokým difúznym odporom a k nadmernej kondenzácii vlhkosti v blízkosti povrchu dielcov. Pôsobením mrazu dochádza v týchto prípadoch k opadávaniu povrchových úprav alebo aj povrchových vrstiev pôrobetónu.

Existuje teda veľké množstvo príčin porúch pôrobetónových obvodových plášťov, ktoré sa mohli vyskytnúť vo fáze projektovania, v technológií

výroby, počas transportu, počas montáže alebo počas životného cyklu stavby nevhodným užívaním (resp. nedostatočnou údržbou) podporným expozíciou nadmernému klimatickému zataženiu.

Záver

Nech sa už jedná o akúkoľvek z príčin porúch pôrobetónových obvodových plášťov, je jasné a nesporné, že chyby sa stali. Chyby vyvolali vznik porúch a tie bez ohľadu na prvotnú príčinu priamo umožňujú degradáciu hmoty obvodového plášťa, ktorá nadobúda neudržateľné tempo. Predpokladá sa, že bez včasného zásahu by mohlo dojsť ku takej degradácii obvodového plášťa, ktorý by znemožnil jeho obnovu kontaktným tepelnouzolačným systémom (ETICS). Do nadmerne degradovaného materiálu môže byť problémom spoľahlivo kotvíť konštrukciu ETICS. Preto, aby sa navrhli priateľné technické riešenia zaistenia bezpečnosti obnovy obvodových plášťov pomocou ETICS je potrebné odhaliť mechanizmy degradácie hmoty pôrobetónu a kvantifikovať vzťah medzi materiálovými charakteristikami, jednotlivými pôsobiacimi činitelmi a mierou degradácie.

Druhé pokračovanie cyklu zhodnotí aktuálny stav obvodových plášťov na báze pôrobetónu (OPP) z viacerých pohľadov a objasní najzávažnejšie poruchy OPP z hľadiska aplikácie dodatočnej tepelnej ochrany obvodového plášťa.

PETER BRIATKA, ZUZANA STERNOVÁ

foto archív autorov

Literatúra a súvisiace odkazy:

- Sternová, Z. a kol.: Technický stav a perspektívy obnovy a revitalizácie bytového fondu (E 05.3), TSÚS, Bratislava, 2009, Číslo úlohy: 1009005/2009 – Z- (354/550/2007/MVRR SR).
- Sternová, Z. – Briatka, P. – Horečný, R.: Technické a technologické podmienky obnovy obvodových plášťov na báze pôrobetónu – ETAPA 1 (Úvodná štúdia), Správa číslo: 008/RÚ/2010/10100088-Z/VaV-E01, TSÚS, Bratislava 2010, s. 38.
- Sternová, Z. – Briatka, P. – Horečný, R.: Technické a technologické podmienky obnovy obvodových plášťov na báze pôrobetónu – ETAPA 2 a 3 – (1. podetapa), Správa číslo: 017/RÚ/2010/10100088-Z/VaV-E02/1, E03/1, TSÚS, Bratislava 2010, s. 48.
- Gilányi, L.: Niektoré problémy navrhovania pôrobetónových konštrukcií – práca kandidátskeho minima, SAV – ÚSTARCH, Bratislava, 1983, s. 76.
- <http://www.understanding-cement.com/autoclaved-aerated-concrete.html>
- McElroy, D. L. – Kimpflen, J. F.: Insulation Materials, Testing and Applications, ASTM STP 1030, Baltimore, 1990.

- 7) RILEM, Technical Committees 78-MCA and 51-ALC: Autoclaved Aerated Concrete – Properties Testing and Design, E&FN Spon, London, 1993.
- 8) Hamák, L. – Schnábl, M.: Prešetrovanie vlastností pórabetónu vo výrobniach a na stavbách, zborník prác k 15. výročiu TSÚS, Bratislava, 1968.

Ing. Peter Briatka (*1982) je absolventem Stavební fakulty STU, kde působí jako doktorand. Současně je i výzkumným pracovníkem TSÚS v Bratislavě. Specializuje se na technologii betonu, objemové změny betonu, jeho trvanlivost a nedestruktivní zkoušební metody. Je členem technických komisí ACI 201, 209 a 308.

Prof. Ing. Zuzana Sternová, Ph.D., (*1947) působí jako ředitelka TSÚS v Bratislavě. Zaměřuje se na energetickou hospodárnost budov s důrazem na tepelnou ochranu budov a problematiku obnovy bytového fondu. Je autorkou mnoha knižních publikací.



Degradácia povrchovej úpravy obvodového plášta



Degradácia povrchovej úpravy obvodového plášta

**BETON
UNIVERSITY**

SVB Svetový výrobcí betonu ČR Český svaz výrobců betonu

Získejte titul na beton!

Betony
Průmyslové podlahy
Pohledové betony
Lité podlahy

Zapište se i Vy na semináře v **2. ročníku Beton University**, které jsou zařazeny do akreditovaných vzdělávacích programů v projektech celoživotního vzdělávání ČKAIT i ČKA a získejte „titul na beton“. Po úspěšném 1. ročníku věříme, že připravená specializovaná téma seminářů splní Vaše očekávání. Letos se uskuteční semináře **Beton a lité potoky v podlahových konstrukcích** v Brně (20. 9.), Hradci Králové (20. 10.) a Karlových Varech (10. 11.) a seminář **Betony a pohledové betony** v Praze (13. 10.). Úplný program seminářů, registrační formulář a další informace naleznete na www.betonuniversity.cz

• Kontakt: Ing. Jan Veselý, tel. 724 354 459

ČESKOMORAVSKÝ CEMENT
HEIDELBERGCEMENT

BETONCONSULT www.betonconsult.cz

EBETON

VSL

PERI

DEKTRADE ATELIER DEK

TOYOTA MATERIAL HANDLING