# Laboratorní a výpočetní technika

# SPEKTROGRAFICKÉ ŠTÚDIUM MATRIXOV NA BÁZE CEMENTU

### Karol Flórián, Natália Pliešovská

Katedra chémie Hutnickej fakulty Vysokej školy technickej Švermova 9, 043 85 Košice

#### Došlo 19. 9. 1986

Spektrografická analýza práškových materiálov je mnohoprvkovou metódou nevyžadujúcou chemickú úpravu vzoriek. Optimalizácia metodik umožňuje dosiahnuti: dostačujúcej spolahlivosti a súčasne vyhorujúcej dôkazuschopnosti. Práca je venovaná optimalizácii metodiky spektrografického stanovenia vedľajších (Al, Fe, Mg. Si) a niekoľkých dôležitých stopových (B, Cr, Mn, Ti) prvkov cementových matrixov modelového zloženia: 70 % CaO, 20 % SiO<sub>2</sub>, 5 % Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 3 % Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> a 2 % MgO.

#### ÚVOD

Technologické vlastnosti cementov sú závislé na ich kryštalochemickom a chemickom zložení. Od mineralogického zloženia je závislá rýchlosť chemických reakcií, ktoré prebiehajú počas tuhnutia; čas potrebný na dosiahnutie vopred určenej mechanickej pevnosti a ďalšie dôležité technologické vlastnosti [1].

Kvalitný portlandský cement má zloženie: 60 až 67% CaO, 17 až 25% SiO<sub>2</sub>, 3 až 8% Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 0,3 až 6% Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>; ďalej môže obsahovať ešte 0,5 až 6% MgO, 0,5 až 3% SO<sub>3</sub>, občas aj TiO<sub>2</sub> (menej ako 0,5%), Mn<sub>3</sub>O<sub>4</sub> (okolo 1,5%), 0,1 až 0,3% P<sub>2</sub>O<sub>5</sub> a 0,5 až 1% Na<sub>2</sub>O, K<sub>2</sub>O [2].

MgO sa dostáva do cementu vo forme izomorfnej prímesi, prípadne vo forme mechanických zložiek. Maximálne prípustný obsah je do 6 % MgO. TiO<sub>2</sub> sa dostáva do slinku ako komponent suroviny, v koncentrácii do 0,5 % neprejavuje škodlivý vplyv na hotové výrobky; pri obsahu okolo 3 % má priaznivý vplyv na tuhnutie, pri koncentrácii nad 5 % progresívne znižuje pevnosť v tlaku aj ťahu [3]. Mn<sub>3</sub>O<sub>4</sub> pochádza zo surovinovej zmesi, obsahujúcej granulovanú mangánovú vysokopecnú trosku, vo vyššej koncentrácii spôsobuje hnedé zafarbenie cementu. Menšie množstvo Mn v surovine reaguje spoločne so zlúčeninami Fe a vo výrobku sa neprejavujú odchýlky vo sfarbení [3].

V cementovom matrixe sa ďalej môže ešte vyskytovať  $Cr_2O_3$  a  $B_2O_3$ , ktoré sa dodávajú pri technologickom procese za účelom prednostného vzniku  $3 \text{ CaO} \cdot \text{SiO}_2$ (trikalcium silikátu) [2].

Na základe vyššie uvedeného sa pri spektrografickej metóde upriamila pozornosť na vedľajšie prvky Al, Fe, Mg a Si a stopové prvky B, Cr, Mn a Ti.

## EXPERIMENTÁLNE PODMIENKY

Experimenty sa uskutočnili za pomoci modelového matrixu (70 % CaO, 20 % SiO<sub>2</sub>, 5 % Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 3 % FeO<sub>3</sub>, 2 % MgO), ktorý sa miešal s prísadami v týchto pomeroch [4, 5, 6]:

1 diel modelového matrixu

1 diel spektrochemickej prísady

K. Flórián, N. Pliešovská:

1 diel C, obsahujúci sledované stopové prvky

1 diel C, obsahujúci porovnávacie prvky (0,4 % PdO, 0,1 % Ga<sub>2</sub>O<sub>3</sub>).

Porovnávacie prvky boli zvolené na základe skúseností s obdobnými matrixmi [4-6].

Pri všetkých experimentoch sa používali 3 typy spektrochemických prísad s totožným katiónom Li, ktorý bol definovaný [7, 8] ako optimálny "pufrujúci" prvok: prísada s halogenačným účinkom (LiF), s tzv. "nosičovým" účinkom (Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>) ako aj zmes oboch prísad, doporučovaná [9] ako veľmi účinná prísada.

Zmesi vzoriek sa navažovali do nosných elektród typu – 380 [10] 15 mg s reprodukovateľnosťou plnenia  $\pm 2\%$  [4].

Vzorky sa budili v oblúku jednosmerného prúdu (nosná elektróda — anóda; I = 8 A).

Spektrá sa snímali na spektrografe PGS-2 v oblasti žiarenia 240–320 nm  $(m = 2, D = 0.363 \text{ nm} \cdot \text{mm}^{-1})$  s expozičnou dobou 80 s (totálne vyparenie), na fotografickú emulziu ORWO, WU-3. Spektrá sa vyhodnocovali na mikrodenzitometri MD-100 (zväčšenie 21násobné, štrbina 16×0.20 mm). Sledované spektrálne čieary sú uvedené v tabuľke I.

## Tabulka I

Sledované spektrálne čiary a ich najdôležitejšie údaje podľa [11]

Prvok a charakter	λ [nm]	Intenzita v Cu-oblúku	E <sub>bud</sub> [eV]	Eion [eV]
a) vedľajšie prvk	у			
Al I Fe I Mg I Si I	265,34 281,33 277,83 251,43	42 32 160	4,76 5,32 7,18 4,93	5,98 7,87 7,64 8,15
b) stopové prvky		I		
B I Mn I Mn I Cr I Ti II	249,77 279,98*) 280,11**) 302,16 308,80	480 28 480 360 300	4,96 6,54 4,43 5,13 4,07	8,30 7,43 7,43 6,76 6,82
c) porovnávacie	prvky			
Ga I Pd I	294,36 302,79	950 130	4,29 5,05	6,00 8, <b>33</b>

Poznámka:

\*) pre stanovenie vyšších c

**\*\*(** pre stanovenie nižších c

Hodnoty sčernaní spektrálnych čiar sa transformovali za použitia 1-transformácie [12]; hodnoty gradácie fotografickej emulzie  $\gamma$  a transformačnej konštanty k sa určili výpočtovým postupom [13].

## VÝSLEDKY A ICH DISKUSIA

Výber materiálu pomocných elektród a spektrochemickej prísady

Vyparovací proces, odohrávajúci sa vo vrtaní nosnej elektródy pri vysokých teplotách elektrického výboja, závisí okrem typu použitého budenia a intenzity prúdu aj od vlastnosti pomocných elektród a spektrochemických prísad. Zistilo sa [14], že pri použití spektrálneho C-prášku SU-601 sa najmenej prejavuje vplyv materiálu pomocných elektród, ako aj druhu ďalších spektrochemických prímesí na reprodukovateľnosť budenia.

Sledovanie procesu vyparovania vedľajších a stopových prvkov

Vyparovanie sledovaných prvkov (včítane porovnávacích prvkov) sa podrobne študovalo formou vyparovacích kriviek (I = f(t)) a normovaných vzťahových kriviek [15] ( $\Sigma N_X = f[\Sigma N_R]$ ).

Z priebehov závislosti I = f(t). vyplýva že tak ľahko a stredne prchavé Mg resp. Mn, ako aj ťažko prchavý Si sa vyparujú intenzívnejšie a rovnomernejšie za použitia vysokoodporových pomocných elektród typu SW. Vyparovanie je súčasne najintenzívnejšie pri použití prísady Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> a najmenej intenzívne pri použití LiF (typický príklad: obr. 1).

Vyparovacie krivky však nie sú v plnej miere vhodné na hodnotenie vplyvu rôznych spektrochemických prísad na priebeh vyparovacieho procesu [16], lebo charakterizujú len relatívnu mieru vyparovania prvkov počas horenia oblúka.



Obr. 1. Vyparovacie krivky I = f(t) pre Mg pri použití troch druhov spektrochemických prísad a dvoch typov pomocných elektród

 $\begin{array}{ccc} prisada \ \text{LiF} & elektródy: \ \text{SU}-\bigcirc-\ \text{SW}-\bigcirc-\\ \text{Li}_2\text{CO}_3 & \text{SU}-\bigcirc-\ \text{SW}-\bigcirc-\\ \text{Li}_2\text{CO}_3+\ \text{LiF} & \text{SU}-\bigcirc-\ \text{SW}-\bigcirc-\\ \end{array}$ 

Proporcionalitu vo vyparovaní vhodne zohľadňujú tzv. normované vzťahové krivky [15]. Táto je výhodnejšia za použitia vysokoodporových (SW-) pomocných elektród, pričom vplyv použitej prísady je menej výrazný ako pri použití grafitových (SU-) elektród (typický príklad: obr. 2).



Obr. 2. Normované vzťahové krivky  $\Sigma N(Si) = f(\Sigma N(Pd))$ , (označenie ako na obr. 1)



Obr. 3. Priebeh závislostí  $\Sigma N(\mathbf{X}) = f(t)$  pri použití prísady LiF ( $\Box$  ... porovnávacie prvky;  $\bigcirc$  matrixový prvok Ca).

Na základe týchto konštatovaní sa experimenty v ďalšom zamerali len na použitie elektród typu SW-. Určitú kvantifikáciu sledovania vyparovacieho procesu umožňuje postup, navrhnutý Kántorom a Pungorom [17].

Princípom metódy je použitie hodnôt normovaných integrálnych intenzít [15], znázornených v závislosti na čase ( $\Sigma N = f[t]$ ). Hodnota t, zodpovedajúca hodnoto  $\Sigma N = 50 \%$  sa nazýva "poločas vyparovania" a jej reciproká hodnota ( $\Phi$ ) je definovaná ako "priemerná miera vyparovania" za daných podmienok. Ak hodnota  $\Phi_i$  jednotlivého komponentu sa vztiahne na hodnotu  $\Phi$ , prislúchajúcu matrixovému prvku, potom koeficient

$$\alpha_i = \frac{\Phi_i}{\Phi(\text{MATRIX})} \tag{1}$$

zohľadňuje priemernú relatívnu prchavosť a môže sa nazvať "priemernou prchavostnou konštantou" [17].

Závislosti  $\Sigma N = f[t]$  pre jednotlivé prvky sú znázornené na obrázkoch 3 (prídavok LiF), 4 (prídavok Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>) a 5 (prídavok LiF + Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>).



Obr. 4. Priebeh závislostí  $\Sigma N(\mathbf{X}) = f(t)$  pri použití prísady Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> (označenie ako na obr. 3).

Vypočítané hodnoty  $\alpha_i$  sú uvedené v tabuľke II.

Priebeh závislostí  $\Sigma N = f[t]$  (obr. 3–5) umožňuje závery: Menej prchavé Pd, Si, stredne prchavé Al, Mn a najviac prchavý Mg nemenia výraznejšie charakter vyparovania v závislosti na použitej spektrochemickej prísade. U ďalších dochádza zmenou prísady k zmene charakteru vyparovania. Napríklad Cr (najviac prchavý pri použití Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>, stredne prchavý pri použití LiF, LiF + Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>); Fe (najmenej prchavý pri použití LiF, stredne prchavý pri použití LiF + Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>, Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>). Prísada výrazne ovplyvňuje aj vyparovanie Ga (typicky ľahkoprchavý pri použití LiF a LiF + Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>; stredne prchavý pri použití Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>).

Uvedené zmeny v charaktere vyparovania sú dôsledkom odlišného pôsobenia prímesi Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> (tzv. "nosičový efekt") a LiF (slabé halogenačné činidlo [9]). Tomuto zodpovedajú aj hodnoty tzv. priemernej prchavostnej konštanty  $\alpha_i$ , (tabuľka II).

K. Flórián, N. Pliešovská:



Obr. 5. Priebeh závislostí  $\Sigma N(\mathbf{X}) = f(t)$  pri použití zmesi prísad Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> + LiF.

## Tabulka II

Hodnoty tzv. priemernej prchavostnej konštanty α<sub>i</sub> pre jednotlivé sledované prvky a použité spektrochemické prímesi

	Prímes			
Prvok	LiF	Li <sub>2</sub> CO <sub>3</sub>	LiF + Li <sub>2</sub> CO <sub>3</sub>	
41	1,269	1,385	1.354	
Fe	0,900	1,161	1,277	
Mg	1,630	2,000	2,010	
Si	0,849	1,000	1,010	
Cr	1,301	2,176	1,141	
Mn	1,224	1,337	1,150	
Ga	2,301	1,278	1,592	
Pd	1,046	1,034	1,039	

Hodnotenie reprodukovateľnosti vyparovania a budenia

Spektrochemické prísady neovplyvňujú len procesy prebiehajúce v elektródach, ale aj procesy prebiehajúce v medzielektródovom priestore. Komplexné hodnotenie ich vplyvu sa preto musí opierať aj o celkovú reprodukovateľnosť vyparovacieho a budiaceho procesu — vyhodnotenie opakovaných meraní totožnej vzorky, pričom relatívna štandardná odchýlka definuje presnosť vypracovanej metodiky [18].

Údaje, získané z 10-tich opakovaných meraní udáva tabuľka III, ako hodnoty relatívnej štandardnej odchýlky pomeru intenzít spektrálnych čiar analytického  $(I_x)$  a porovnávacieho  $(I_R)$  prvku [19]

$$RSD(I_X/I_R) = 23 \bullet s_{\Delta Y} \qquad [\%]$$

#### Tabulka III

Prísada		RSD [%]	
Analytická dvojica X/R	Li <sub>2</sub> CO <sub>3</sub>	Li <sub>2</sub> CO <sub>3</sub> + LiF	LiF
Al/Ga	14,0	9,9,	21,6
Al/Pd	18, <b>2</b>	<b>24</b> ,6	37,9
Fe/Ga	26,0	28,8	<b>44,9</b>
Fe/Pd	7, <i>8</i>	4,8	12,0
Mg/Ga	<i>10,8</i>	7,8	22,1
Mg/Pd	20,7	26,7	35,4
Si/Ga	<b>3</b> 0,1	33,4	<b>32,4</b>
Si/Pd	<i>18,4</i>	14,0	<b>3</b> 0,0
B/Ga	40,5	43,2	<b>45,1</b>
B/Pd	25,3	21,2	10,8
Cr/Ga	15,9	17,5	<b>31,1</b>
Cr/Pd	19,3	16,3	24,2
Mn/Ga	<i>12,4</i>	9,0	<b>23</b> ,5
Mn/Pd	20,7	29,4	<b>3</b> 5,0
Ti/Ga	<b>37</b> ,0	45,3	61,4
Ti/Pd	21,6	18,4	<i>14,0</i>

Hodnoty relatívnych štandardných odchýliek RSD  $(I_X/I_R)$ , definujúcich presnosť metódy pre jednotlivé komoinácie X/R a aplikované spektro**e**hemické prísady

### Poznámka:

Kurzívové hodnoty sa štatisticky významne nelíšia od optimálnej hodnoty pre daný analytícký prvok (X).

Zvlášť sú označené hodnoty, ktoré sa pre  $\alpha = 0.05$  štatisticky významne nelíšia (F-test) od optimálnej hodnoty dosiahnutej pre daný prvok [19].

Je možné konštatovať, že najmenej výhodné výsledky sa dosiahli pri použití prísady LiF s výnimkou B a čiastočne Ti. Tu hrá pravdepodobne úlohu skutočnosť, že LiF potláča [11] tvorbu karbidov a týmto mení charakter vyparovania oboch prvkov. Na základe údajov RSD (tab. III), charakterizujúcich presnosť sa zvolili aj najvhodnejšie dvojice spektrálnych čiar: Al/Ga, Fe/Pd, Mg/Ga, Si/Pd, B/Pd, Mn/Ga, Ti/Pd.

Hodnoty parametra RSD sú v dobrom súlade s konštatovaniami, vyplývajúcimi zo zhodnotenia vyparovacieho procesu.

## Analytická kalibrácia a jej zhodnotenie

Kalibračné vzorky sa pripravili zo spektrálne čistých chemikálií, namiesto definovaného modelového matrixu sa postupne použili kalibračné matrixy zloženia uvedeného v tabuľke IV. Ich zloženie bolo volené tak, aby obsiahli koncentračné rozpätie suroviny a aj páleného Ca-materiálu.

Vzorka	SiO₂	Al2O3	Fe2O3	MgO	CaO
	[%]	[%]	[%]	[%]	[%]
1 2 3 4 5 6 7 8	$\begin{array}{c} 30 \\ 13 \\ 6,3 \\ 15 \\ 21 \\ 10,5 \\ 7,5 \\ 6,5 \end{array}$	10 1 3,1 5 7 3,5 2,5 0,5	10 1 5 7 3,5 2,5 0,5	10 1 5 7 3.5 2.5 0,5	40 84 91.4 70 58 69 85 <b>9</b> 2

Zloženie kalibračných vzoriek

Pri stopových prvkoch sa tieto v definovanom modelovom matrixe postupne odstupňovali faktorom 3,16 v koncentračnom rozmedzí od 1,0 $^{\circ}_{0}$  po 0,000 316 $^{\circ}_{0}$ .

Priebehy kalibračných priamok, definovaných v spektrografii vzťahom  $\{20-22\}$ :

$$\Delta Y = A + B \log C \tag{3}$$

sa určili výpočtovým postupom z nameraných hodnôt sčernaní spektrálnych čiar, získaných pri 5-násobne opakovanom exponovaní všetkých kalibračných vzoriek. Experimentálne údaje boli podrobené štatistickému zhodnoteniu z hľadiska splnenia základných podmienok pre aplikáciu metódy najmenších štvorcov [21, 22], tj. normality hodnôt a homogenity rozptylov. Vhodnosť použitia lineárneho modelu analytickej funkcie bola overená aplikovaním tzv. testu linearity [19-22].

Pri posúdení kalibračných priamok sa okrem hodnoty smernice B (v optimálnom prípade B = 1 [23]) hodnotila aj očakávateľná presnosť stanovenia, vztiahnutá na ťažisko kalibračnej priamky vyjadriteľná [20, 22, 24] ako

$$s_r(C) = \frac{230}{B} s_{\Delta Y} \left[ \sqrt{\frac{1}{N} + \frac{1}{M}} \right], \qquad (4)$$

kde  $s_{\Delta Y}$  je tzv. reziduálny rozptyl charakterizujúci tesnosť preloženia priamky cez experimentálny súbor bodov; N je počet kalibrujúcich koncentrácií  $C_i$ , M je predpokladaný počet opakovaní pri analýze, B je smernica priamky.

Charakterizujúce parametre kalibračných priamok sú uvedené v tabuľke V. Ich zhodnotenie vedie k záveru, že k najvhodnejším výsledkom vedie použitie prísady  $Li_2CO_3$ . V tomto prípade sú u väčšiny prvkov hodnoty  $s_r(C)$  pod hranicou 10%, alebo túto len nepatrne prevyšujú. Priebehy kalibračných priamok sa hlavne za použitia zmesi  $Li_2CO_3 + LiF$  dosť výrazne odlišujú, čo sa prejavuje buď zmenou smernice B (najvýraznejšie u dvojice Fe/Pd — obr. 6), alebo súčasnou zmenou parametra A aj B (najvýraznejšie v prípade Al/Ga — obr. 7). V prípade stopových prvkov sa rozdielny vplyv zmesi  $Li_2CO_3 + LiF$  prejavuje vždy zmenou parametra A = paralelným posunom kalibračnej priamky (najvýraznejšie u dvojice Ti/Pd — obr. 8); kde dochádza súčasne aj porušenie linearity). Uvedené skutočnosti umožňujú záver, že kombinovaný vplyv halogenizačného (LiF) prídavku a prídavku s nosičovým efektom (Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>) nie je vhodný pre študovaný typ matrixu.

## Tabulka V

Hodnotiace parametre kalibračných priamok za použitia rôznych spektrochemických prídavkov

Dvojica spektrálovch	Parameter		Prídavok	
čiar	T aramotor	LiF	Li <sub>2</sub> CO <sub>3</sub> + LiF	Li <sub>2</sub> CO <sub>3</sub>
Al/Ga	$B \\ s_r(C)$	0, <b>73</b> 14,8	1,15 24,7	0,71 11,0
Fe/Pd	$B s_r(C)$	0,82 9,4	1,59 7,9	1,0 <b>3</b> 6, <b>4</b>
Mg/Cr	$B \\ s_r(C)$	0,78 14,4	1,34 12,7	0,93 12,1
Si/Pd	B s;(C)	0,61 23,2	0,90 13,0	0,95 9,4
B/Pd	B s,	1,11 17,3	1,21 15,6	1,15 8,1
Cr/Pd	$B s^{*}_{r}(C)$	0,95 12,8	1,14 10,9	1,06 7,2
Mn 279/Ga	$B s_{r}(C)$	1,08 19,4	1,22 10,3	1,04 11,5
Mn 280/Ga	$\frac{B}{s_{r}^{*}(C)}$	0,79 22,8	0,82 17,2	0,8 <b>3</b> 1 <b>3</b> ,7
Ti/Pd	$B s_r(C)$	1,11 10,8	1,29 8,4	1,08 8,5



Obr. 6. Priebehy kalibračných priamok dvojice spektrálnych čiar Fe/Pd.





Obr. 7. Priebehy kalibračných priamok dvojice spektrálnych čiar Al/Ga.



Obr. 8. Priebehy kalibračných priamok dvojice spektrálnych čiar Ti/Pd.

Pre optimálny prípad – použitie prísady  $\text{Li}_2\text{CO}_3$  sú znázornené hodnoty  $s_r(C)$  na obr. 9 (vedľajšie prvky), resp. na obr. 10 (stopové prvky). Zo závislostí  $s_r(C) = f(C)$ , resp.  $s_r(C) = f(\log C)$  vyplýva, že až na niektoré prvky (Mn, Al, Mg) a koncentrácie v blízkosti hraníc aktuálnej koncentračnej oblasti sú očakávateľné hodnoty  $s_r(C)$  nižšie ako 10%, resp. len nepatrne prevyšujú túto hranicu.

Pri stanovení stopových prvkov sú dôležitým hodnotiacim kritériom aj hodnoty hraníc dôkazu, určených v súlade s návrhom [25], (tabuľka VI). Tieto hodnoty sú z hľadiska diskutovanej problematiky prijateľné a nevykazujú výraznejšiu závislosť od aplikovanej spektrochemickej prísady.



Obr. 9. Hodnoty očakávatelnej relatívnej presnosti koncentračného stanovenia s<sub>1</sub>(c) pre vedlajšie prvky.



Obr. 10. Hodnoty očakávatelnej relatívnej presnosti koncentračného stanovenia s<sub>r</sub>(c) pre sledované stopové prvky.

## K. Flórián, N. Pliešovská:

## Tabulka VI

Prvok	<i>C<sub>L</sub></i> [ppm]		
Prídavok	Li <sub>2</sub> CO <sub>3</sub>	$Li_2CO_3 + LiF$	LiF
B Cr Mn Ti	31 5 0,3 5	18 23 0,1 27	36 13 0,6 6

Hodnoty hraníc dôkazu	$C_L$ pre	sledované	stopové	prvky	a jednotli
vé typy s	spektro	chemick ýci	h p <b>r</b> ídavl	cov	

## Hodnotenie správnosti metódy

Pri hodnotení správnosti metodiky sa vychádzalo z kontrolných analýz 13 overených vzoriek, dodaných Východoslovenskými cementárňami, n. p. Košice (vzorky č. 1 až 7) a Výskumným ústavom stavebných hmôt, Brno (vzorky č. 8 až 13).

Obsahy vedľajších prvkov boli udané v rozmedzí:

Pri hodnotení sa použil postup [19]. Každý výsledok analýzy, tvorený priemerom z troch stanovení sa vypočítal vo forme

$$\bar{C}_X \pm \Delta C$$
, (5)

kde

$$\Delta C = \pm s_{C_x} \frac{t}{\sqrt{\overline{M}}} \tag{6}$$

sú hranice dôvery pre priemernú hodnotu  $\overline{C}_X$ , určené štandardnou odchýlkou  $s_{C_X}$ , tabelovanou hodnotou Studentovho rozdelenia t (pri stupni voľnosti f = M - 1 a štatistickej istote P = 95 %), počtom opakovaní M = 3.

Pokiaľ udaná (deklarovaná) hodnota koncentrácie spadá do rozmedzia  $\overline{C}_X \pm \Delta C$ , v zmysle návrhu [19] sa prisúdi výsledku stanovenia faktor = 1, v opačnom prípade sa vypočíta

$$faktor = \frac{\overline{C} \text{ stanovené}}{\overline{C \text{ udané}}} \,. \tag{7}$$

Určené hodnoty "faktora" sú udané v tabuľke VII, pre prípad použitia prímesi  $Li_2CO_3$ , ktorá bola na základe zhodnotenia analytickej kalibrácie určená ako najvhodnejšia.

U stopových prvkov sa pre nedostatok vhodných vzoriek previerka správnosti uskutočnit nedala.

V tabulke VII sú uvedené aj priemerné hodnoty relatívnej presnosti stanovenia.

Je možné konštatovať, že vcelku sa dosiahli prijateľné výsledky aj z hľadiska správnosti metodiky. Pri použití prísady  $Li_2CO_3 + LiF$  a samotného LiF boli výsledky nevýhodnejšie a často poukazovali na systematické chyby, ktorých

príčiny je treba hľadať v jednotlivých etapách (vyparovanie, presnosť, analytická kalibrácia) metódy.

Pri použití prísady Li $_2CO_3$  sa dosiahli najmenej výhodné výsledky v správnosti pri vzorkách vápenec a hlina, ktorých zloženie bolo extrémne z hľadiska zvoleného modelu.

#### Tabulka VII

Hodnotenie správnosti metodiky pomocou "faktorov", určených v súlade s návrhom [19] pre prípad použitia prímesi Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>

Por.	Vronko	Dvojica spektrálnych čiar				
čís.	VZOIKA	Al/Ga	Fe/Pd	Mg/Ga	Si/Pd	
1.	Surov. múčka	1	0,71	0,67	1	
2.	Vápenec	1	0,71	0,43	1,1	
3.	Cement 320	1	0,75	l	0,90	
4.	Slinok	1	1	1	1,3	
5.	Hlina	×	0,87	0,63	1,3	
6.	C-BL-SPE-250	1	0,70	ĺĺ	1	
7.	C-BL-SPE-325	1	0,73	0,67	1	
8.	Slinok B. Bystrica	0,65	l	1	1,4	
9.	Struskoportl. Horné Srnie	1,35	1	1,38	1	
10.	Slinok Lochov	1,78	0,82	1	1	
11.	Slinok Maloměř.	1	0,88	1	1	
12.	Portland. Prachov	1	1	1,46	1	
13.	Portland. Štamberk	1	1	1	1,3	
Priemer stanove	ná relat. chyba nia [%]	7,8	6,6	11,2	16,6	

## ZÁVER

Komplexným štúdiom možnosti spektrografického sledovania matrixov na báze Ca● bolo overené, že optimalizáciou jednotlivých pochodov spektrochemickej analýzy je možné vypracovať metodiku, ktorá je vhodná na súčasné sledovanie vedľajších a najdôležitejších stopových prvkov cementových matrixov pri dosiahnutí hodnotiacich parametrov, bežných v spektrochemickej praxi.

#### Poďakovanie

Autori sú zaviazaní vďakou Výskumnému ústavu stavebných hmôt v Brne a Východoslovenským cementárniam, n. p. v Košiciach za poskytnutie kontrolných vzoriek.

#### Literatúra

- [1] Lurje N. C.: Portlandcement. Promstrojizdat, Moskva 1959.
- [2] Toropov N. A.: Chimija cementov. Promstrojizdat, Moskva 1956.
- [3] Žabka A.: Písomná práca k ašpirantskému minimu, Archív Nerudný prieskum, n. p. Brno, 1956.
- [4] Flórián K., Pliešovská N., Zimmer K.: Zborník vedeckých prác VŠT 1981, 263, ALFA Bratislava (1983).
- [5] Flórián K., Pliešovská N.: Acta Chim. Acad. Sci. Hung. 103, 301 (1980).

- [6] Flórián K., Zimmer K.: Spectrochim. Acta 37B, 29 (1982).
- [7] Boumans P. W. J. M.: Theory of Spectrochemical Excitation, Hilger and Watts, Ltd., London 1966.
- [8] Decker R. J., Eve D. J.: Appl. Spectrosc. 22, 13 (1968).
- [9] Rautschke R.: Kémiai közlemények 52, 63 (1979).
- [10] Spektrálne uhlíkové elektródy, katalóg podniku Elektrokarbon, Topolčany.
- [11] Zajdel A. N., Prokofjev V. K., Rajskij S. M., Slavnyj V. A., Šrejder E. Ja.: Tablici spektralnych linij. Izd. Nauka, Moskva 1969.
- [12] Török T., Zimmer K.: Quantitative Evaluation of Spectrograms by Means of l-Transformation. Akadémiai Kiadó, Budapest 1972.
- [13] Flórián K., Heltai Gy., Zimmer K.: Acta Chim. Acad. Sci. Hung. 102, 277 (1979).
- [14] Flórián K., Pliešovská N.: Acta Chim. Hung. 117, 21 (1984).
- [15] Plško E.: Pure Appl. Chem. 48, 69 (1967).
- [16] Decker R. J., Eve D. J.: Appl. Spectrosc. 22, 243 (1968).
  [17] Kántor T., Pungor E.: Spectrochim. Acta 29B, 139 (1974).
- [18] Guide for Use of Terms in Reporting Data in Anal. Chemistry, Anal. Chem. 53, 141 (1981).
- [19] Maessen F. J. M. J., Elgersma J. W., Boumans P. W. J. M.: Spectrochim. Acta 31B, 179 (1976).
- [20] Zimmer K., Heltai Gy., Flórián K.: Progr. analyt. atom. spetrosc. 5, 341 (1982).
- 21] Klockenkämper R., Bubert H.: Spectrochim. Acta 37B, 127 (1982).
- [22] Flórián K.: Kémai közlemények v tlači (1987).
- [23] Zajdel A. N.: Spektrální analýza. SNTL, Praha 1970.
- [24] Laqua K.: Emissionsspektroskopie in: Ullmans Encyklopädie der Technischen Chemie, 4. Auflage, Band 5., 441-500, Verlag Chemie GmbH, Weinheim 1980.
- [25] Matherny M.: Z. Anal. Chem. 271, 101 (1974).

## СПЕКТРОГРАФИЧЕСКОЕ ИССЛЕДОВАНИЕ МАТРИЦ ΗΑ БΑЗЕ ЦЕМЕНТА

#### Карол Флориан, Наталия Плиешовска

#### кафедра химии металлургического факультета Политехнического института, 04385 Komuye

Комплексное исследование показало, что оптимизация отдельных шагов спектрографического анализа (испарение, воспроизводимость возбуждения, аналитическая градуировка) позволяет разработать метод для одновременного определения элементов примесей (Al, Fe, Mg, Si) и следовых элементов (B, Cr, Mn, Ti) в CaO матрице.

При оптимизации было установлено, что применение угольных вспомогательных электродов высокого сопротивления обеспечивает более интенсивное и равномерное испарение. Слабый галогенизирующий буфер LiF изменяет характер испарения В и отчасти также Ті, так как подавляет образование труднолетучих карбидов. С точки зрения воспроизводимости возбуждения в дуге постоянного тока и пропорциональности испарения более выгодным буфером является Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>. Смесь LiF + Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> менее пригодна для исследования матриц, так как вызывает неравномерность испарения и изменение хода градуировочных графиков.

Использование возгонящего буфера Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> позволяат достигнуть ожидаемую точность определения sr(c) 10 % и получить хорошие результаты при контроле правильности метода.

Разработанный метод позволяет определять элементы примеси в диапазоне концентраций, определенном а налитической градуировкой: SiO<sub>2</sub> <30; 6,3> %, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> <10; 0,5> %,  $Fe_2O_3$  u MgO <10; 0,1 > %.

Диапазон концентраций для определения элементов следов ограничивается наивысшей градуировочной концентрацией 1 % элемента в пробе с одной стороны и пределом обнаружения для соответствующего элемента, который изменяется от 0,3 ppm (для Mn) до 31 ppm (для В), с другой стороны.

Рис. 1. Кривые испарения I = f(t) для Mg при применении трех видов спектрохимических дуферов и двух типов вспомогательных электродов. Вуферы LiF, Li2CO3, Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> + LiF, электроды: SU  $-\bigcirc$  SW  $-\bigcirc$ -; SU  $-\bigcirc$  SW  $-\bigcirc$ -; SU  $-\bigcirc$ -, SW --- O---.

- Рис. 2. Нормирование кривые отношение испарения  $\Sigma N(Si) = f(\Sigma N(Pd))$  (обозначение рис. 1).
- Рис. 3. Ход зависимостей  $\Sigma N(X) = f(t)$  при применении буфера LiF ( $\Box$  элементы сравнения; О матричный элемент Ca).
- Puc. 4. Xod assucumocmeŭ  $\Sigma N(X) = f(t)$  при применении буфера Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> (обозначение см. рис. 3).
- Рис. 5. Ход зависимости  $\Sigma N(\mathbf{X}) = f(t)$  при применении смеси буферов Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> + LiF,
- Рис. 6. Ход градуировочных прямых пары спектральных линий Fe/Pd.
- Рис. 7. Ход градуировочных прямых пары спектральных линий Al/Ca.
- Рис. 8. Ход градуировочных прямых пары спектральных линий Ti/Pd.
- Рис. 9. Величины ожидаемой относительной точности концентрационного определения sr(c) для элементов примесей.
- Рис. 10. Величины ожидаемой относительной точности концентрационного определения s<sub>r</sub>(c) элементов следов.

#### SPECTROGRAPHIC STUDY OF MATRICES BASED ON CEMENT

#### Karol Florián, Natália Pliešovská

#### Department of Chemistry, Metallurgical Faculty of the Technical University, 043 85 Košice

Detailed study showed that optimization the individual steps of spectrographic analysis (evaporation, reproducible excitation, analytical calibration) produced a method for simultaneous determination of the minor elements (Al, Fe, Mg, Si) as well as the important trace elements (B, Cr, Mn, Ti) in a matrix of CaO. The optimization demonstrated that the use of high-resistivity carbon electrodes ensured more extensive and uniform evaporation. A low halogenizing additive LiF changes the character of evaporation of B and partially also of Ti, since it suppresses formation of poorly volatile carbides. However, the Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> additive is more favourable with respect to excitation reproducibility in the DC arc, and to evaporation proportionality. The Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> additive is less suitable for the matrix in question because it leads to non-uniformity in evaporation and changes the course of calibration lines.

Use of the Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> additive with the so-called carrier effect leads to the expected determination precision  $s_r(c)$  of 10 % and acceptable results in checking the accuracy of the method. The method is suitable for determination of the minor elements in the following concentration ranges given by analytical calibration: SiO<sub>2</sub>  $\langle 30; 6.3 \rangle$  %, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>  $\langle 10; 0.5 \rangle$  %, Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> and MgO  $\langle 10; 0.1 \rangle$  %.

The determinability range for trace elements is given by the upper limit defined as the highest calibration concentration of 1 % of the element, and the lower limit, associated with the detection limit for the individual elements, which varies between 0.3 ppm (for Mn) and 31 ppm (for B).

Fig. 1. Evaporization curves I = f(t) for Mg with the use of three types of spektrochemical additives and two types of auxiliary electrodes

Additive LiF	Electrodes: SU, SW
Li <sub>2</sub> CO <sub>3</sub>	SU <b>—●—</b> , SW · • ● · •
$Li_2CO_3 + LiF$	SU — ;

- Fig. 2. Standardized curves  $\Sigma N(\text{Si}) = f(\Sigma N(\text{Pd}))$ , (symbols the same as in Fig. 1).
- Fig. 3. Course of relationship  $\Sigma N(\mathbf{X}) = f(t)$  for LiF additive ( $\Box$  ... comparison elements;  $\bigcirc$  matrix element Ca).
- Fig. 4. Course of relationship  $\Sigma N(X) = f(t)$  for Li<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> additive (symbols the same as in Fig. 3).
- Fig. 5. Course of relationship  $\Sigma N(\mathbf{X}) = f(t)$  for mixed  $Li_2CO_3 + LiF$  additive.
- Fig. 6. Calibration lines of the Fe/Pd spectral line pair.
- Fig. 7. Calibration lines of the Al/Ga spectral line pair.
- Fig. 8. Calibration lines of the Ti/Pd spectral line pair.
- Fig. 9. Values of expected relative precision for concentration determination s<sub>r</sub>(c) for minor elements.
- Fig. 10. Values of expected relative precision for concentration determination  $s_r(c)$  for the trace elements followed.