# Изучение спектрохимических свойств молибденовых шлаков. I. Оптимализация условий возбуждения регрессным анализом

аА. ШВЕГЛА, аМ. САЛЦЕРОВА, бО. ШИССЛ

аОравские ферросплавительные заводы, нац. предпр., 027 53 Истебне

<sup>6</sup>Государственный научно-исследовательский институт дерева, 891 29 Братислава

Поступила в редакцию 22 декабря 1974 г.

В окончательной редакции 18 апреля 1975 г.

Были предложены правила, которые хотя бы частично позволили объективно оценить диаграммы рассеяния и калибровочные прямые и тем самым исключить не подходящие аналитические методы. У шлаков из производства ферромолибдена, которые обладают различным химическим, минералогическим и физическим составом, на основе введенных оценочных факторов были обсуждены выбранные пары спектральных линий и было изучено влияние изменения процессов возбуждения и испарения на свойства этих пар с одновременным обсуждением калибровочной функции.

Rules were proposed which made it possible, at least to some extent, to evaluate of the variance diagrams and the calibration straight lines and to exclude the surely improper analytical procedures. For ferromolybdenum slags, characterized by a heterogeneous chemical, mineralogical, and physical composition, the chosen pairs of the spectral lines were appreciated on the basis of defined evaluation factors. The effect of the varying excitation and evaporation process on the properties of these pairs was studied together with the appreciation of the calibration function.

При разработке спектральных методов обычно определяется оптимальная пара спектральных линий, способ возбуждения, помещение образцов в разряд и регистрация спектра на основе данных полной статистической оценки диаграмм рассеяния [1—3], эффекта гомологии [4—7], у аналитической функции оценкой калибровочных прямых [3, 8].

В связи с этим необходимо было прежде всего объективно сформулировать оптимальные условия, беря во внимание важность отдельных статистических данных. Дело в том, что свойства изучаемых пар спектральных линий значительно изменяются с изменением экспериментальных условий, причем оптимальные условия, вытекающие из полной оценки диаграмм рассеяния и эффекта гомологии, не обязательно гарантируют оптимум аналитической функции из рассматриваемого выбора.

Проверка предложенных формулировок оптимальных условий была осуществлена определением молибдена в шлаках из производства ферромолибдена.

## Теоретическая часть

При статистической оценке экспериментальных данных получается несколько связанных между собой значений, поэтому при подборе подходящих условий необходимо было выбрать только наиболее важные и основные значения, которыми считаются коэффициенты сравнения, соответствующие рассеяния  $s_{Tx}^2$ ,  $s_{Tx}^2$ ,  $s_{Tx}^2$ ,  $s_{2}^2$ ,  $s_{\mathrm{Bocnp}}^2$ , коэффициент пропорциональности калибровочной прямой и результаты проверки гипотез. Выбор для этого необходимых правил будет очевидно субъективным, хотя и опирается на известные литературные данные и на наш собственный опыт. С одной стороны нельзя не брать во внимание трудности, связанные с выбором действительно оптимального решения. С другой стороны очевидна выгодность выбора действительно однозначных условий, в отдельных конкретных случаях не имеющих субъективный подход. Можно предполагать, что принятием приведенных правил будут исключены не подходящие аналитические методы.

В отличие от Флориана [9], для характеристики применимости условий ввели оценочный фактор

$$RD = Q_{pq} f_1 f_2 f_3 f_4 f_5, (1)$$

где  $Q_{pq}$  эллиптическое рассеяние, пропорциональное площади очерчивающего эллипса. Рассчитывается оно по следующему уравнению [3]

$$Q_{pq} = \frac{s_X s_Y \sqrt{1 - r_{XY}^2}}{\overline{X} \, \overline{Y}} \, 10^4, \tag{2}$$

(для упрощения расчета числовое значение  $Q_{pq}$  умножается на константу  $2\cdot 10^{-4}$ ).

Значения  $f_1$ — $f_5$  коррекционные факторы, рассчитанные по уравнению

$$f=rac{F_{
m pacc^{\prime\prime}}}{F_{
m Ta6\pi}}$$
 или же  $rac{t_{
m pacc^{\prime\prime}}}{t_{
m Ta6\pi}},$  (3)

где  $F_{{\scriptscriptstyle T}{\scriptscriptstyle A}6\pi}$  критическое значение F — распределения Снедекора,  $t_{{\scriptscriptstyle T}{\scriptscriptstyle A}6\pi}$  критическое значение t-распределения Студента, а  $F_{{\scriptscriptstyle pacc^{\shortparallel}}}$  и  $t_{{\scriptscriptstyle pacc^{\shortparallel}}}$  — рассчитанные значения соответствующих проверок для данного числа степеней свободы и уровня значимости  $\alpha$ . Величина  $f_1$  — коррекционный фактор для проверки  $t_{w_{x=w_{op}\tau}}, f_2$  для проверки  $t_{w_{x=w_{op}\tau}}, f_2$  для проверки  $t_{w_{x=v_c}}, f_3$  для проверки  $t_{w_{x=1}}$ , все на уровне значимости  $\alpha=0.05$ . Величина  $f_4$  является коррекционным фактором для проверки  $F_{s_{xx}^2=s_{xx}^2}$  а  $f_5$  для проверки  $F_{s_{xx}^2=s_{xx}^2}$ , оба на уровне значимости  $\alpha=0.01$ .

Необходимо заметить, что такой способ расчета представляет только определенное допустимое приближение решения очень сложной статистической задачи, которую необходимо в будущем далее анализировать.

Из довольно большого количества статистических данных, характеризующих калибровочную прямую, аналогичным способом был сделан выбор оптимальных условий на основе оценочного фактора KP

$$KP = Q_{ab} f_a, (4)$$

где  $Q_{ab}$  значение, пропорциональное площади, которая ограничена гиперболическими границами надежности на выбранном уровне значимости

и которая включает интервал концентраций  $\overline{x}\pm0.5$   $\overline{x}$ . Чтобы исключить зависимость этой площади от концентрации, площадь делится логарифмом средней концентрации расчетного компонента применяемых сравнительных образцов ( $\overline{x}=\log \overline{c}$ ). Величина  $Q_{ab}$  является в определенном смысле средней величиной отклонения  $\overline{\Delta y}$  в выбранном интервале.

Значение  $f_a$  — коррекционный фактор, рассчитанный по уравнению

$$f_a = \frac{F_{\text{paccq}}}{F_{\text{Ta6}\pi}},\tag{5}$$

для проверки  $F_{s_2^2 \le s_{\mathrm{BOCRP}}^2}$  (что называется гипотезой линейности [3, 10, 11]), причем  $s_2$  — средняя квадратическая ошибка, включающая количество параллельных определений,  $s_{\mathrm{BOCRP}}$  — средняя квадратическая ошибка, включающая ошибку воспроизводимости параллельных определений для отдельных сравнительных образцов.

Можно предполагать, что чем меньше величина фактора KP, тем правильнее будут данные, полученные из калибровочной прямой. Те же предположения относятся к оценочному фактору RD, что касается о воспроизводимости.

### Зкспериментальная часть

Молибденовые шлаки из производства ферромолибдена обладают различным фазовым и химическим составом. Поэтому необходимо было критически рассмотреть методику определения, особенно в том случае, когда предполагается появление матрикс--ффекта. Для его удаления применили смесь шлаков, спектрохимический буфер CoO · Co<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, LiF и графитный порошок [12, 13].

Содержание отдельных компонентов в шлаках изменяется в интервале: 0,1-1,2% Мо (в среднем 0,4%), 0,1-2% МgO, 6-12% СаО, 50-60% SiO<sub>2</sub>, 9-17% Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 10-22% FeO, 0,2-0,4% MnO. Зернистость аналитических образцов была до 0,2 мм или до 0,05 мм. Сравнительные пробы изготовляли из текущих производственных проб и несколько раз анализировали при помощи абсорбционного спектрофотометрического метода [14, 15].

Для исследований использовали световой электрометр типа LE V (6+Z) с электроническим адаптором типа V/Stp, производство фирмы Прэцизионсмесгерете Гехендорф — Пилзенсе (ФРГ), работающим совместно с спектрографом Q 24, где обычная система освещения заменена линзовым растровым конденсором. Для возбуждения применялся электронически управляемый источник возбуждения FES 26. Фотографическая регистрация осуществлялась спектрографом ISP 28 с источниками возбуждения ABR 3, DG 2 и HFO 1.

Общие оптические условия и условия возбуждения приведены в табл. 1.

# Результаты и их обсуждение

Попытка объеденить основу смешиванием шлака с графитовым порошком и CoO  $Co_2O_3$  не дала желаемый результат. В этом случае наблюдается очень малая интенсивность измеряемых аналитических линий и интенсивный фон. Это можно объяснить тем, что при прибавлении восстановительных веществ замедляется испарение элементов (напр. Мо), которые обладают высшей температурой кипения, чем их окиси [16].

### Таблица 1

### Экспериментальные условия

Общие оп тические данн	ые при фотографической регистрации спектра
Спектрограф	ISP 28
Вид изображения	Трехлинзное с промежуточным изображением
Диафрагма промежуточного	
изображения	Полное открытие
Отверстие	0,020~mm
Электродный материал	Графитный электрод SU-305 и SU-103
,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	При прессовании брикетов применялся прессующийся графитный порошок SU-601, при смешивании с LiF применялся непрессующийся графитный порошок SU-602 Электрокарбон, нац. предпр. Топольчаны Электролитическая медь, железная подкладка
Расстояние электродов	2 мм
Фотографическая эмульсия Проявитель	OPBO, Спектралплаттен, Блау-Гарт, WU-2 Фома универсальный, время проявления 3 мин, 20°C
	Yсловия возбуждения
Вид возбуждения	За исключением метода пересыпки и метода ста- ционарного брикета: Дуга переменного тока с вы- сокочастотным зажиганием, генераторы ABR 3 и DG 2 для метода пересыпки и стационарного брикета. Конденсированная искра высокого на- пряжения генераторов HFO 1
Напряжение в сети	220 B

Интенсивность тока Параметры конденсированной искры высокого напряжения

Освещение

20-40 cek Общие оптические данные при фотоэлектрической регистрации спектра

Емкость 12 и 3 н $\Phi$ ; индукция 1,5 и 0,08 м $\Gamma$ ц; напряжение 12,0 и 10,7 к $B_{9\Phi}$  . Применялся синхрон-

Для дуги переменного тока 6 А

Спектром етр LE V  $(6 + \mathbf{Z})$  co спектрографом Q 24 Вид изобр ажения Линзовый растр — конденсор Диафрагм а промежуточного изображения Полное открытие Входное отверстие 0,020~mmВыходное отверстие до 70 им Расстояние электродов 2-3,5 мм Напряжение на фотоумножителях Со 2° — 700 В (крутость 1—12) Мо 2—3° — 700—800 В (крутость 0—12)

ный мотор

Условия возбуждения Вид возбуждения За исключением метода стационарного брикета дуга переменного тока Для метода стационарного брикета искра среднего напряжения Электронически управляемый генератор FES 26 Напряжение в сети 220 B Интенсивность тока 6 A Сопротивление 10 Ом, емкость 20  $\mu\Phi$ , индукция Параметры искры среднего

2000 μΓц

напряжения

Chem. zvesti 29 (6) 762-772 (1975)

Таблица 2
Параметры диаграмм рассеяния и результаты статистических проверок для выбора оптимальной пары спектральных линий Примененный метод: подвижная металлическая подкладка, фотографическая регистрация спектра

Пара линий		$r_{XY}$ $i$	$w_{ m opT}$	$S_{AY}$	ψ/Q	Проверки, соответствующие коррекционным факторам						
			₩ <b>ор</b> г	111		$f_1$	$f_2$	$f_3$	f <sub>4</sub>	<i>f</i> <sub>5</sub>	RD	— ность
Mo 320,9	Co 288,6	0,89	1,03	0,047	4,09				+	_	4,103	11
Mo 320,9	Co 299,0	0,88	0,99	0,051	2,98	+	+	+	+	_	6,733 10	
Mo 320,9	Co 306,2	0,85	1,07	0,043	3,48	+	+	+	+		3,329 10	
Mo 320,9	Co 308,7	0,85	0,87	0,048	3,56	+	+	+	+		4,704 10	
Mo 332,7	Co 288,6	0,39	1,05	0,044	1,98	+	+		+	+		) <sup>-2</sup> 7
Mo 332,7	Co 299,0	0,91	1,14	0,038	4,68	+	+	1-1-1	+		-,	)-3    4
Mo 332,7	Co 306,2	0,93	1,25	0,035	5,53	-		+	+	-	1,872	10
Mo 332,7	Co 308,7	0,96	1,03	0,028	6,62		-	+	+		,,	<sub>-1</sub> 9
Mo 334,5	Co 288,6	0,50	1,50	0,054	1,81	+		_	+	+	1,433 10	$^{+1}$ 12
Mo 334,5	Co 299,0	0,71	1,43	0,074	2,54	4	+		+	+	6,708 10	$^{-2}$ 6
Mo 334,5	Co 306,2	0,74	1,53	0,070	2,77	<u> </u>	÷		+	+		-1 8
Mo 334,5	Co 308,7	0,77	1,19	0,068	2,78	-	÷	+	+	+	1,185 10	$^{-2}$ 5

## Пояснения к таблицам 2 и 3

$r_{XY}$	коэффициент сравнения,
$w_{\mathtt{ODT}}$	ортогональный регрессный коэффициент,
SAY	средняя квадратическая ошибка $\Delta Y$ значения ( $\Delta Y = Y_x$ —
	$-Y_r$ ),
1 -	отполно толионой ополиивающего эпине

 $\psi/\varrho$  отношение полуосей очерчивающего эллипса, RD оценочный фактор,

spg фотографическая регистрация спектра, spm фотоэлектрическая регистрация спектра,

э̂начит подтверждение нулевой гипотезы,
 значит отвергнутье нулевой гипотезы в пользу альтернативной.

Параметры диаграмм рассеяния и результаты статистических проверок для обсуждения дальнейших влияний на свойства выбранных пар спектральных линий

Таблица 3

Вдувания Пара I (spg) 0,98 1,03 0,033 9,42 + + + + - 6,210 4 Вдувания Пара II (spg) 0,90 0,94 0,060 4,41 — — + - 3,003 4 Вдувания Пара II (spm) 0,99 1,12 0,018 17,46 + — — + — 1,550 1 Пара II (spg) 0,72 0,41 0,067 3,27 — + + — + 2,430 1 Пара II (spg) 0,90 1,47 0,034 4,64 — — + — 7,055 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,90 1,47 0,034 4,64 — — + — + 5,751 1 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,46 0,037 4,01 — + + — + 5,751 1 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,96 0,023 4,99 — — + — 1,750 1 Стационарного брикета Пара II (spm) 0,97 1,30 0,015 8,39 + — — + — 5,381 1 Испарения из просверливания графитного электрода Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — — + — 4,458 фитного электрода Подвижная метал-	Метод	Пара спек- тральных ли-	$r_{XY}$	орт	$S_{\Delta Y}$	ψ/Q	Про	Очеред-					
Вдувания Пара II (spg) 0,90 0,94 0,060 4,41 — — — — — — — 3,003 4 Вдувания Пара II (spm) 0,99 1,12 0,018 17,46 + — — — — — — — 1,550 1 Пара II (spg) 0,72 0,41 0,067 3,27 — — — — — — — — — 2,430 1 Пересыпки Пара II (spg) 0,90 1,47 0,034 4,64 — — — — — — — — — 7,055 1 Стационарного брикета Пара I (spg) 0,92 0,96 0,037 4,01 — — — — — — — — — — — — 7,751 1 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,96 0,023 4,99 — — — — — — — — — — — 1,750 1 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,96 0,023 4,99 — — — — — — — — — — — 5,381 1 Испарения из просверливания гра- — — — — — — — — — — — — — — — — — — —		ний (регистра- ция)					$f_1$	$f_2$	f <sub>3</sub>	f <sub>4</sub>	f <sub>5</sub>	RD	– ность
Пересыпки Пара I (spg) 0,72 0,41 0,067 3,27 — + + — + 2,430 1 Пересыпки Пара II (spg) 0,90 1,47 0,034 4,64 — — + + — + 7,055 Стационарного брикета Пара I (spg) 0,82 0,46 0,037 4,01 — + + — + 5,751 1 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,96 0,023 4,99 — — + — 1,750 1 Стационарного брикета Пара II (spm) 0,97 1,30 0,015 8,39 + — — + — 5,381 1 Испарения из просверливания графитного электрода Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — + — 4,458 фитного электрода Подвижная металыческая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 1		Пара І (spg)					+	+	+				3
Пересыпки Пара I (spg) 0,72 0,41 0,067 3,27 — + + — + 2,430 1 Пересыпки Пара II (spg) 0,90 1,47 0,034 4,64 — — + + — + 7,055 Стационарного брикета Пара I (spg) 0,82 0,46 0,037 4,01 — + + — + 5,751 1 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,96 0,023 4,99 — — + — 1,750 1 Стационарного брикета Пара II (spm) 0,97 1,30 0,015 8,39 + — — + — 5,381 1 Испарения из просверливания гра- Пара II (spg) 0,62 0,85 0,046 2,07 + + + + + + + 1,932 1 Фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spg) 0,65 0,67 0,068 2,29 — — + + 3,892 1 Фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — + — 4,458 Фитного электрода Подвижная метал- дическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 1		Hapa II (spg)					_		1	+	_		13
Пересыпки Пара II (spg) 0,90 1,47 0,034 4,64 — — — — — — — — 7,055 Стационарного брикета Пара I (spg) 0,82 0,46 0,037 4,01 — — — — — — — — 1,750 1 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,96 0,023 4,99 — — — — — — — — — 1,750 1 Стационарного брикета Пара II (spm) 0,97 1,30 0,015 8,39 + — — — — — — — — — 5,381 1 Испарения из просверливания гра- посверливания гра- посверливания гра- посверливания гра- пара II (spg) 0,62 0,85 0,046 2,07 + + + + + + + + 1,932 1 Фитного электрода Испарения из просверливания гра- пара II (spg) 0,65 0,67 0,068 2,29 — — — — — — — — — 4,458 Фитного электрода Подвижная метал- пическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 1						17,46	+		_	+			6
Стационарного брикета Пара I (spg) 0,82 0,46 0,037 4,01 — + + — + 5,751 16 Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,96 0,023 4,99 — — + — 1,750 16 Стационарного брикета Пара II (spm) 0,97 1,30 0,015 8,39 + — — + — 5,381 16 Испарения из просверливания гра- Пара I (spg) 0,62 0,85 0,046 2,07 + + + + + + + 1,932 17 Фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spg) 0,65 0,67 0,068 2,29 — — — + + 3,892 17 Фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — — + — 4,458 Фитного электрода Подвижная метал- Дическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 18							-	+	+	_	+		7
Стационарного брикета Пара II (spg) 0,92 0,96 0,023 4,99 — — — — — — — — 1,750 1 Стационарного брикета Пара II (spm) 0,97 1,30 0,015 8,39 + — — — — — — 5,381 1 Испарения из просверливания гра- фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spg) 0,62 0,85 0,046 2,07 + + + + + + + 1,932 1 Фитного электрода Испарения из просверливания гра- фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — — + — 4,458 Фитного электрода Подвижная метал- пическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 1								_		+			10
Стационарного брикета Пара II (spm) 0,97 1,30 0,015 8,39 + — — + — 5,381 1 Испарения из просверливания гра- Пара I (spg) 0,62 0,85 0,046 2,07 + + + + + + 1,932 1 фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spg) 0,65 0,67 0,068 2,29 — — — + + 3,892 1 фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — + — 4,458 фитного электрода Подвижная метал- пическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 1		1 , 1 0 /					_	+	+-		+		5
Испарения из просверливания гра- Пара I (spg) 0,62 0,85 0,046 2,07 + + + + + + 1,932 1 фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spg) 0,65 0,67 0,068 2,29 — — — + + 3,892 4 фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — — + — 4,458 фитного электрода Подвижная метал- подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 1	ционарного орикета						_	-	2.	+	-		12
просверливания гра- фитного электрода Испарения из просверливания гра- фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spg) 0,65 0,67 0,068 2,29 — — — + + 3,892 4 фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — — + — 4,458 фитного электрода Подвижная метал- лическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 1		Hapa H (spm)	0,97	1,30	0,015	8,39	+			+		$5,381  10^{-2}$	4
просверливания гра- Пара II (spg) 0,65 0,67 0,068 2,29 — — — + + 3,892 1 фитного электрода Испарения из просверливания гра- Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — + — 4,458 фитного электрода Подвижная метал- лическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + + — 4,704 1	сверливания гра- ного электрода	Пара І (spg)	0,62	0,85	0,046	2,07	+	+	+	+	+	1,932 10-3	1
просверливания гра- Пара II (spm) 0,80 1,57 0,036 3,23 — — — + — 4,458 фитного электрода Подвижная метал- лическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 + + + + — 4,704 1	еверливания гра- ного электрода	Пара II (spg)	0,65	0,67	0,068	2,29	_	-	_	+	+	3,892 10+1	14
лическая подкладка Пара I (spg) 0,85 0,87 0,048 3,56 $+$ $+$ $+$ $+$ $-$ 4,704 1	еверливания гра- ного электрода	Пара II (spm)	0,80	1,57	0,036	3,23	_	_	_	+	_	4,458	9
	еская подкладка	Пара І (spg)	0,85	0,87	0,048	3,56	+	+	+	+	-	$4,704   10^{-3}$	2
лическая подкладка Пара II (spg) 0,89 1,03 0,047 4,09 — — — + — 4,103 Подвижная метал-	еская подкладка		0,89	1,03	0,047	4,09			_	+	_		8
лическая подкладка Пара II (spm) 0,95 0,77 0,030 6,20 — — + — 7,771	ская подкладка	Пара II (spm)	0,95	0,77	0,030	6,20	_	-		+	_	7,771	11

Пара I — Мо 320,9 нм, Со 308,7 нм.

Пара II — Мо 320,9 нм, Со 288,6 нм.

 Таблица 4

 Параметры калибровочных прямых и результаты статистических проверок при использовании КF

	Пара спектраль- линий (регистрация зернистость в мм)	$B_x$		<sup>8</sup> воспр	č	Интервал на- дежности	вето	оверка, соствующая к ционному ф $f_A$	op- K	P	Оче- ред- ность
					100 10		Sc/c				
Вдувания	Пара I (spg 0,20)	0.587	0.1048	0,0476	0,40	0.23 - 0.71	25,17	+	8,743	10-1	9
Вдувания	Пара II (spg 0,20)	0,586	0,1292	0,0479	0,40	0,21-0,78	31,06		2,832		15
Вдувания	$\Pi$ apa II (spm 0,20)	0,211	0,0573	0,0178	0,56	0,26-1,21	40,40	+	1,432		10
Вдувания	Пара II (spg 0,05)	0,861	0,1195	0,0537	0,63	0,41 - 0,99	20,19	+ + -	4,416	10-	6
Вдувания	Пара II (spm 0,05)	0,789	0,1180	0,0301	0,56	0,38 - 0,84	22,20		1,653		11
Пересыпки	Пара I (spg 0,20)	-0,057	0,0150	0,0586	0,44	0,00-46,10	37,97		2,581	$10^{+1}$	18
Пересыпки	Пара II (spg 0,20)	-0,159	0,0729	0,0593	0,44	0,06— $3,36$	66,68	+ + +	1,676		12
Стационарного брикет		0,207	0,0747	0,0227	0,50	0,18-1,40	51,69		4,731		16
Стационарного брикет		0,059	0,0333	0,0211	0,44	0,05— $3,75$	82,24	+ $+$ $+$	1,768	unar ma	13
Стационарного брикет	га Пара II (spm 0,20)	0,412	0,0536	0,0058	0,50	0,36-0,69	18,65		2,493	$10^{+1}$	17
Испарения из		2 2 2									1.0
просверливания гра-	Пара I (spg 0,20)	0,513	0,0349	0,1014	0,50	0,21-1,21	9,77		2,573		14
фитного электрода											
Испарения из	TT - TT / - 0.00\					0.05 0.50			0.010	40.1	
џросверливания гра-	Пара II (spg 0,20)	0,613	0,0722	0,0319	0,50	0,35-0,73	16,90	++-	2,940 .	10-1	2
фитного электрода											
Испарения из	II II / 0.00)	0 /55	0.0140	0.0001	0.10	0.00 0.00	40 55		0 745	10-1	,
просверливания гра-	Пара II (spm 0 <b>,2</b> 0)	0,477	0,0412	0,0384	0,46	0,30-0,70	12,57	+ + +	3,517	10-1	4
фитного электрода											
Подвижная метал-	Hans I ( 0.90)	0.750	0.0105	0.0100	0.74	0.07 0.74	45 50		/ 040	10-1	5
лическая подкладка	Пара I (spg 0,20)	0,452	0,0495	0,0499	0,41	0,24-0,71	15,53		4,219	10 -	3
Подвижная метал- лическая подкладка	Hana II /ana 0 20)	0,489	0,0758	0,0339	0,41	0,25-0,68	22,0	L	5,085	10-1	7
Подвижная метал-	Пара II (spg 0,20)	0,405	0,0738	0,0555	0,41	0,25- 0,08	22,0	+	0,000	10 -	,
лическая подкладка	Пара II (spm 0,20)	0,416	0,0695	0,0345	0,47	0,27-0,81	23,39	L	5,695 .	10-1	8
Подвижная метал-	11apa 11 (spin 0,20)	0,410	0,0055	0,0340	0,47	0,27 0,01	20,00	T	0,000 .	10	U
лическая подкладка	Пара II (spg 0,05)	0,730	0,0647	0,0355	0,63	0,46-0,86	12,89	+ + +	3,086.	10-	3
Подвижная метал-	11upu 11 (Spg 0,00)	0,700	0,004/	3,0000	0,00	0,40 - 0,00	14,00	1 1 1	3,000 .		•
лическая подкладка	Пара II (spm 0,05)	0,682	0,0409	0,0211	0,59	0,48 - 0,72	8,61	+ +	1,943.	10-1	1
	Pa (~Pr 0,00)	0,002	3,0200	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	0,00	·, · · · · · · · · · · ·	0,01	1 1	_,		_

Максимальное подавление основы наблюдалось при смешивании шлака с  ${\rm CoO}$   ${\rm Co}_2{\rm O}_3$  как спектрохимическим буфером, причем одновременно кобальт служил сравнительным элементом.

При применении смеси шлака с CoO Co<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, графитным порошком и LiF [12, 13, 17] не получили желаемых результатов. При фотоэлектрической регистрации проявился матрикс-эффект, что находится в согласии с мнением [17], где утверждается, что реакции с фтором не удаляют влияние состава на интенсивность молибденовых линий, а только изменяют.

Автоматизированный выбор подходящих пар спектральных линий осуществили рассмотрением двенадцати пар (Мо, Со) с атомным характером [4, 21] на основе данных статистической оценки диаграмм рассеяния и изучением эффекта гомологии. При этом использовали счетную машину Гиера, для которой была разработана алгольная программа [18, 19].

Из выбора, сделанного вышеприведенным способом по методу Буянова с подвижной металлической подкладкой [20], вытекает, что наилучшие результаты дает аналитическая линия Мо I 320,7  $\mu$ M с линиями сравнительного элемента Со I 306,2  $\mu$ M, 308,8  $\mu$ M и 299  $\mu$ M. Соответствующие значения оценочного фактора RD имеют одинаковый порядок, приведенные пары спектральных линий выполняют требования идеальной гомологии и неравенство  $s_{dY}^2 \leq s_{YX}^2$ .

Интересен однако тот факт, что выбранная аналитическая линия Мо I 320,9 нм со сравнительной линией Со I 288,6 нм из двенадцати рассмотренных пар оказалась менее выгодной (табл. 2) и при выполнении условий, соответствующих гомологии.

В другом опыте была выбрана наиболее выгодная аналитическая линия Мо I 320,9 *нм* и для сравнения сравнительные линии кобальта, которые представляли идеальную пару (Со I 308,7 *нм* — в дальнейшем обознача-

### Пояснения к таблице 4

 $B_X$  коэффициент пропорциональности калибровочной прямой.

средняя квадратическая ошибка, включающая коли-

чество параллельных определений,

зысспр средняя квадратическая ошибка, включающая ошибку воспроизводимости параллельных определений для отдельных сравнительных образцов,

арифметическое среднее концентрации использованных проб в %.

Интервал надежности, рассчитанный на уровне значимости 0.05 в % для  $\overline{AY}$ 

*KP* оценочный фактор,

spg фотографическая регистрация спектра, spm фотоэлектрическая регистрация спектра,

Пара I Мо 320,9 нм, Со 308,7 нм, Пара II Мо 320,9 нм, Со 288,6 нм,

 $f_A$  проверка линейности на уровнях значимости 0,005, 0,01 и 0,05,

+ значит подтверждение нулевой гипотезы,

 значит отвергнутье нулевой гипотезы в пользу альтернативной. ется I) и соответствующую (Со I 288,6 нм — в дальнейшем II) при различных способах внесения образца в разряд (методы подвижной металлической подкладки, вдувающий [21], пересыпки [22] и испарения из просверливания графитного электрода), вида возбуждения (дуга переменного тока, искровой разряд высокого и среднего напряжения) и способа регистрации спектра (фотографический и фотоэлектрический).

При рассмотрении оценочного фактора (табл. 3) видно однозначное преимущество идеальной пары I по сравнению с парой II, однако свойства пары I с изменением экспериментальных условий существенно изменяются.

Изучением и статистической оценкой подтвердилось предположение о том, что изменение испарительного и возбуждающего процесса значительно влияет на свойства изучаемой пары спектральных линий.

Аналогичные выводы, но в другой связи, сделали Cвобода и Kлайнманн [23].

При одновременном сохранении остальных условий ясно выступает преимущество применения электронически управляемого источника возбуждения, фотоэлектрической регистрации спектра и исключения влияния радиального положения разряда на освещение отверстия спектрографа линзовым растровым конденсором.

Конечной целью спектроаналитических определений является как можно более точное установление концентрации определяемого элемента.

С этой точки врения на основе оценочного фактора KP были изучены параметры калибровочных прямых для выбранных пар спектральных линий (I и II) при различных экспериментальных условиях.

Наряду с выше описанными комбинациами далее прибавилось еще различное измельчение аналитических образцов. Для расчета калибровочных прямых и очерчивающих гипербол и их нанесения была составлена общеприменительная программа для вычислительной машины [19].

Необходимо заметить (табл. 4), что условия, при которых достигаются оптимальные результаты с точки зрения воспроизводимости и эффекта гомологии, не обязательно гарантируют оптимум надежности для собственного аналитического использования.

Измерением плотности линейных зависимостей подтвердилась важная связь  $(r_{XY}=0.813)$  [24] между величинами RD и KP у изучаемых непрерывных способов внесения образцов в разряд (методы подвижной подкладки, вдувания и пересыпки у пары I и II, за исключением пары I с медным пересыпочным электродом, где линия Co I 308,678  $\mu$  совпадает с линией Cu 308,813  $\mu$ .) При прерывном способе внесения образцов в разряд (испарение из просверливания углеродного электрода и стационарного брикета для пары I и II) была установлена противоположная зависимость — с уменьшением величины RD увеличивается значение KP.

У вдувательного метода (табл. 3 и 4) положительно проявилось использование электронически управляемого источника возбуждения и удаление нежелательного сдвига изображения, вызванного движением источника света при горении в плоскости коллиматора.

Приведенные положения незначительно проявились у метода испарения образца из просверливания графитного электрода. У метода подвижной подкладки добились дальнейшего улучшения при применении более

размельченных аналитических образцов (размером до 0,05 мм). Это объясняется тем фактом, что при изменении дисперсности порошков изменяются условия фракционного испарения элементов [25, 26].

## Выводы

Были предложены правила, которые хотя бы частично позволили объективно оценивать диаграммы рассеяния и калибровочные прямые, чем исключились явно не подходящие аналитические определения.

На основе введенных оценочных факторов обсуждаются выбранные пары спектральных линий и было изучено влияние изменения процессов возбуждения и испарения на их свойства с одновременным рассмотрением калибровочной функции.

В качестве образцов применили шлак из производства ферромолибдена. Шлак обладал различным химическим, минералогическим и физическим составом, что вызывало явный матрикс-эффект, удалению которого уделялось внимание.

При сравнении результатов полной статистической оценки и эффекта гомологии с результатами обсуждения аналитической функции выяснилась определенная связь у методов с непрерывным способом внесения образцов.

Было подчеркнуто, что более надежные результаты, полученные фотоэлектрическим способом, сохраняя все остальные условия, можно приписать применению точнее работающего электронически управляемого источника возбуждения и исключению влияния радиального положения разряда на освещение отверстия спектрографа линзовым растровым конденсором.

У некоторых способов непрерывного внесения образцов в разряд подтвердилось влияние дисперсности порошков на фракционное испарение элементов.

# Литература

- 1. Holdt, G., Strasheim, A., Appl. Spectrosc. 14, 64 (1960).
- Holdt, G., Emissionsspektroskopie, s. 63. Akademie-Verlag, Berlin, 1964.
- 3. Налимов, В. В., Применение математической статистики при анализе вещества. Гос. издат. физ. мат. литературы, Москва, 1960.
- 4. Plško, E., Collect. Czech. Chem. Commun. 30, 1246 (1965).
- 5. Плшко, Э., неопубликованные результаты, Кошице, 1971.
- 6. Matherny, M., Chem. Zvesti 24, 112 (1970).
- 7. Matherny, M., Spectrosc. Lett. 6, 711 (1973).
- 8. Flórián, K., Lavrin, A., Matherny, M., Chem. Zvesti 27, 623 (1973).
- 9. Flórián, K., Chem. Zvesti 28, 204 (1974).
- Hátle, J., Likeš, J., Základy počtu pravděpodobnosti a matematické statistiky. Státní nakladatelství technické literatury, Praha, 1972.
- Garaj, I., Krišták, M., Teória pravdepodobnosti a matematickej štatistiky. Slovenská vysoká škola technická, Bratislava, 1970.
- 12. Špačková, A., Rozpravy Národního technického muzea v Praze 19, 47 (1963).
- 13. Плшко, Э., неопубликованные результаты.

- Dragomirecký, A., Příručka anorganické kolorimetrické analysy. Státní nakladatelství technické literatury, Praha, 1963.
- Hillebrand, W. F., Lundell, G. E. F., Brighth, A., Hoffman, J. I., Vybrané metody anorganické analysy. Státní nakladatelství technické literatury, Praha, 1958.
- Kalinin, S. K., Fajn, E. J., Rozpravy Národního technického muzea v Praze 23, 20 (1967).
- 17. Иванова, Г. П., Ж. Анал. Хим. 21, 1307 (1966).
- 18. Шиссл, О., неопубликованные результаты.
- 19. Шиссл, О., неопубликованные результаты.
- 20. Буянов, Н. В., Изв. Акад. Наук СССР, С. Физ. 19, 1 (1955).
- 21. Русанов, А. К., Воробев, В. С., Завод. Лаб. 30, 41 (1964).
- 22. Feldman, C., Ellenburg, J., Anal. Chem. 27, 1714 (1955).
- 23. Svoboda, V., Kleinmann, I., Radioisotopy 14, 887 (1973).
- 24. Linczényi, A., Inžinierska štatistika. Alfa, Bratislava, 1973.
- 25. Русанов, А. К., Батова, Н. Т., Завод. Лаб. 30, 41 (1964).
- 26. Кибисов, Г. И., Кубасова, Н. Б., Ж. Анал. Хим. 26, 660 (1961).

Перевела Т. Диллингерова