

МЕТАЛЛУРГИЯ

В. М. СААКЯН, М. Б. ГЕВОРКЯН

ПРИМЕНЕНИЕ МЕТОДОВ КОРРЕЛЯЦИОННОГО АНАЛИЗА  
 ПРИ ИССЛЕДОВАНИИ ПРОМЫШЛЕННОГО  
 ПРОЦЕССА ФЛОТАЦИИ

Настоящая статья посвящена вопросам экспериментального получения статистического математического описания промышленного процесса флотации с использованием данных, собранных в режиме нормальной работы объекта на обогатительной фабрике Кафанского меднорудного комбината. Изучалось влияние предварительно выбранных факторов (реагентный режим, плотность пульпы, производительность флотомашинны, содержание меди в руде) на основные выходные показатели процесса флотации  $\varepsilon$ ,  $\beta$ ,  $t$ .

На первой секции обогатительной фабрики по каждому параметру был собран статистический материал объемом  $n=460$ . Задача была решена методом корреляционного анализа по специальной программе, разработанной для ЭВМ «Раздан-3». Предварительным условием проведения корреляционного анализа является определение характера изменения каждого параметра. Были построены эмпирические кривые

Ф а к т о р ы	Выходные параметры
Кс—бутиловый ксантогенат-собира- тель (г/т)	$\varepsilon$ —извлечение меди в концентрат (%)
pH—щелочность пульпы (-)	$\varepsilon = \frac{M_k}{M_p} \cdot 100$ % (где $M_k = \beta N_{ат}$ ;
T-66—флотомасло-пенообразова- тель (г/т)	$M_p = \alpha Q$ )
$\rho$ —плотность пульпы (г/л)	$\beta$ —содержание меди в концентрате (%)
$\alpha$ —содержание меди в руде (%)	$t$ —содержание меди в отвальных хвостах (%)
P—производительность флотомашин- ны (т/час)	$M_k$ —металл в концентрате (т)
	$\gamma$ —выход (%)
	$M_p$ —металла в руде (т)

распределения параметров. Для каждого из них были подсчитаны коэффициенты вариации и первые четыре момента с их среднеквадратическими ошибками, т. е.

средняя арифметическая 
$$\bar{x} = \frac{\sum_{i=1}^n x_i}{n};$$

среднее квадратическое отклонение  $\sigma = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n (x_i - \bar{x})^2}{n}}$ ;

показатель асимметрии  $A = \frac{\sum_{i=1}^n (x_i - \bar{x})^3}{\sigma^3}$ ;

показатель эксцесса  $E = \frac{\sum_{i=1}^n (x_i - \bar{x})^4}{\sigma^4} - 3$ ;

коэффициент вариации  $v = \frac{\sigma}{\bar{x}} 100 \%$ ;

$\sigma_{\bar{x}} = \frac{\sigma}{\sqrt{n}}$ ;  $\sigma_s = \frac{\sigma}{\sqrt{2n}}$ ;  $\sigma_A = \sqrt{\frac{6}{n}}$ ;  $\sigma_E = \sqrt{\frac{24}{n}}$ ;  $\sigma_v = \frac{v}{\sqrt{2n}} \sqrt{1 + 2\left(\frac{v}{100}\right)^2}$ .

Результаты сведены в табл. 1.

С помощью эмпирических показателей асимметрии ( $A$ ) и эксцесса ( $E$ ) была произведена приближенная проверка гипотезы нормальности. Нормальность закона распределения подвергалась сомнению, если хотя бы одна из указанных характеристик по абсолютной величине значительно превосходила свою среднюю квадратическую ошибку. В результате проверки распределение параметров  $\varepsilon$ ,  $\beta$ ,  $t$ ,  $\gamma$ ,  $M_k$  оказалось близким к нормальному. Распределение параметра  $T-66$  оказалось отличным от нормального. Кривая имеет значительную асимметрию и резко выраженный эксцесс. Более тщательный анализ результатов эксперимента и проверка нормальности производилась с помощью критерия соответствия  $\chi^2$ .

Оценки зависимостей между параметрами формы и степени влияния каждого фактора на технологические показатели процесса давались на основе методов парной корреляции.

Для оценки тесноты линейной связи определялся коэффициент корреляции

$$r = \frac{\sum (y - \bar{y})(\xi - \bar{\xi})}{\sigma_y \sigma_\xi \cdot n}.$$

В табл. 2 приведены коэффициенты корреляции между входными и выходными переменными. Значимость коэффициентов корреляции определялась по формуле:

$$\mu = \frac{|r| \sqrt{n}}{1 - r^2}.$$

Если  $\mu \geq 1,96$ , то с надежностью вывода 0,95 отвергается гипотеза о некоррелированности рассматриваемых величин. В результате проверки (табл. 3) значимыми оказались коэффициенты корреляции: между выходом  $\varepsilon$  и входами  $K_c$ ,  $\rho$  и  $\alpha$ ; между выходом  $\beta$  и входами  $K_c$ ,  $T-66$  и  $\alpha$ . Для выхода  $t$  незначимыми оказались только коэффициенты корреляции с  $pH$  и  $K_c$ . Конечным этапом проведенного ис-

следования являлось получение математического описания, т. е. линейных уравнений регрессии. Предварительно все переменные были переведены в стандартизованный масштаб по формулам:

$$t_{y_i} = \frac{y_i - \bar{y}}{\sigma_y}; \quad t_{x_j} = \frac{x_j - \bar{x}_j}{\sigma_{x_j}}$$

Введение стандартизованного масштаба позволяет оценить сравнительное влияние каждого входного параметра на выходные.

Величина коэффициента при соответствующей переменной характеризует представительность данной переменной в общей совокупности исследуемых переменных, а знак коэффициента определяет направление эффекта. Неизвестные коэффициенты  $\beta$  в стандартизованных уравнениях регрессии

$$t_{y_i} = \beta_{1i}t_{x_1} + \beta_{2i}t_{x_2} + \dots + \beta_{mi}t_{x_m}$$

определялись при помощи метода наименьших квадратов.

Таблица 1

Факторы	$\bar{x} \pm \sigma_{\bar{x}}$	$\sigma \pm \sigma_{\sigma}$	$v \pm \sigma_{v_0}$	$A \pm \sigma_A$	$E \pm \sigma_E$
pH	11,85±0,0147	0,307±0,0104	2,593±0,8799	-0,682±0,1142	1,071 ±0,2284
Kc	10,23±0,1585	3,301±0,1206	32,282±1,2045	0,967±0,1142	0,554 ±0,2284
$\rho$	1178,63±1,8759	39,126±1,3265	3,32 ±0,1127	0,47 ±0,1142	0,674 ±0,2284
T-66	136,71±2,3735	49,447±1,6783	36,17 ±1,379	1,655±0,1142	3,215 ±0,2284
$\alpha$	1,29±0,0162	0,337±0,0114	26,038±0,9407	0,611±0,1142	0,284 ±0,2284
$\rho$	61,58±0,3642	7,578±0,2575	12,306±0,4244	-0,245±0,1142	-0,006 ±0,2284
$\epsilon$	89,75±0,1071	2,235±0,0758	2,49 ±0,0845	-1,474±0,1142	4,035 ±0,2284
$\beta$	17,31±0,0857	1,788±0,0606	10,329±0,3539	-0,783±0,1142	1,982 ±0,2284
t	0,14±0,0013	0,027±0,0009	19,974±0,7037	2,835±0,1142	10,866 ±0,2284
$\gamma$	6,76±0,0577	1,203±0,0408	78,032±3,9398	0,415±0,1142	0,028 ±0,2284
Mk	5,6 ±0,0793	1,655±0,056	29,555±1,086	0,36 ±0,1142	-0,0042±0,2284

Таблица 2

	pH	Kc	T-66	$\rho$	$\alpha$	Q
pH	1	0,0316	0,063	0,019	0,059	-0,092
Kc	0,0316	1	0,4826	0,063	0,0612	-0,407
T-66	0,063	0,4826	1	0,1349	0,224	-0,238
$\rho$	0,019	0,063	0,1349	1	0,0404	-0,0104
$\alpha$	0,059	0,0612	0,224	0,0404	1	0,13268
Q	-0,092	-0,407	-0,238	-0,0104	0,13268	1

Таблица 3

	pH	Kc	T-66	$\rho$	$\alpha$	$\beta$
$\epsilon$	-0,0206	0,15	0,079	-0,107	0,3002	-0,077
$\beta$	0,04812	0,1107	-0,104	-0,044	0,509	0,043
t	0,057	-0,0705	0,094	0,112	0,34	0,163



Ниже приведены уравнения регрессии в стандартизованном масштабе:

$$t_2 = -0,044 t_{PH} + 0,136 t_{KC} - 0,06 t_p - 0,12 t_{T-66} + 0,316 t_a - 0,084 t_p;$$

$$t_3 = -0,796 t_{PH} - 0,09 t_{KC} + 0,059 t_p - 0,019 t_{T-66} + 0,594 t_a - 0,221 t_p;$$

$$t_4 = -0,47 t_{PH} - 0,096 t_{KC} + 0,092 t_p + 0,082 t_{T-66} + 0,235 t_a - 0,376 t_p.$$

Полученные коэффициенты регрессии были проверены на значимость их отличия от нуля по критерию Стьюдента. Для этого, исходя из предположения о нормальности распределения, было подсчитано

$$t_j = \frac{\beta_j}{\sigma_{\text{ост}} \sqrt{a_{jj}}},$$

где  $a_{jj}$ —диагональный элемент обратной матрицы коэффициентов корреляции. Операция обращения корреляционной матрицы была выполнена на ЭВМ. В результате проверки все коэффициенты оказались значимыми. Теснота линейной связи между выходными координатами и всей совокупностью входных переменных была оценена с помощью коэффициента множественной корреляции

$$R_{y_i} = \sqrt{\beta_{1i}^2 r_{y_i x_1} + \beta_{2i}^2 r_{y_i x_2} + \dots + \beta_{mi}^2 r_{y_i x_m}}.$$

Совокупный коэффициент корреляции корректировался на число параметров уравнения регрессии по формуле

$$\hat{R} = \sqrt{1 - (1 - R^2) \frac{n-1}{n-6}}.$$

Реальность выведенной связи устанавливалась путем сравнения коэффициента  $R$  с  $\sigma_R$ , где  $\sigma_R = \frac{1-R^2}{\sqrt{n}}$ .

Таблица 4

Параметр	$R$	$\sigma_R$	$ R /\sigma_R$	$R_1$	$R_2$
$y_1$	0,3660	0,0404	9,064	0,2832	0,4116
$y_2$	0,5216	0,0337	15,596	0,4885	0,6715
$y_3$	0,1320	0,0458	2,881	0,0397	0,2190

В табл. 4 приведены рассчитанные значения  $|R|/\sigma_R$ , показывающие, что связь реальна для каждого полученного уравнения. Доверительные границы  $R$  определялись с помощью критерия Фишера  $R = \text{th} Z$ , откуда  $Z = \frac{1}{2} \ln \frac{1+R}{1-R}$ .

Учитывая нормальность распределения  $Z$ , можно написать

$$P \{-\alpha \sigma_Z < Z - Z_0 < \alpha \sigma_Z\} = \Phi(\alpha).$$

Имея  $\sigma_z = \sqrt{\frac{1}{n-3}}$  и задаваясь вероятностью  $P=0,95$ , вычисляем доверительные границы для  $Z$ :  $Z_1 = Z - z\sigma_z$  и  $Z_2 = Z + z\sigma_z$ . Далее, осуществляя обратный переход, находим соответственные  $R_1$  и  $R_2$ .

Значения коэффициентов детерминации  $D_1 = 0,134$ ;  $D_2 = 0,272$ ;  $D_3 = 0,017$  показывают, что полученные линейные уравнения недостаточно полно отображают существующие зависимости. Расчетные значения критерия Фишера  $F_1 = 1,15$ ;  $F_2 = 1,37$ ;  $F_3 = 1,02$  указывают на неадекватность полученных линейных уравнений, что объясняется тем, что не все существенные параметры включены в уравнения, либо первый порядок уравнений не соответствует действительности. В этой связи ставится новый эксперимент с повышенной точностью регистрации переменных для разработки нелинейной модели методами регрессионного анализа.

**Вывод.** Анализ линейных уравнений показал их неадекватность промышленному процессу флотации в исследуемом диапазоне изменения переменных, следовательно, процесс описывается более сложным уравнением.

ВЦ АН АрмССР

Поступило 4.III.1975.

Վ. Մ. ՍԱՀԱԿՅԱՆ, Մ. Ք. ԳԵՎՈՐԳՅԱՆ

ԿՈՌԵԼՅԱՑԻՈՆ ՎԵՂՈՒԾՈՒԹՅԱՆ ՄԵԹՈԳՆԵՐԻ ԿԻՐԱՌՈՒՄԸ ՖԼՈՏԱՑԻԱՅԻ ԱՐԳՅՈՒՆԱՐԵՐԱԿԱՆ ՊՐՈՑԵՍԻ ՀԵՏԱԶՈՏՈՒԹՅԱՆ ԺԱՄԱՆԱԿ

Ա մ փ ո փ ո ռ մ

Ելնելով նախնական հետազոտությունների արդյունքներից, բացահայտվել են Ղափանի պղնձահանքային կոմբինատի հարստացուցիչ ֆարրիկայի ֆլոտացիայի պրոցեսի ելրային ցուցանիշների վրա ազդող հիմնական գործոնները: Ֆլոտացիայի բաժնի աշխատանքի տեխնոլոգիական ցուցանիշների վրա ընտրված գործոնների ազդեցությունը հետազոտելու նպատակով դրվել է պարամետրների զրանցման փորձ օբյեկտի նորմալ շահագործման պայմաններում՝ հաշվի առնելով հապաղման ժամանակը յուրաքանչյուր կանալում:

Յուրաքանչյուր պարամետրի համար հաշվված են  $\bar{x}$ ,  $\sigma$ ,  $A$ ,  $E$ ,  $v$  վիճակագրական բնութագրերը: Պարամետրների միջև կախումների գնահատականները, տեխնոլոգիական ցուցանիշների վրա յուրաքանչյուր գործոնի ազդեցության տեսքն ու աստիճանը տրվում են զույգ կոռելյացիայի մեթոդ-

ներքի հիման վրա: Ստացված են դժային սեղրենիայի հավասարումներն ըստ յուրաքանչյուրի ելքային ցուցանիշի: Ստուգված է ստացված հավասարումների աղերթատութունը, որը ցույց է տվել, որ դրանք աղերթատ չեն փոփոխականների փոփոխության դիապազոնում:

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Смирнов Н. В., Дунав-Барковский Н. В. Краткий курс математической статистики для технических приложений, Физматгиз, М., 1959.
2. Труды МЭИ. Выпуск 1, М., 1963.