

І.К. МЛАДЕЦКИЙ, д-р техн. наук
(Україна, Дніпропетровськ, Національний горний університет)

РАСПРЕДЕЛЕНИЕ ПОКАЗАТЕЛЕЙ КАЧЕСТВА ОБОГАЩЕНИЯ ЖЕЛЕЗНЫХ РУД ВДОЛЬ ТЕХНОЛОГИЧЕСКОЙ ЛИНИИ ОБОГАЩЕНИЯ

Известно, что технологические линии обогащения (ТЛО) железных руд в Кривбассе построены по стадиальному принципу и в каждой стадии выделяют только хвосты [1]. Обогащенный продукт представляет собой промежуточный продукт (промпродукт) и направляется на дообогащение в последующую стадию. В последней стадии образуется концентрат в котором должно быть содержание ценного минерала β_K не менее заданного значения β_{K3} определяемого техническими условиями.

$$\beta_K \geq \beta_{K3},$$

В хвостах потери ценного минерала v не должны превышать допустимых, достигнутых мировой практикой $v_{\text{доп}}$.

Исходное содержание ценного минерала a_H известно по результатам плавления рудной шихты, которая поступает в переработку.

Известно также [1], что изменение обогатительных признаков исходной руды приводит к существенному изменению показателей обогащения вдоль всей технологической линии обогащения руды. Таким образом при возникновении отклонения входных показателей качества сырья, необходимо произвести перенастройку режимных параметров обогатительной технологии, с тем, чтобы качество концентрата и промежуточных продуктов β_{PPj} оставались на прежних уровнях. Отсюда следует, что значения величин β_{PPj} должны быть определены и соответствовать определенным значениям обогатительных признаков, т.е. для управления ТЛО необходимо решение задачи вычисления β_{PPj} в зависимости от обогатительных признаков руды:

- a_H – среднего содержания ценного минерала;
- d_{BK} – среднего вкрапления ценного минерала;
- измельчаемости (твёрдости, крепости, пластичности);
- d_H – средней крупности исходной руды.

На кафедре обогащения полезных ископаемых Национального горного университета разработаны все необходимые для решения поставленной задачи математические модели. Однако общего алгоритма решения не было найдено. В данной работе предлагается такой общий алгоритм, который дает возможность вычислить β_{PPj} , как функцию:

$$\beta_{PPj} = f(a_H, d_{BK}, \text{измельчаемость}).$$

Загальні питання технології збагачення

Первая подзадача предполагает определение требуемой крупности помола руды d_{K3} для достижения заданного качества концентрата. Алгоритм решения этой задачи изложен в работе [4] а кратность измельчения составит:

$$n = \frac{d_H}{d_{K3}}.$$

Вторая подзадача предполагает определение требуемых крупностей помола в соответствующих стадиях обогащения. Для этого, в соответствии с технологическими характеристиками измельчительных аппаратов и агрегатов определяют кратности измельчения i_j в каждой стадии помола j , которая может быть изменена подстройкой режимных параметров аппаратов измельчения. При этом:

$$i_1 \times i_2 \times \dots \times i_k = n. \quad (1)$$

Отсюда требуемая крупность помола в каждой стадии обогащения составляет:

$$d_1 = \frac{d_H}{i_1}, d_2 = \frac{d_1}{i_2}, \dots, d_{k-1} = \frac{d_{k-2}}{i_{k-1}}.$$

Третья подзадача заключается в определении раскрытия ценного минерала в каждой из стадий обогащения. Идентифицировать функцию распределения частиц по крупности $f(d)$ на основании одного параметра – средней крупности помола d_j ; возможно, если предположить, что это распределение подчиняется закону Пуассона

$$f_j(d) = \frac{1}{d_j} \exp\left(-\frac{d}{d_j}\right). \quad (2)$$

Крупности помола в ТЛО криворожских железных руд весьма мала (содержание класса – 0,05 мм < 95%) и поэтому можно предположить, что $d_j \rightarrow 0$, и на этом основании полагать, без натяжек, что распределение частиц по крупности во всех стадиях измельчения пуассоновское.

Показатели раскрытия и функция распределения сростков в первой стадии измельчения $F_1(a)$ может быть найдена на основании работы [2]. А так как нами рассматривается уже существующая технология, то известной является схема сепарации, а значит и сепарационная характеристика $P_1(a)$ разделительного блока. В результате, на основании работы [3] несложно определить качественно-количественные показатели разделения: выход промпродукта $\gamma_{ПП1}$ и содержание ценного минерала в нем $\beta_{ПП1}$, а также потери в хвостах – ν_1 .

Четвертая подзадача заключается в определении показателей раскрытия во

Загальні питання технології збагачення

второй и последующих стадиях обогащения. В работе [3] изложен алгоритм вычисления $F_j(\alpha)$ для условий, когда первоначальная структура руды разрушена и размер вкраплений определяется размером рудной части в сростках, поступающих на измельчение. А на основании функций $F_j(\alpha)$ и $P_j(\alpha)$ могут быть найдены $\beta_{ПП_1}$ и β_K .

В соответствии с техническими условиями для качества концентратов имеется нижний допустимый предел β_{KMIN} . В соответствии с этим значением существуют и такие же пределы для промпродуктов:

$$\beta_{ППMIN1}, \beta_{ППMIN2}, \dots, \beta_{ППMIN(n-1)}.$$

Эти пределы показывают такие значения качества промпродуктов, при которых качество концентратов не выйдет за нижний допустимый предел.

Поиск минимально-допустимых значений качества промпродуктов осуществляется по ранее изложенному алгоритму, начиная с первого пункта, когда находят требуемую крупность помола. В этом случае это будет максимально допустимая крупность помола.

Список литературы

1. **Марюта А.Н.** Автоматическая оптимизация технологических режимов на магнитообогатительных фабриках. – М.: Недра, 1976. – 287 с.
2. **Младецкий И.К., Мостыка Ю.С.** Аналитическое определение показателей раскрытия руд. – Д.: Системные технологии, 1999, – 106 с.
3. **Кармазин В.В., Младецкий И.К., Пилов П.И.** Расчеты технологических показателей обогащения полезных ископаемых: Учебное пособие – М.: Изд-во Московского государственного горного университета, 2006. – 221 с.
4. **Младецкий И.К., Павленко А.А.** Определение требуемой крупности помола руды // Збагачення корисних копалин: Наук.-техн. зб. – 2008. – Вип. 35(76). – С. 53-57.

© Младецкий И.К., 2011

*Надійшла до редколегії 10.01.2011 р.
Рекомендовано до публікації д.т.н. П.І. Піловим*