

ИЗВЕСТИЯ

ТОМСКОГО ОРДЕНА ТРУДОВОГО КРАСНОГО ЗНАМЕНИ ПОЛИТЕХНИЧЕСКОГО
ИНСТИТУТА имени С. М. КИРОВА

Том 185

1970

ВЛИЯНИЕ СОСТАВА ЖЕЛЕЗОРУДНОЙ ШИХТЫ НА КОЛИЧЕСТВО ВОЗДУХА, ЗАЩЕМЛЕННОГО В СЫРЫХ ОКАТЫШАХ

Т. Г. ЛЕОНТЬЕВА, В. М. ВИТЮГИН

(Представлена научным семинаром кафедры общей химической технологии)

Железорудные окатыши представляют собой многофазную систему, состоящую из тонкозернистых полидисперсных минеральных частиц, поровой жидкости и защемленного воздуха. Характер взаимосвязи этих фаз определяет свойства окатышей на всех стадиях их изготовления, т. е. при окомковании, сушке и обжиге. Количественное соотношение жидкой и твердой фазы систематически контролируется в технологическом процессе и поддерживается постоянным. Количество же газовой фазы защемленного в сырых окатышах воздуха, как правило, не измеряется. Более того, наличие в окатышах защемленного воздуха необоснованно игнорируется.

В данной работе проводились исследования зависимости количества защемленного воздуха в структуре сырых железорудных окатышей от состава шихты. Для исследований использовали следующие материалы: железорудный концентрат Соколовско-Сарбайского горнообогатительного комбината крупностью 0,1—0 мм, известняк Кзылжарского месторождения крупностью 0,25—0 мм, бентонит Азкомарский, просеянный через сито 44 микрона, по данным седиментационного анализа состоящий, в основном, из фракций от 1-го до 5-ти микрон, магнетитовый шлам, состоящий из фракций размером частиц менее 20-ти микрон. Окомкование проводили в тарельчатом грануляторе, диаметр которого 300 мм, высота борта 100 мм, угол наклона 45°. Время окомкования во всех опытах составляло 7 мин. Оптимальная рабочая влажность для каждой шихты рассчитывалась по формуле Витюгина-Богмы

$$W_p^{\text{опт}} = MKB - MMV, \quad \text{где}$$

MKB — максимальная молекулярная влагоемкость шихты %,
MMV — максимальная капиллярная влагоемкость шихты %.

Замер количества защемленного воздуха производили следующим образом. В бюретку с ценой деления 0,01 мм, с внутренним диаметром 16 мм наливали не смешивающуюся с водой органическую жидкость (бензол или толуол) до определенной метки. Затем погружали в бюретку несколько окатышей и замеряли новый уровень жидкости в бюретке. После полного распускания окатышей в жидкости по изменению уровня жидкости в бюретке до и после распускания окатышей рассчитывали количество защемленного воздуха в % к объему пор. Усредненные результаты опытов сведены в табл. 1.

Из анализа полученных данных сделаны следующие заключения.

1. С увеличением дисперсности шихты возрастает количество защемленного воздуха.

Таблица 1

Влияние состава шихты на количество воздуха, защемленного в сырых окатышах

| № п.п. | Состав шихты, % | | | | Пористость, % | Количество защемленного % к объему порогового пространства |
|--------|-----------------|-----------|----------|------|---------------|--|
| | концентрат | известняк | бентонит | шлам | | |
| 1 | 100 | — | — | — | 24 | 3,3 |
| 2 | 92 | 8 | — | — | 26 | 5,4 |
| 3 | 91 | 8 | 1 | — | 28,5 | 5,6 |
| 4 | 95 | — | 5 | — | 29,5 | 6,9 |
| 5 | 90 | — | — | 10 | 37 | 6,6 |
| 6 | 80 | — | — | 20 | 39 | 6,7 |

2. Особенно существенно увеличение количества защемленного воздуха при введении в шихту влагоемких набухающих присадок.