магнетита извлечение ильменита и титанаугита возрастает примерно на 20%.

Из рис. 2 (а) и (б) видно, что в присутствии олеата натрия извлечение ильменита больше, чем титанаугита, поэтому магнитные свойства ильменита гораздо сильнее, чем у титанаугита. Таким образом, в присутствии олеата натрия магнетит обеспечивает лучшую намагничиваемость ильмениту, чем титанаугиту. Однако разность в извлечении ильменитом и титанаугитом не превышает 30%, что затрудняет их разделе-

ние. Также показано, что при добавлении силиката натрия извлечение ильменита практически не изменяется как при изменении величины рН, так и в зависимости от концентрации олеата натрия, а извлечение титанаугита в этих условиях заметно падает. Разность в извлечении ильменита и титанаугита возрастает до 53%. Таим образом силикат натрия избирательно влияет магнитные свойства поверхности ильменита и титанаугита, что приводит к улучшению эффективности их извлечения.

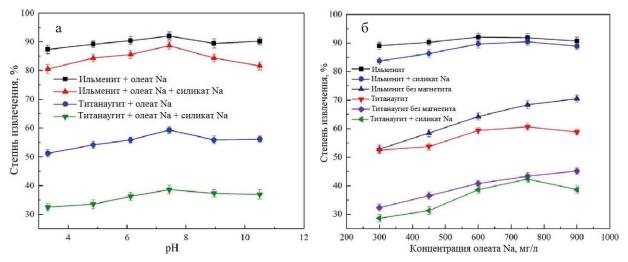


Рис. 1. Извлечение ильменита и титанаугита методом магнитной сепарации в зависимости от pH(a) и концентрации олеата Na(b) (a- олеат Na(b) мг/л, силикат Na(b) мг/л; b- pH(b) л, b мг/л силиката b мг/л силикат

Список литературы

- Samal S., Mohapatra B.K., Mukherjee P.S., Chatterjee S.K. // J. Alloys Compd., 2009. – №474. – P. 484–489.
- 2. Zhai J., Chen P., Wang H., Hu Y., Sun W. // Minerva, 2017. №1. P. 13.
- 3. Kothari N.C. // Int. J. Miner. Process, 1974. №1. P. 287–305.
- 4. Fan X., Rowson N.A. // Dev. Chem. Eng. Miner. Process, 2000. №8. P. 167–182.

ФЛОТАЦИОННОЕ ОБОГАЩЕНИЕ ИЛЬМЕНИТОВЫХ РУД ИЗ ВЬЕТНАМА

Ш.Х. Ле, Т.Б. Киеу, В.А. Карелин Научный руководитель – д.т.н., профессор ОЯТЦ ТПУ В.А. Карелин

Национальный исследовательский Томский политехнический университет 634050, Россия, г. Томск, пр. Ленина, 30, son.hut2006@gmail.com

Титан, благодаря сильным антикоррозионным свойствам и свойствам покрытий, играет исключительную роль в различных областях, таких как защита окружающей среды, медицинские устройства, аэрокосмическая, транспортная и военная промышленность [1–3]. За счет постоянного потребления рутила ильменитовая руда становится основным сырьем для титановой промышленности [4]. Для обогащения ильменитовых руд обычно применяют методы гравитационной, электромагнитной и электростатической сепарации.

Обычно ильменит в рудах из Вьетнама представлен в виде частиц малого размера – песков, поэтому флотация, являющаяся одним из основных методов разделения, нашла наиболее широкое распространение в процессе обогащения ильменитовых руд [2]. В различных диапазонах pH катионы Fe²⁺ и Ti⁴⁺, находящиеся на поверхности ильменита, могут взаимодействовать с анионным собирателем. Однако только половина катионов этих металлов, находящихся на поверхности частиц ильменита, выполняет роль активных центров, поэтому эффективность их взаимодействия с коллектором резко снижается. Поэтому, флотационные свойства ильменита в обычных условиях флотации по сравнению с другими оксидными минералами, такими как магнетит и рутил, даже при большом избытке коллектора очень плохие.

Для улучшения флотационных свойств исследуемых образцов ильменита проводили их ультразвуковую обработку. Для этого в ячейку из оргстекла устанавливали ультразвуковой зонд (мощностью 500 Вт). При проведении ис-

следований измеряли температуру пульпы; ее значение не превышало $40\,^{\circ}\mathrm{C}$.

На рис. 1 показаны зависимости изменения степени извлечения методом флотации образцов ильменита после ультразвуковой обработки и без нее в зависимости от рН, времени воздействия ультразвука, его мощности и концентрации коллектора.

Показано, что исходный ильменит плохо флотируется в широком диапазоне рН. На кривых появляются два пика извлечения. Первый пик – при рH=4–5, при этом извлечение не превышает 37%.

При рН>6 степень извлечения увеличивается, а затем наблюдается второй пик в диапазоне рН=7–9, где извлечение составляет примерно 53%. При рН>9 или менее 4 степень извлечения снижается. Это происходит из-за сильной конкуренции между олеат-ионами NaOL и ионами ОН-в щелочном водном растворе. Оптимальный рН для флотации ильменита составляет от 4 до 6.

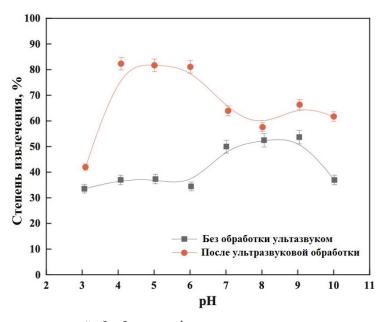


Рис. 1. Влияние ультразвуковой обработки на флотацию ильменита в зависимости от pH при концентрации $NaOL\ 2 \cdot 10^{-4}\ M$, времени ультразвуковой обработки 3 мин, мощностьи ультразвука 500 Вт

Список литературы

- 1. Найфонов Т.Б., Белобородов В.И., Захарова И.Б. Флотационное комплексных титановых и циркониевых руд. Апатиты: Кольский научный центр, Горный институт, 1993. 156 с.
- 2. Шон Хай Ле, Н.В. Карелина, В.А. Карелин Особенности обогащения ильменитовых концентратов из Вьетнама // Химия и химическая технология в XXI веке. Томск: Издво Томского политехнического университета, 2020. С. 457—458.

3. Tian J., Xu L., Wu H., Fang S., Deng W., Peng T., Sun W., Hu Y. // J. Cleaner Prod., 2018. – V. 174. – P. 625–633.

 Belardi G., Piga L., Quaresima S., Shehu N. // Miner. Process., 1997. – V. 85. – P.145–156.

ТЕХНОЛОГИЯ ВЫДЕЛЕНИЯ МЕТИЛИЗОБУТИЛКЕТОНА ИЗ РЕАКЦИОННОЙ СМЕСИ

М.А. Маевский

Научный руководитель – к.т.н., доцент А.В. Фролкова

МИРЭА — Российский технологический университет Институт тонких химических технологий имени М.В. Ломоносова Россия, Москва, пр-т Вернадского, д. 78, rector@mirea.ru

Метилизобутилкетон (МИБК) является важным продуктом основного органического синтеза. Он используется при обработке целлюлозы, производстве красок, в качестве растворителя в процессах экстракции и депарафинизации.

Одним из развивающихся методов получения МИБК является одностадийный процесс его получения из изопропилового спирта (ИПС). В результате реакции образуется 6-ти компонентная смесь ацетон (АЦ) – ИПС – вода (В) – МИБК – метилизобутилкарбинол (МИБКБ) – диизобутилкетон (ДИБК). Для выделения целевого продукта из реакционной смеси ранее предложены схема, основанная на реализации первого заданного разделения в первой колонне, и схема, в которой используется процесс экстрактивной ректификации [1]. Другие варианты разделения не рассматривались.

В настоящей работе для разделения 6-ти компонентной смеси предложена схема, основанная на реализации промежуточного разделения (рисунок 1). Методом исследования является математическое моделирование в программном комплексе AspenPlus V.10.0. (уравнение NRTL). Математическая модель адекватно описывает

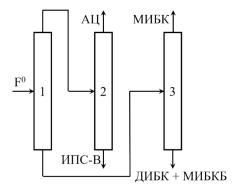


Рис. 1. Схема разделения смеси АЦ – ИПС – В – МИБК – МИБКБ – ДИБК

фазовое равновесие системы (ошибка не превышает 5%).

Диаграмма парожидкостного равновесия характеризуется наличием 4-х бинарных (В-ИПС, В-МИБК, В-ДИБК, В-МИБКБ) и одного тройного азеотропа (ИПС-В-ДИБК). Концентрационный гексатоп разбивается четырехмерной сепаратрической поверхностью, порожденной бинарным седловидным азеотропом В-ДИБК на 2 области дистилляции (устойчивые узлы – В и ДИБК, неустойчивый узел – АЦ).

Исходный состав смеси, поступающий в блок разделения, соответствует составу, образующемуся в реакционном блоке получения МИБК $(F^0 = 100 \text{ кмоль/ч}, X_{AII} = 49,34 \% \text{ мол.},$ $X_{\text{ипс}} = 17,17$ $X_{B} = 8,47$ % мол., $X_{\text{мибк}} = 19,27$ % мол., $X_{\text{мибк}} = 0,15$ % мол.). Параметры работы первой ректификационной колонны подобраны таким образом, чтобы в дистилляте полностью отделить три легколетучих компонента – ацетон, ИПС и воду. Вторая колонна предназначена для отделения АЦ от смеси ИПС-В. Целевой продукт МИБК отделяется от тяжелокипящих примесей в третьей колонне. Основными критериями оптимизации параметров работы ректификационных колонн являются минимальные энергозатраты и возможность выделения МИБК чистотой, отвечающей 99,82 % мол [2].

Представленная схема может составить конкуренцию предложенным в [1] вариантам разделения. Схема содержит меньшее количество ректификационных колонн, что приводит к упрощению технологии выделения МИБК, а, следовательно, к уменьшению капитальных затрат. Также преимуществом предложенной нами схемы является выделение МИБК в дистилляте, что обеспечивает более высокую степень чистоты продукта.