УДК 669.162.1

А. В. Дзюба, А. С. Савинов, А. С. Харченко, С. К. Сибагатуллин, В. И. Сысоев, М. В. Харченко

ФГБОУ ВО «Магнитогорский государственный технический университет имени Г.И. Носова», г. Магнитогорск, Россия

ПРОЧНОСТНЫЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ КОНТЕЙНЕРОВ С ЗАМАСЛЕННОЙ ОКАЛИНОЙ, ИЗГОТОВЛЕННЫХ ПРИБЛИЖЁННО К КРУПНОСТИ КОКСА

Аннотация. При помощи универсальной испытательной машины ИР 5082-100 исследовали прочность на сжатие образцов замасленной окалины, упакованной в металлические контейнеры для загрузки в доменную печь. Испытания провели как в холодном состоянии, так и после восстановления при температуре 700 °C. Предел прочности на сжатие контейнера с замасленной окалиной в холодном состоянии до начала выдавливания масла составил 986 кПа. что в 70 раз превышает статическое давление, создаваемое порцией доменной шихты в объеме одной подачи. После восстановления материала при температуре 700 °C сухой остаток в контейнере, склонный к уплотнению, обеспечивал еще более высокое значение предела прочности на сжатие.

Ключевые слова: замасленная прокатная окалина; окускование; металлический контейнер; прочность на сжатие; утилизация техногенных отходов.

Abstract. Using a universal testing machine IR 5082–100, the compressive strength of samples of oily scale, packed in metal containers for loading into a blast furnace, was studied. Tests were carried out both in a cold state and after recovery at a temperature of 700 °C. The compressive strength of a container with oily scale in a cold state before squeezing out the oil was 986 kPa, which is 70 times higher than the static pressure created by a portion of the blast furnace charge in the volume of one feed. After recovery of the material at a temperature of 700 °C, the dry residue in the container, prone to compaction, provided an even higher value of compressive strength.

Key words: oily mill scale; agglomeration; metal container; compressive strength; recycling of industrial waste.

Введение

Содержание железа в замасленной окалине достигает 70-80 %, что делает данный вид отходов ценным вторичным ресурсом [1–3]. Окалина представляет собой практически чистые оксиды железа, которые могут быть использованы в различных металлургических процессах взамен части железорудных материалов. Однако, при контакте прокатной окалины с водой, содержащей масло, образуется смесь высокой устойчивости (окалина + масло + вода) [4; 5]. Наличие в составе замасленной окалины технических масел в количестве 15–30 % является препятствием для организации её пирометаллургического рециклинга на металлургическом предприятии в составе шихт аглодоменного и сталеплавильного переделов, как с точки зрения технологии, так и экологии [6].

Существующие способы предварительной подготовки замасленной окалины к использованию в аглодоменном переделе (химический способ, брикетирование, термическая обработка) в настоящее время нерентабельны [7]. В этой

[©] Дзюба А. В., Савинов А. С., Харченко А. С., Сибагатуллин С. К., Сысоев В. И., Харченко М. В., 2024

связи актуальной представляется разработка способа утилизации замасленной окалины прямой загрузкой в доменную печь без предварительного обезмасливания. Согласно патенту [8] для загрузки замасленной окалины в доменную печь вместо мало прочных брикетов, с применением замасленной окалины, можно использовать металлическую упаковку в виде контейнера, плавящуюся при температуре не менее 1500 °C. Данный способ не является распространённым, так как разработка [8] не была изучена всесторонне. Тем не менее, он имеет преимущество перед теми, которые подразумевают предварительное обезмасливание и дальнейшее брикетирование или агломерацию, так как устраняет недостатки, связанные с дополнительным оборудованием; временем подготовки; дополнительным хранением и утилизацией извлечённых органических соединений; очищением загрязнённой воды. В связи с этим одним из решений задачи утилизации замасленной окалины является совершенствование прототипа, описанного в патенте № RU 2131929 C1. Для этого необходимы дополнительные исследования прочностных характеристик окускованной замасленной окалины.

Материалы и методы исследования

Для испытаний на прочность в качестве упаковки использовали металлический контейнер объёмом $420~{\rm cm}^3$, изготовленный из стали 3, размерами $85x83,4~{\rm mm}$ (рис. 1). Наполненный замасленной окалиной металлический контейнер имел массу $700~{\rm r}$.



Рис. 1. Металлический контейнер объёмом 420 см³, наполненный замасленной окалиной

Испытания материалов на прочность на сжатие проводили с использованием универсальной испытательной машины ИР 5082–100, прикладывая нарастающую нагрузку до 10 т при скорости хода траверсы 15 мм/мин. Металлические контейнеры с замасленной окалиной размещали для испытания как вертикально, так и горизонтально, моделируя тем самым различные направления приложения нагрузки в доменной печи. Результаты испытаний окускованной замасленной окалины в исходном состоянии приведены в таблице 1.

Таблица 1 Прочностные характеристики окускованной замасленной окалины в исходном состоянии

_	Предел прочности	
Вид материала	материала на сжатие,	Характер нарушения целостности
	кПа	
Металлический контейнер		Разрыв металлического контейнера
с замасленной окалиной	3923	с интенсивным выдавливанием замас-
в вертикальном положении		ленной окалины
Металлический контейнер	986	Начало выдавливания масла
с замасленной окалиной	960	из технологического отверстия
в горизонтальном положе-		Выдавливание масла 36 % (мас.)
нии	1339	из технологического отверстия
		и дополнительного отверстия разрыва
		Полная деформация металлического
	17632	контейнера с выдавливанием
		более 95 % (мас.) масла

Согласно таблице, начало выдавливания масла из технологического отверстия металлического контейнера начинается при 986 кПа, что в 70 раз выше статического давления столба шихтовых материалов в верхней части доменной печи, оказываемое на нижележащий слой массы материалов, соответствующей одной подаче загружаемой в колошниковое пространство печи с большого конуса [9–13].

Испытали прочность металлического контейнера наполненного замасленной окалиной, агломерата и окатышей после нагрева их в восстановительной среде при температуре 700 °C (таблица 2).

Таблица 2 Прочностные характеристики агломерата, окатышей и окускованной замасленной окалины после восстановления при температуре $700\,^{\circ}\mathrm{C}$

Вид материала	Прочность материала (кПа)	Характер нарушения целостности
Агломерат	17703	Появление трещин с раскалыванием материала на несколько
Окатыши	7433	кусков
Металлический контейнер с замасленной окалиной в вертикальном и горизонтальном положении	17632	Уплотнение металлического контейнера до размеров 68х91 мм без выдавливания содержимого и нарушения его целостности

При испытаниях металлического контейнера с замасленной окалиной, предварительно прогретой в восстановительной среде при температуре 700 °C, происходило смятие металлического контейнера, но его целостность при этом не нарушалась, и закоксованный сухой продукт, находящийся внутри, постепенно уплотнялся и воспринимал максимальную нагрузку, допускаемую возможностями используемой испытательной машины и составляющую 10 т на один металлический контейнер, что эквивалентно давлению в 17632 кПа.

Заключение

Исследовали прочностные характеристики окускованной замасленной окалины в холодном состоянии и после восстановления при температуре 700 °C, используя универсальную испытательную машину ИР 5082–100, прикладывая нарастающую нагрузку до 10 т при скорости хода траверсы 15 мм/мин.

Предел прочности на сжатие металлической контейнерной упаковки с замасленной окалиной в холодном состоянии до начала выдавливания масла превышает в 70 раз статическое давление, создаваемое порцией доменной шихты, соответствующей одной подаче.

Предел прочности металлического контейнера с замасленной окалиной, предварительно восстановленного при температуре 700 °C, составил 17632 кПа, что соответствует прочности агломерата.

Список использованных источников

- 1. Леонтьев Л.И. Фундаментальные исследования как основа создания новых материалов и технологий в области металлургии. Часть 1 / Л.И. Леонтьев, К.В. Григорович, М.В. Костина // Известия высших учебных заведений. Черная металлургия. 2016. Т. 59. № 1. С. 11–22.
- 2. Курунов И.Ф. Вдувание комбинированного топлива из маслоотходов и замасленной окалины в доменную печь / И.Ф. Курунов, А.Л. Петелин, Д.Н. Тихонов, С.Ф. Ерохин // Металлург. 2004. № 7. С. 33–35.
- 3. Танутров И.Н. Новая технология совместной переработки техногенных отходов / И.Н. Танутров, М.Н. Свиридова, А.Н. Савеня // Известия высших учебных заведений. Цветная металлургия. 2013. № 1. С. 21–26.
- 4. О порядке определения размеров ущерба от загрязнения земель химическими веществами. Письмо Минприроды России (Министерства охраны окружающей среды и природных ресурсов РФ) от 27.12.1993 N04-25 Письмо Госкомзема России от 27.12.1993 N 61-5678.
- 5. Предельно допустимые концентрации (ПДК) химических веществ в почве: Гигиенические нормативы. М.: Федеральный центр гигиены и эпидемиологии Роспотребнадзора, 2006. 15 с.
- 6. Танутров И.Н. Технологическое моделирование совместного выщелачивания замасленной прокатной окалины и красного шлама / И.Н. Танутров, М.Н. Свиридова, Ю.А. Чесноков, Л.А. Маршук // Известия высших учебных заведений. Черная металлургия. 2020. Т. 63. № 11–12. С. 891–898.
- 7. Новая концепция рециклинга дисперсных железосодержащих отходов / С.Л. Ровин, Л.Е. Ровин // Труды 10 Международной научно-практической конференции «Прогрессивные литейные технологии». Москва, 9–13 нояб. 2020. НИТУ «МИСиС». М., 2020. С. 238–243.
- 8. Патент № RU 2131929 C1 Российская Федерация, МПК C21B 5/00. Способ получения чугуна с использованием доменного производства на металлургическом предприятии / В.Н. Селиванов, Ю.С. Юсфин, П.И. Черноусов, Р.В. Сейфулов, В.И. Губанов. № 98111633/02: заявл. 1998.06.26: опубл. 1999.06.20.

- 9. Закономерности поступления компонентов шихты по крупности из бункера БЗУ в колошниковое пространство печи в зависимости от условий загрузки / А.С. Харченко // Вестник Магнитогорского государственного технического университета им. Г.И. Носова. 2018. Т. 16. № 3. С. 46–56.
- 10. Совершенствование хода доменного процесса повышением расхода природного газа по газодинамике в верхней ступени теплообмена / С.К. Сибагатуллин, А.С. Харченко, В.А. Бегинюк, В.Н. Селиванов, В.П. Чернов // Вестник Магнитогорского государственного технического университета им. Г.И. Носова. 2017. Т. 15. № 1. С. 37–44.
- 11. Дмитриев А.Н. Основы теории и технологии доменной плавки / А.Н. Дмитриев, Н.С. Шумаков, Л.И. Леонтьев, О.П. Онорин. Екатеринбург: УрО РАН. 2005. 545 с.
- 12. Особенности тепловизионного контроля температур на уровне засыпи в доменной печи / Н.А. Спирин, К.А. Щипанов, И.А., Гурин А.С. Истомин, К.Р. Перетыкина // Сталь. 2021. № 4. С. 12–14.
- 13. Харченко А.С. Рациональные технологические решения при производстве чугуна в доменных печах ПАО «ММК» / А.С. Харченко, С.К. Сибагатуллин, А.В. Павлов, А.А. Полинов // Черные металлы. 2021. № 12. С. 10–15.

УДК 632.21

М. И. Ершов, О. Нордин, В. Г. Тупоногов, А. Ф. Рыжков ФГАОУ ВО «Уральский федеральный университет

имени первого Президента России Б.Н. Ельцина», г. Екатеринбург, Россия

СТАТИСТИЧЕСКИЙ АНАЛИЗ ПУЛЬСАЦИЙ ДАВЛЕНИЯ В ХОЛОДНОЙ МОДЕЛИ РЕАКТОРА КОНВЕРСИИ ДРЕВЕСНОГО ОПИЛА: ИССЛЕДОВАНИЕ ВРЕМЕННЫХ РЯДОВ

Аннотация. В настоящей работе рассмотрены результаты экспериментального исследования пульсаций давления в холодной модели реактора конверсии опила, а также проведен анализ пульсаций во временной и частотной областях. Эксперименты проводились в фонтанирующем режиме при начальной высоте засыпки опилок 50 мм и двух скоростях воздуха на входе в установку. Представлено применение вейвлет-преобразования Мейера на 6 уровнях с использованием МАТLAB, а также вейвлет-спектр мощности коэффициента детализации на уровне 6.

Ключевые слова: фонтанирующий слой, пульсации давления, вейвлет-анализ, волна Мейера, вейвлет-спектр.

Abstract. This paper examines the results of an experimental study of pressure pulsations at different heights in a cold model of a sawdust conversion reactor, and carries out an analysis in the time and frequency domains. The experiments were carried out at a sawdust filling height of 50 mm and two air speeds per empty section of the installation entrance. The application of wavelet analysis is presented, especially the Meyer wave decomposition at 6 levels using MATLAB, as well as the power wavelet spectrum at level 6 for detail coefficient.

Key words: spouted bed, pressure fluctuation, wavelet analysis, Meyer wavelet, wavelet spectrum.

[©] Ершов М. И., Нордин О., Тупоногов В. Г., Рыжков А. Ф., 2024