- 2. Теплотехнические расчеты металлургических печей / под ред. А.С. Телегина. 3-е изд., перераб. и доп. М.: Металлургия, 1993. 366 с.
- 3. Расчет тепловых потерь через печные ограждения: методические указания / составители В. Б. Кутьин, С. Н. Гущин, Б. А. Фетисов. Екатеринбург: УГТУ, 1996. 15 с.

УДК 669.042

И. С. Куликов, В.С. Швыдкий

ФГАОУ ВПО «Уральский федеральный университет имени первого Президента России Б.Н. Ельцина», Институт материаловедения и металлургии, кафедра «Теплофизика и информатика в металлургии», г. Екатеринбург, Россия

СОВЕРШЕНСТВОВАНИЕ КОНСТРУКТИВНЫХ И РЕЖИМНЫХ ПАРАМЕТРОВ МЕТОДИЧЕСКОЙ ПЕЧИ С ШАГАЮЩИМИ БАЛКАМИ РБЦ «ЕВРАЗ НТМК»

Аннотация

Представлен анализ текущей конструкции методической печи. Показано, что для улучшения технико-экономических показателей возможно две модификации. Замена топливосжигающих устройств и огнеупорной кладки печи, предложен вариант частичной замены футеровки на волокнистую.

Ключевые слова: методическая печь, футеровка, рельсы, волокнистый, конструктивные изменения.

Abstract

Represent an analysis of the current design continuous furnace. It is shown that for the improvement of technical and economic parameters maybe two modifications. Changing fuel-firing arrangement and refractory masonry of oven, offer a variant of the partial changing to the fibrous lining

Keywords: continuous furnace, lining, railing, fibred, structual alterations.

На данный момент рельсовая продукция востребована на мировом и российском рынке в связи с большой протяженностью железнодорожных сетей. Существует несколько основных видов рельсов с определенными параметрами. Например, рельсы марки Р65 двадцатипяти, пятидесяти, стометровой длины, на российском рынке пользуются наибольшим спросом. Как к любому металлургическому прокату, к рельсам имеются определенные требования по изготовлению, среди них выделяют равномерность нагрева рельсовой заготовки по сечению перед прокатом. Именно этим показателем, как правило, определяется наличие последующих дефектов при раскате в рельсовый профиль.

Нагрев рельсовой заготовки в рельсобалочном цехе «ЕВРАЗ НТМК» осуществляется в методической печи с шагающими балками производительностью 200 тонн в час. Цех производит двадцатипятиметровые рельсы. Горячая заготовка прокатывается в несколько этапов,

[©] Куликов И. С., Швыдкий В. С., 2014

среди которых прокатка на черновых клетях «950» и «850» и проход через группу чистовых клетей.

В связи с повышением требований к качеству готового проката необходимо совершенствование основных этапов производства. Например, при прокатке заготовки в черновой клети, для лучшего обжатия, потребуется нагревать заготовку до меньшей температуры по сечению заготовки. Известно, что по технологической инструкции рельсовая заготовка размерами по ширине 300 мм, толщине 360 мм, длине 4100 мм должна нагреваться в печи не менее двух часов сорока минут, проходя последовательно шесть зон печи в соответствии со следующим режимом:

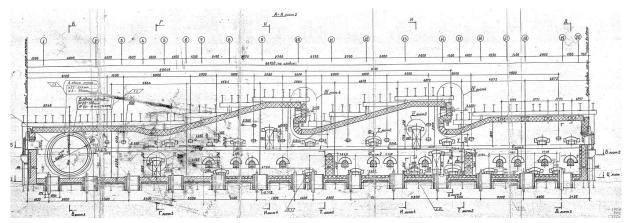


Рис. Действующая методическая печь с шагающими балками РБЦ

Таблица 1 Температурный режим по зонам печи в соответствии с технологической инструкцией

Режим	Температура, °С, в зонах печи					
нагрева	1	2	3	4	5	6
3, °C	1100-	1110-	1230-	1230-	1220-	1220-
	1150	1160	1280	1280	1270	1270

Поддерживаемый перепад по сечению должен составлять ± 15 °C.

Для обеспечения заданного перепада температуры по сечению заготовки необходимо внести конструктивные и режимные изменения в работу методической печи, в противном случае при старом режиме и конструкции будет увеличен расход природного газа по зонам, что и доказал анализ результатов эксперимента, проведенных на печи, в соответствии с которыми был составлен тепловой баланс печи.

Одним из наиболее доступных, на данный момент, конструктивных изменений является частичная смена футеровки печи на волокнистую, поскольку конструкция печи позволяет расположить по боковым стенам анкерную систему для огнеупорных блоков. Характерным свойством волокнистых материалов является их высокая прочность на растяжение, приближающаяся к теоретической прочности материала. Также прочность волокон повышается с уменьшением их толщины. Модуль упругости волокнистых материалов слабо зависит или не зависит от диаметра волокна, следовательно, предельное значение относительной деформации нитей значительно выше, чем у массивных образцов, а значит, и термостойкость волокон выше, чем массивных образцов.

Таблица 2 Тепловой баланс, составленный по результатам экспериментов

Приход тепла	кВт	%	Расход тепла	кВт	%
1. Химическое тепло топлива	164778,26	88,65	1. Нагрев металла	39556,66	21,3
2. Физическое тепло подогретого воздуха	19490,6	10,5	2. Потери с уходящими газами	117993,1	63,5
3. Тепло экзо- термической ре- акции	1602,92	0,85	3. Потери теплоты с хи- мическим недожогом	3295,55	1,77
			4. Потери теплопроводностью через футеровку	1370,75	0,73
			5. Лучистые потери через открытые окна	2058	1,1
			6. Потери тепла с охла- ждающей водой	21610,49	11,6
Итого:	185871,78	100	Итого:	185884,55	100

Плотность самих волокон практически равна плотности массивных образцов, но изделия, состоящие из многих волокон, имеют кажущуюся плотность, значительно более низкую при достаточной прочности. Низкая теплопроводность позволит уменьшить габариты печи за счет толщины футеровки, что в сочетании с низкой плотностью снижает массу футеровки печи. Аккумулируемая во время разогрева теплота уменьшается, сокращается время разогрева печи и уменьшается непроизводительное время работы печи и обслуживающего персонала.

Выбранная волокнистая футеровка фирмы «Corwintec» имеет следующие показатели (табл. 3).

Таблица 3 Физико-химические показатели волокнистой футеровки

Thomas Annih leekile nokusutesiii Bosiokiineton qytepobkii					
Химический состав:					
Компоненты	Показатели				
Al_2O_3	≤ 32 %				
SiO_2	≥ 52 %				
ZrO_2	≤ 18 %				
Физичест	кий состав:				
Температура применения	1430 °C				
Усадка при 1400 °C	2,6 %				
Тепература плавления	1740 °C				
Плотность	130 кг/м³				
Удельная теплоемкость	1,04 кДж/(кг∙К)				
Теплопроводность при температуре:					
400 °C	0,09 Bt/(M·K)				
600 °C	0,13 BT/(M·K)				
800 °C	0,19 BT/(M·K)				
1000 °C	0,27 BT/(M·K)				
1200 °C	0,36 B _T /(M⋅K)				

При составлении теплового баланса печи, следовательно, изменяется статья «Потери тепла в окружающее пространство».

Таблица 4 Тепловой баланс, составленный при измененной футеровки печи

Приход тепла	кВт	%	Расход тепла	кВт	%
1	2	3	4	5	6
1. Химическое	162162,74	88,63	1. Нагрев металла	39556,66	21,6
тепло топлива	102102,71	00,03	1. Hai ped metanna	37330,00	21,0
2. Физическое			2. Потери с уходящими		
тепло подогретого	19181,32	10,5	газами	116120,2	63,45
воздуха			i asawii		

Окончание табл. 4

1	2	3	4	5	6
3. Тепло экзотер- мической реакции	1602,92	0,87	3. Потери теплоты с химическим недожогом	3243,24	1,77
			4. Потери теплопро- водностью через футе- ровку	475,6	0,25
			5. Лучистые потери через открытые окна	2058	1,12
			6. Потери тепла с охлаждающей водой	21610,49	11,81
Итого:	182946,98	100	Итого:	183064,19	100

Таким образом, для обеспечения перепада температуры по сечению заготовки рекомендуется заменить футеровку боковых стен на волокнистую фирмы «Corwintec».

Список использованных источников

- 1. Телегин А.С. / Теплотехнические расчеты металлургических печей //. М.: Металлургия, 1982. 360 с.
- 2. Теория практика теплогенерации / С.Н. Гущин, М.Д. Казяев, Ю.В. Крюченков, В.Б. Кутьин, В.И. Лобанов, Ю.Г. Ярошенко. Екатеринбург: УГТУ-УПИ, 2005. 379 с.
- 3. ТИ 102-П.С-335-2012 «Нагрев заготовок в печи с шагающими балками рельсобалочного цеха».
- 4. Теплотехника металлургического производства. / Кривандин В.А. [и др.] Т II.— М.: МИСИС, 2002.