



ФГБОУ ВПО «Магнитогорский государственный  
технический университет им. Г.И. Носова»

23.01.2015 № 13

### Информационное письмо

ФГБОУ ВПО «Магнитогорский государственный технический университет им. Г.И. Носова» приглашает Вас опубликовать результаты Ваших научных исследований в журнале «Механическое оборудование металлургических заводов» в рамках следующих тематических разделов:

- Надежность, эксплуатация и ремонт metallurgических машин.
- Трение и смазка в машинах и механизмах.
- Технологические процессы и машины metallurgического производства.
- Математическое моделирование процессов и объектов metallurgического производства.
- Системы автоматизированного проектирования узлов и механизмов metallurgического оборудования.
- Проблемы проектирования metallurgического оборудования.
- Системный анализ и методология проектирования metallurgических машин.
- Динамические процессы в metallurgических машинах.  
Динамический мониторинг и диагностика.
- Исследование, проектирование и применение новых механизмов в metallurgическом машиностроении.
- Технический менеджмент (организация работы ремонтной службы metallurgического предприятия).

Журнал «МОМЗ» включен в Российский индекс научного цитирования (РИНЦ) и ему присвоен международный стандартный номер serialного издания ISSN 2311-1364.

Публикация статей в журнале бесплатная.

Журнал является периодическим изданием и издается 2 раза в год.

Публикации подлежат материалы, содержащие изложение оригинальных результатов, не опубликованных и не предназначенных к публикации в других изданиях.

К изданию принимаются статьи на русском языке.

Для публикации Ваших материалов в журнале необходимо предоставить следующие материалы:

- ❖ сведения об авторах согласно приложению 1 (Ф.И.О. полностью, должность, место работы, ученая степень, ученое звание, служебный или домашний адрес, контактный телефон, адрес электронной почты);
- ❖ оригиналный вариант статьи в распечатанном виде на листах формата А4 в двух экземплярах подписанный всеми авторами, выполненный согласно требованиям приложения 2;
- ❖ экспертные заключения организаций, сотрудниками которых являются авторы, о возможности опубликования материалов в широкой печати.

Авторам сообщается о получении статьи. Материалы, не отвечающие перечисленным требованиям (представленным в приложениях к информационному письму) и тематике журнала, отклоняются без рассмотрения. Редакция оставляет за собой право не вступать в переписку с теми, кто не выполнил основные требования к публикации. Датой поступления считается день получения редакцией окончательного текста рукописи, файлов и сопроводительных документов.

Авторам, представившим материалы для публикации, будет выслан один экземпляр журнала. Материалы, переданные в журнал, возврату не подлежат.

Электронную версию Ваших материалов просим отправлять на один из электронных адресов: [momz-magtu@yandex.ru](mailto:momz-magtu@yandex.ru), [momz-magtu@mail.ru](mailto:momz-magtu@mail.ru). Электронная версия статьи и сопроводительные материалы должны быть отправлены в виде отдельных файлов.

При отправке материалов электронной почтой, убедитесь в их получении. Если материалы получены, то в течение 3-х рабочих дней Вам на электронную почту будет отправлено сообщение «Материалы получены». При отсутствии ответа, отправьте материалы повторно.

Журнал «МОМЗ» является рецензируемым изданием.

Всю информацию направлять по адресу: 455000, г. Магнитогорск, пр. Ленина, 38, ФГБОУ ВПО «МГТУ им. Г.И. Носова, кафедра «Проектирование и эксплуатация металлургических машин и оборудования».

Контактные телефоны: (3519) 29-85-07, 29-84-51.

E-mail: [momz-magtu@yandex.ru](mailto:momz-magtu@yandex.ru), [momz-magtu@mail.ru](mailto:momz-magtu@mail.ru) с указанием темы электронного письма «Журнал МОМЗ».

Контактное лицо, отв. редактор к.т.н. Слободянский Михаил Геннадьевич.

Главный научный редактор,  
проректор по международной  
деятельности ФГБОУ ВПО «МГТУ»,  
заведующий кафедрой «Проектирование  
и эксплуатация металлургических  
машин и оборудования»,  
профессор, д.т.н.



А.Г. Корчунов

**Сведения об авторе**

(Заполняется на каждого автора. Для иностранных граждан заполнение осуществляется на английском языке)

Фамилия	
Имя	
Отчество	
Страна	
Город	
Место работы (название организации, адрес)	
Должность	
Ученая степень	
Ученое звание	
Почтовый адрес (с указанием индекса) для рассылки журнала	
Телефон	
Факс	
E-mail	

**Требования  
к оформлению материалов представленных для публикации**

1. Материалы предоставляются в электронном виде, оформленные в программе MS Word 97-2003.
2. Объём представленных материалов должен быть не менее 6-ти страниц (в режиме оформления одной колонкой на листах формата А4), включая рисунки и таблицы.
3. При подготовке материалов к публикации следует придерживаться стандартной терминологии, избегать неоправданно длинных фраз, повторов, жаргона. Следует также внимательно проверить соответствие всех ссылок в тексте на формулы, рисунки и позиции библиографического списка.
4. Все сокращения в статье должны быть расшифрованы, за исключением общепринятых.
5. Формат листа: А4 (210x297 мм).
6. Межстрочный интервал: одинарный.
7. Размер полей слева, справа и сверху страницы 18 мм, снизу 20 мм.
8. Нумерация страниц осуществляется внизу по центру страницы.
9. Шрифт текста: Times New Roman, размер 12 пт.
10. Отступ перед каждым абзацем (красная строка) – 10 мм.
11. Формулы должны быть набраны в тексте, вписывание формул от руки не допускается, размер базового шрифта в формулах – 12 пунктов.
12. Рисунки должны быть вставлены в текст и обязательно представлены в виде отдельного файла. Наличие подрисуночной надписи обязательно.
13. Рисунки должны быть выполнены в формате jpeg, tiff, bmp с разрешением не менее 300 dpi.
14. Графические объекты (рисунки) по своим размерам не должны выходить за пределы полей страницы и превышать одну страницу. Каждый из них должен быть пронумерован и иметь заголовок. Номер и заголовок размещаются под рисунком. Номер оформляется как «Рисунок 1», шрифт – Times New Roman, размер – 12 пт, выравнивание (положение) текста по центру страницы. Далее в строке номера рисунка следует название – шрифт – Times New Roman, размер – 12 пт.
15. Не допускается разрыв таблиц, рисунков, заголовков при переходе со страницы на страницу.

## Продолжение приложения 2

16. Каждая таблица должна быть пронумерована и иметь заголовок. Номер таблицы и заголовок размещаются над таблицей. Номер оформляется как «Таблица 1», шрифт – Times New Roman, размер – 12 пт., положение текста на странице по правому краю. Заголовок размещается на следующей строке, шрифт – Times New Roman, размер – 12 пт., положение текста на странице по центру.
17. Переносы в основном тесте допускаются только автоматические.
18. В основном тесте допускается использование кавычек только одного вида – « ». Если в состав цитаты входит закавыченное слово, то в этом случае употребляются кавычки в кавычках: «“раз”, два, три, “четыре”».
19. Структура текста.
  - 19.1. Индекс УДК.
  - 19.2. Имя, отчество и фамилия авторов, жирный шрифт – Times New Roman, размер – 12 пт.
  - 19.3. Наименование организации.
  - 19.4. Город, страна.
  - 19.5. Контактный адрес электронной почты (E-mail).
  - 19.6. Название (должно быть набрано прописными буквами не в режиме CAPS LOCK (SHIFT)).
  - 19.7. Аннотация.
  - 19.8. Ключевые слова.
  - 19.9. Введение.
  - 19.10. Основная часть.
  - 19.11. Заключение (Выводы).
  - 19.12. Библиографический список.
20. При упоминании иностранных фамилий в скобках указывается их оригинальное написание (за исключением общеизвестных имен, встречающихся в энциклопедиях, и имен, на которые даются ссылки в списке литературы).
21. При упоминании в русской транскрипции наименований зарубежных учебных заведений, предприятий, учреждений, фирм и т. д., в скобках приводится их оригинальное написание.
22. Библиографический список составляется в последовательности ссылок в тексте. В тексте статьи ссылки на литературный источник заключаются в квадратные скобки. Библиографическое описание регламентировано ГОСТ 7.05-2008 «Библиографическая ссылка. Общие требования и правила составления».

## Пример оформления статьи

УДК 531.43/46

А.В. Анцупов, М.Г. Слободянский  
ФГБОУ ВПО «Магнитогорский государственный  
технический университет им. Г.И. Носова»  
г. Магнитогорск, Россия  
E-mail: momz-magtu@yandex.ru

### ПРОГНОЗИРОВАНИЕ ДОЛГОВЕЧНОСТИ ОПОРНЫХ ВАЛКОВ И ОЦЕНКА ЭФФЕКТИВНОСТИ СПОСОБОВ ПРОДЛЕНИЯ ИХ РЕСУРСА

#### Аннотация

Разработана физико-вероятностная модель параметрической надежности опорных валков. Она позволяет на стадии их проектирования прогнозировать значения вероятности безотказной работы в любой момент времени будущей эксплуатации и гамма-процентного ресурса, а также выбрать наиболее эффективный способ повышения долговечности.

Ключевые слова: опорный валок; надежность; трение; износ; прогнозирование; ресурс.

#### Введение

В данной работе предложен вариант аналитической методики оценки показателей безотказности и долговечности опорных валков по критерию износостойкости и сохранения качества прокатываемых полос.

...

#### Основная часть

Методика оценки показателей надежности опорных валков представляет последовательность выполнения следующих этапов.

На первом этапе выбраны параметры, контролирующие изменение технического состояния опорного валка. В качестве основного (первого) параметра принята его текущая профилировка  $\Delta_i$ , которая определяется как разность текущих радиусов валка в центре  $R(x=0, t)$  и на краю  $R(x=L, t)$  бочки, рисунок 1:

$$\Delta_i = R(0, t) - R(L, t), \quad (1)$$

где  $x$  – координата сечения по длине бочки валка,  $x=0$  – координата сечения на середине бочки валка,  $x=L$  – координата сечения на краю бочки валка;  $t$  – время непрерывной работы.

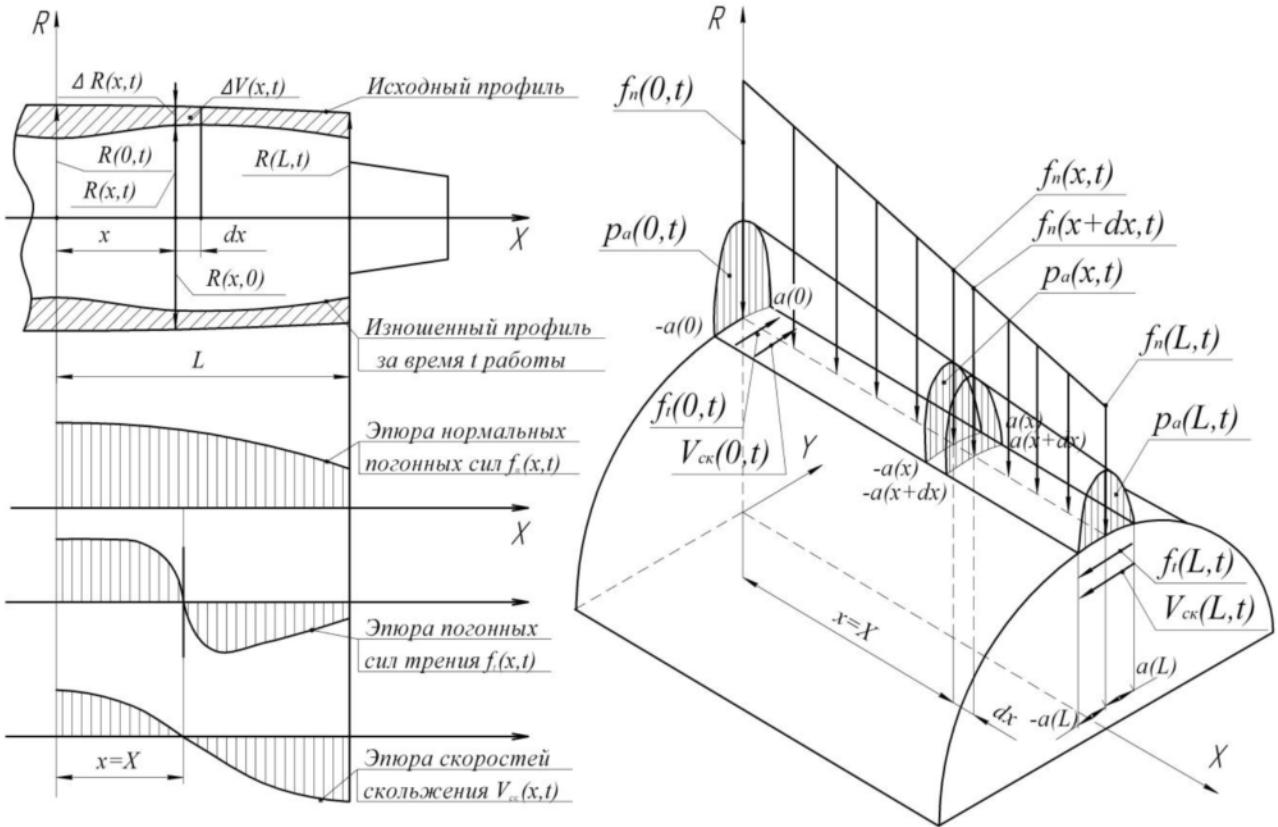


Рисунок 1. К определению объемного и радиального износа опорных валков

Вторым, дополнительным параметром, характеризующим состояние опорного валка, принята величина поперечной разнотолщины прокатываемых полос  $\Delta h_t$ , определяемая как разность толщин на середине  $h(0,t)$  и на кромке  $h(L_n,t)$  полосы:

$$\Delta h = h(0,t) - h(L_n,t). \quad (2)$$

где  $x$  – координата точки измерения толщины полосы по её ширине и отсчитываемая от её середины:  $x=0$  – координата точки на середине полосы,  $x=L_n$  – координата точки на кромке полосы.

...

Значение расчетного ресурса  $t_{90} = 61\text{ч}$  выбрано в качестве базового, для сравнения с ним значений ресурса того же валка с предположительным применением одного из перечисленных выше методов.

Результаты исследований первого способа, по влиянию оптимального сочетания исходных профилировок рабочих валков и значения усилия их противогиба на ресурс опорного валка, показаны в таблице 1. Базовый пример изнашивания опорного валка отображен во второй строке сверху таблицы 1.

В крайнем правом столбце таблицы 1 показаны значения коэффициента повышения долговечности  $K_o$ , который определен отношением ожидаемого в данных условиях ресурса валка к исходному ресурсу  $t_{90} = 61\text{ч}$ .

Анализ результатов показывает, что изменение сочетаний значений профилировок рабочих валков и усилий противогиба во всем диапазоне, регламентированном технологической инструкцией стана, позволяет установить оптимальный вариант по критерию максимально возможного ресурса опорных валков. Очевидно, что использование оптимального сочетания значений  $\Delta_p = -0,2 \text{ мм}$  и  $F = 1520 \text{ кН}$ , позволяет предсказать максимально возможное повышение исходного ресурса опорного валка с  $t_{90} = 61\text{ч}$  до  $t_{90} = 280\text{ч}$ . Коэффициент повышения долговечности, в этом случае равен,  $K_{\delta(\max)} = 280/61 = 4,59$ .

Таблица 1

Результаты теоретических исследований влияния усилия противогиба  
рабочих валков на гамма-процентный ресурс опорного валка

Профилировка рабочего валка $\Delta_p, \text{мм}$	Усилие противогиба рабочего валка $F, \text{kH}$	Отказ по параметру	Гамма-процентный ресурс $t_\gamma, \text{ч}$	$K_\delta$
-0,2...0	380	$\Delta h$	11	0,18
	500	$\Delta_t$	61	-
	900	$\Delta_t$	120	1,96
	1520	$\Delta_t$	240	3,9
-0,2	380	$\Delta h$	12	0,19
	500	$\Delta h$	17	0,28
	900	$\Delta h$	43	0,7
	1520	$\Delta_t$	280	4,59
-0,1	380	$\Delta h$	30	0,49
	500	$\Delta h$	40	0,65
	900	$\Delta_t$	139	2,27
	1520	$\Delta_t$	217	3,56
0	380	$\Delta h$	51	0,83
	500	$\Delta_t$	92	1,5
	900	$\Delta_t$	73	1,19
	1520	$\Delta_t$	180	2,95
0,1	380	$\Delta_t$	27	0,44
	500	$\Delta_t$	47	0,77
	900	$\Delta_t$	44	0,72
	1520	$\Delta_t$	111	1,81

...

### Заключение

Результаты достаточно большого числа исследований, подобные приведенным выше, позволяют заключить следующее:

- долговечность опорных валков определяется рядом технологических и конструктивных факторов, управляя которыми на стадии

проектирования, можно прогнозировать максимально возможный ресурс опорных валков;

- предложенная модель формирования текущего профиля опорных валков, адекватность которой подтверждена результатами известных промышленных испытаний на различных станах, позволяет определять оптимальные значения исследуемых выше управляющих параметров по критерию максимальной долговечности опорных валков с одновременным сохранением поперечной разнотолщины прокатываемых полос;
- предложенная методика может быть использована на промышленных станах при решении целого ряда практических задач: повышения межремонтного периода опорных валков, проектирования парка валков, повышения производительности и др.

#### Библиографический список

1. Решетов Д.Н., Иванов А.С., Фадеев В.З. Надежность машин: Учебное пособие. – М.: Высшая школа, 1988. – 235с.
2. Проников А.С. Параметрическая надежность машин. – М.: Изд-во МГТУ им. Н.Э. Баумана, 2002. – 560с.