

**В.П.Пиптиюк<sup>1)</sup>, И.Д.Буга<sup>3)</sup>, С.Е.Самохвалов<sup>2)</sup>, В.Ф.Поляков<sup>1)</sup>,  
В.В.Моцный<sup>3)</sup>, С.Н.Павлов<sup>1)</sup>, Ю.П.Махлай<sup>3)</sup>, В.А.Кондрашкин<sup>1)</sup>**

**КОНСТРУКТИВНО-КОМПОНОВОЧНЫЕ И ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ  
ПАРАМЕТРЫ ДЛЯ ЧИСЛЕННОГО ИССЛЕДОВАНИЯ  
ГИДРОДИНАМИКИ РАСПЛАВА ПРИ ОБРАБОТКЕ НА УСТАНОВКЕ  
КОВШ-ПЕЧЬ МОЩНОСТЬЮ 35 МВ·А**

<sup>1)</sup>*Институт черной металлургии НАН Украины (ИЧМ),*

<sup>2)</sup>*Днепродзержинский государственный технический университет,*

<sup>3)</sup>*ОАО Днепровский металлургический комбинат им. Ф.Э. Дзержинского<sup>3)</sup>*

Приведены основные исходные параметры для численного исследования гидродинамики расплава при обработке на установке ковш-печь (УКП) переменного тока мощностью 35 МВ·А. Приведенные технологические и конструктивные данные использованы в качестве исходных для адаптации математической модели и исследования процессов гидродинамики в ковшах вместимостью 250 т.

**ковш-печь, гидродинамика, процессы массопереноса, математическая модель**

**Современное состояние вопроса.** Использование установок ковш-печь (УКП) при внепечной обработке стали находит все большее распространение на металлургических и машиностроительных предприятиях Европы, Китая, России, Украины и др. стран. Расширение масштабов применения УКП LF типа (донное перемешивание расплава инертным газом) объясняется универсальностью технологических возможностей такого оборудования, а именно: подогрев и поддержание температуры металла на заданном уровне в течении длительного времени, десульфурация и дозировка металла по химическому составу, гомогенизация расплава и т.п.

Оснащение сталеплавильных и сталелитейных цехов УКП обосновано ужесточением конкуренции на рынке металлопродукции, повышением требований потребителей к ее качеству и заинтересованностью производителей в снижении себестоимости металла.

**Постановка задачи.** Проведенными в ИЧМ исследованиями [1–3] показаны пути повышения эффективности технологии обработки расплава на УКП LF типа, которые позволяют получить дополнительное ресурсо-, энергосбережение при производстве стали массового назначения.

В указанных и других публикациях исследователей ИЧМ обоснована необходимость учета гидродинамических процессов, происходящих в ковшовой ванне УКП при продувке расплава инертным газом, для наиболее рационального использования такого оборудования и совершенствования технологии внепечной обработки. Изучение происходящих на УКП процессов методом математического моделирования по методике разработанной авторами позволило не только выявить особенности влияния

переменных факторов (расхода аргона, режима продувки для двух и более фурм, конструктивно-компоновочного расположения продувочного узла, высоты налива металла в ковше, конусности и других особенностей футеровки ванны и т.п.) на перемешивание расплава, но и обосновать наиболее рациональные режимы продувки, нагрева и т.п. Ниже приведены основные параметры УКП переменного тока фирмы VAI Siemens, эксплуатирующей в условиях ККЦ ДМКД, которые использованы в качестве исходных данных при изучении гидродинамических процессов в металлической ванне ковша вместимостью 250 т.

**Основные материалы работы.** Используемая в настоящий момент технологическая схема внепечной обработки стали в конвертерном цехе предусматривает возможность обработки стали как на установке комплексной доводки металла, состоящей из аргоновых установок (АУ-1 и АУ-2) и установки комплексной доводки стали (УКДС), так и на УКП (рис.1). Выпущенная из конвертера плавка по сталевозному пути (№1 или №2) в обязательном порядке подается на одну из аргоновых установок, где производится замер температуры и отбор пробы и лишь потом передается на УКП (или УКДС).

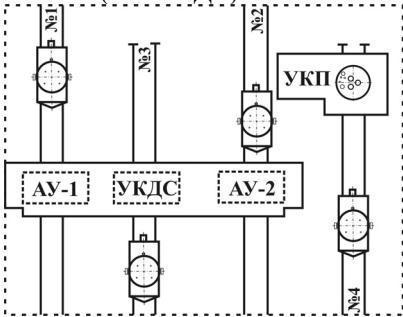


Рис.1. Схема участка внепечной обработки стали в ККЦ ДМКД

На рис.2 представлена совмещенная конструктивно-компоновочная схема крышки агрегата и днища сталеразливочного ковша эксплуатируемой УКП при производстве стали полуспокойного и спокойного марочного сортамента в условиях ДМКД. Расположение и размеры технологических отверстий взяты в соответствии с чертежами данного оборудования. Технологические отверстия в крышке УКП, предназначенные для ввода кусковых (1) и проволочно-порошковых добавок (2), отбора проб металла (3) и замера температуры (4), ввода аварийной погружной фурмы (5), имеют следующие размеры: 1 – 360 мм; 2 – 180x120 мм; 3 – 150 мм; 4 – 150 мм; 5 – 400 мм.

Схема вертикального сечения сталеразливочного ковша с основными размерами приведена на рис.3. На рис.4 представлена схема донной щелевой продувочной фурмы, которыми оснащены эксплуатируемые в ККЦ ДМКД сталеразливочные ковши с основной футеровкой. Щели сечением 12x0,2 мм выходят с торцевой стороны фурмы (диаметр 119 мм) и расположены по окружности в один ряд. Используемая технология внепечной обработки стали на УКП (ВТИ 230-С456-09) предусматривает применение

аварийной погружной фурмы (рис.5) в ситуациях, когда донные фурмы по техническим причинам не могут обеспечить необходимую интенсивность перемешивания расплава.

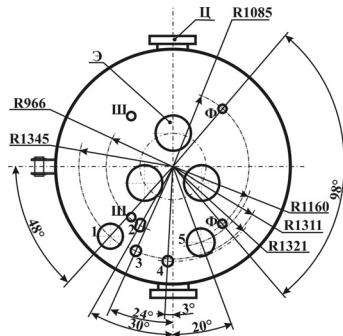


Рис.2. Компоновочная схема совмещения крышки УКП и днища ковша (250 т). Обозначения: Э – электроды; Ц – цапфы; Ш – шибер; Ф – донная фурма; цифры 1–5 – соответствующие технологические отверстия.

Рис.3. Схема вертикального осевого сечения сталеразливочного ковша КС-250.

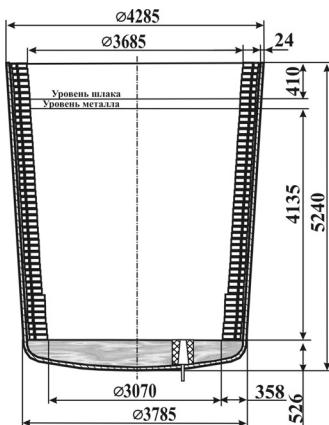
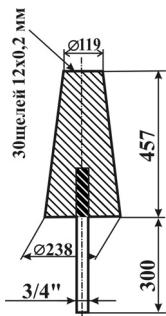


Рис.4. Схема донной продувочной фурмы ковша.

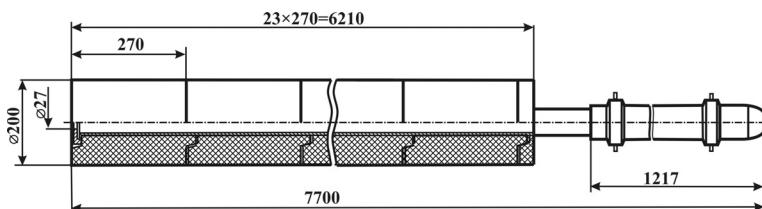


Рис.5. Схема аварийной погружной фурмы УКП

Таблица 1. Химический (марочный) состав (%) осевой стали

Требования	C	Mn	Si	S	P	Cr	Ni	Cu	Al
ГОСТ 4728-96	0,42– 0,50	0,60– 0,90	0,15– 0,35	0,040	0,040	0,30	0,30	0,25	≥0,15
рекомендуемые*)	0,43– 0,49	0,65– 0,75	0,2– 0,25	0,025	0,025	0,03	0,03	0,03	0,015– 0,025

\*) при разливке стали в слитки в условиях ККЦ ДМКЦ.

Таблица 2. Технологические параметры обработки стали на УКП в вместимостью 250 т

ХОМНЯЖИАРА BMG- CHTNECBHCBTB ИМОДЫБРН PACHTIABA JYHO фyPwY), J/WmH VTOI HAKJIOHA TPy- KRYKOBPBY JU6ABOK OHTOCNTEJIBHO BEP- TKRABPHOBH OCN VTOI HAKJIOHA TPy- KRYKOBPBY JU6ABOK OHTOCNTEJIBHO BEP- TKRABPHOBH OCN BHCOTCA CBQDQJHOB JU6ABOK, MM CROPOCTB BHOJIA HOPOUMKOBH JU6O- BHOJOKH, M/C LPAHYJOMETPHIC- CKINH COTCAR KYCKO- BBIX JU6ABOK, MM JU6ABOK, MM TAHJRN, MM JAHOMHNHEBOH kra- bon uPOBOJOIKH nI Lnametp noPOUKO-									
250	80–800	15	15	2230	до 5	5–50	7–18		

В качестве представительной марки стали, принятой в исследованиях процессов гидродинамики ковшевой ванны при обработке на УКП вышеупомянутого типа и мощности, принята осевая сталь (ОС). В табл.1 приведен марочный химический состав осевой стали.

В табл.2 приведены некоторые дополнительные технологические и конструктивные данные, использованные в качестве исходных для адаптации математической модели и исследования процессов гидродинамики при обработке осевой и др. марок стали на УКП такого типа и мощности.

**Выводы.** Приведены основные исходные данные для адаптации ранее разработанной математической модели и исследования с ее помощью гидродинамики расплава в ковшевой ванне вместимостью 250 т при обработке на УКП переменного тока мощностью 35 МВ·А. Расположение технологических агрегатов, компоновка основных узлов, их наименование и размеры указаны в соответствии с чертежами данного оборудования. В отличие от ранее проведенного численного анализа гидродинамики ковшевых ванн разной вместимости (60, 140 и 350 т) при обработке на УКП, особенностью настоящих исследований является подготовка новых программ, обеспечивающих возможность изучения гидродинамики при комбинированной (одновременной снизу и сверху) продувке расплава в ковше.

1. Пиптиюк В.П. Массо- и теплоперенос в 140-т установке ковш-печь переменного тока. / В.П.Пиптиюк, С.Е.Самохвалов, И.А.Павлюченков и др. // Сталь. – 2007.– №11. – С.46–50.
2. Пиптиюк В.П. Гидродинамика металлической ванны на установках ковш-печь переменного и постоянного тока / В.П.Пиптиюк, С.Е.Самохвалов, И.А.Павлюченков и др. // Металл и литье Украины. – 2008. – №7–8. – С.32–37.
3. Пиптиюк В.П. Изучение методами моделирования возможностей повышения эффективности использования установок ковш-печь / В.П.Пиптиюк, В.Ф.Поляков, Э.В.Приходько т др. // Бюллетень НТиЭИ "Черная металлургия". – 2009. – №8. – С.22–28.

*Статья рекомендована к печати докт.техн.наук, проф. Д.Н.Тогобицкой*

*В.П.Пиптиюк, І.Д.Буга, С.Є.Самохвалов, В.Ф.Поляков, В.В.Моцний,  
С.М.Павлов, Ю.П.Махлай, В.А.Кондрашкін*

**Конструктивно-компонувальні та технологічні параметри для чисельного дослідження гідродинаміки розплаву при обробці на установці ківш-піч потужністю 35 МВ·А**

Наведено основні початкові параметри для чисельного дослідження гідродинаміки розплаву при обробці на установці ківш-піч (УКП) змінного струму потужністю 35 МВ·А. Приведені технологічні і конструктивні дані використані як початкові для адаптації математичної моделі і дослідження процеси гідродинаміки в ковшах місткістю 250 т.