

УДК 621.746

А. Н. СМИРНОВ (д-р техн. наук, проф.),

Е. Н. ЛЕБЕДЕВ (канд. техн. наук, доц.),

В. В. ХОРОШИЛОВ, К. Н. ШАРАНДИН

* - ГВУЗ «Донецкий национальный технический университет»

** - ОАО «Макеевский металлургический завод»

РОЛЬ СООТНОШЕНИЯ КОНЦЕНТРАЦИЙ МАРГАНЦА И УГЛЕРОДА В ФОРМИРОВАНИИ СЛИТКА НИЗКОКРЕМНИСТОЙ СТАЛИ ПРИ РАЗЛИВКЕ В ИЗЛОЖНИЦЫ

Для технологии производства стали не предусматривающей внеагрегатную доводку металла перед разливкой в изложницы, а раскисление и науглероживание при выпуске в сталеразливочный ковш, проведены исследования зависимости качества готового проката от соотношения концентраций марганца к углероду на примере марок стали SAE1006 и SAE1008.

низокремнистая сталь, разливка, изложница, сталеразливочный ковш, углерод

В настоящее время на металлургическом предприятии значительная часть выплавляемого металла (около 50%) поступает на разливку минуя УДМ. Это является менее затратным способом производства готового проката, поэтому от того на сколько качественно и полно будут выполнены технологические приемы в промежутке сталеплавильный агрегат – сталеразливочный ковш, зависит технико-экономический потенциал полученной продукции.

При любом способе реализации технологии качество полученной стали значительно зависит от химического состава металла поступающего из сталеплавильного агрегата в ковш. В случае отклонения содержания углерода к нижнему пределу требуется его корректировка низкосернистыми и низкоалюминиевыми науглероживателями[1]. Если требуется дополнительное науглероживание, то качество стали в меньшей степени зависит от количества введенного углерода и в большей степени от применяемого науглероживателя. Поэтому при высоких требованиях к качеству стали науглероживание осуществляют жидким, твердым чугуном, графитом[2]. Остаточное содержание марганца перед раскислением и легированием в основном определяется химическим составом чугуна и применяемого металлического лома.

Взаимное влияние соотношения концентраций марганца и углерода исследовали на двух марках стали SAE 1006, SAE 1008 при кислородно-конвертерной и мартеновской выплавках. При выпуске из сталеплавильного агрегата корректировку содержания углерода выполняли углем, добавляя его во время выпуска плавки на дно ковша или под струю металла.

Сталь раскисляли в ковше ферромарганцем (65% Mn). Критерием влияния соотношения $[\%Mn]/[\%C]$ в металле перед выпуском служил характер поведения металла при разливке и расходный коэффициент металла во время прокатки.

Содержание углерода в стали перед выпуском изменялось от 0,04% до 0,08%. Основная часть плавок (50-55%) по статистическим данным имела содержание углерода 0,055 – 0,065%. Содержание марганца перед выпуском колебалось от 0,05 до 0,1%. После раскисления и корректировки содержания углерода в стали и ее химический состав соответствовали заданной марке стали.

Контроль поведения металла во время разливки показал, что часть плавок отличалась характерным искрением металла в изложницах (передутые плавки)[3]. Для правильной организации кипения в таком случае в изложницы под струю металла добавляли алюминий или предварительно помещали алюминиевые стержни. Исследуя качество металла после прокатки было установлено, что раскисление металла в ковше ферромарганцем и дополнительное науглероживание не в полной мере устраняет влияния соотношения $[\%Mn]/[\%C]$ в стали перед выпуском на его качество при прокатке. При колебании соотношения от 0,7 до 2,5 для стали марки SAE 1006 и 0,15 – 1,5 для SAE 1008 прослеживалась существенная зависимость качества проката от этого соотношения химических элементов.

При содержании углерода в готовой стали характерном для SAE 1006 рациональным соотношением $[\%Mn]/[\%C]$ перед выпуском является 0,7 – 1,5. Для стали с более высоким содержанием углерода SAE 1008 это соотношение может быть в 2 – 3 раза меньше.

Таким образом выполненными исследованиями установлено, что корректировка содержания углерода науглероживанием и раскисление стали ферромарганцем с дополнительным раскислением алюминием во время разливки не в полной мере устраняют особенности плавки в сталеплавильном агрегате.

Список литературы

1. Оптимизация содержания углерода в шихте для производства высококачественных сталей и сплавов. В.А. Могильный, Д.М.Галиуллин. «Сталь» №12 2005.С.33-34.

2. Общая металлургия. : Учебник для вузов/ Воскобойников В.Г., Кудрин В.А., Якушев А.М. – В изд., перераб. и доп. – М.: ИКЦ. «Академкнига», 2002.-768с.: 253 ил.
3. «О предотвращении появления на прокате дефекта и заворота корки» в сб. Наука производству. Сборник статей К. 2003-480стр. Е.Н. Лебедев, К.В. Корохов, А.Д. Солдатенков, А.Я. Бабакин, А.Н. Лебщев, С.А. Лоленко.

Надійшла до редколегії 17.04.2009.

**О. М. СМИРНОВ*, Е. М. ЛЕБЕДЕВ*,
В. В. ХОРОШИЛОВ**, К. Н. ШАРАНДІН***

* - ДВНЗ «Донецький національний технічний університет»,

** - ВАТ «Макіївський металургійний завод»

**O. N. SMIRNOV, YE. N. LYEBEDEV,
V. V CHOROSHILOV, K. N. SHARANDIN.**

* - SHSI «Donetsk National Technical University»,

** - Makeyevsky Metallurgical Work

Роль співвідношення концентрацій марганцю і вуглецю в формуванні зливка низькокремністої сталі при розливанні в виливниці. Для технології виробництва сталі, що передбачає розкислення і навуглекловання при випуску в сталерозливний ківш, проведено дослідження залежності якості готового прокату від співвідношення концентрацій марганцю до вуглеця на прикладі марок сталі SAE1006 і SAE1008.

низькокремніста сталь, розливання, виливниця, сталерозливний ківш, вуглець

Role of the ratio of densities of manganese and carbon in shaping the low-silicon steel by teeming in pans. For the technology without heat finishing out of steelmaking unit before the teeming in pans, but with de-oxidizing and carbonizing during the issue into steel-teeming ladle, explorations of dependence quality finished rolled metal to the relation of densities of manganese to carbon on an example of steel grades SAE1006 and SAE1008 are carried out.

low-silicon steel, casting, mold, ladle, carbon

© А. Н. Смирнов, Е. Н. Лебедев,
В. В. Хорошилов, К. Н. Шарандин, 2009