

простих твердих розчинів над інтерметалідними сполуками в багатокомпонентних еквіатомних сплавах головним чином забезпечується впливом високої ентропії змішання. Після спікання сплави залишаються в наноструктурному стані, що підтверджується сильним розмиттям максимумів всіх присутніх в них фаз.

Механічні характеристики AlCuNiFeCr та AlCuNiFeTi ВЕСів

Сплав	E, ГПа	H <sub>n</sub> , ГПа	ε <sub>ес</sub> , %	σ <sub>ес</sub> , ГПа	HV, ГПа
AlCuNiFeCr	148±7	10,5±0,4	2,36	3,22	9,2±0,25
AlCuNiFeTi	127±9	11,8±0,35	3,04	3,62	11,2±0,3

Комплекс механічних властивостей отриманих ВЕСів визначали в умовах мікроіндентування при статичному та безперервному вдавлюванні при навантаженні на індентор  $F = 1,5$  Н. Результати вимірювань усереднювали не менш, як за 10 відбитками при кожному навантаженні. Після спікання під тиском AlCuNiFeTi і AlCuNiFeCr сплави мають високі характеристики міцності (таблиця), які не властиві жодному вихідному елементу, завдяки ефектам твердорозчинного та наноструктурного зміцнення.

УДК 669.18 (075.8)

### Аналітичний розрахунок витрати магнієвісних реагентів для десульфуратії чавуну

М. В. Каленчук

Національний технічний університет України „КПІ”, Київ

Збільшення попиту на сталі з вмістом сірки менше 0,005 % обумовлює потреби конвертерного виробництва в рідкому чавуні з низьким (0,006 %) і зверхнизьким (0,001 – 0,002 %) вмістом сірки. У зв'язку з цим виникає необхідність постійного підвищення якості шихтових матеріалів, що застосовуються в сталеплавильному виробництві і насамперед підвищення якості чавуну. Тому широкого застосування для підвищення якості переробного чавуну набуває позапічне рафінування, що забезпечує виплавку високоякісних сталей з низьким вмістом сірки. Існує велика кількість різноманітних технологій позапічної десульфуратії рідкого чавуну. Результати досліджень і досвід позапічної обробки чавуну свідчить, що найбільш ефективним реагентом для десульфуратії металу в промисловому виробництві є магній.

В сучасних економічних умовах важливою задачею є отримання якісного металу при зниженні енергетичних і матеріальних витрат на

виробництво. Тому дуже важливо провести попередній розрахунок доцільності використання магнієвмісних реагентів для отримання заданого вмісту сірки.

Для моделювання процесу десульфурації чавуну в ковші магнієво-доломітовою сумішшю проводимо розрахунок питомої витрати магнію на десульфурацію з метою отримання заданого вмісту сірки. Вхідними даними для розрахунку є початковий вміст сірки в чавуні та кінцевий вміст сірки в сталі, що визначається замовленням на плавку.

Порошкову суміш з 30 % магнію і доломіту вдувають в чавун з масовою швидкістю 50 – 100 кг/хв через фурми з відігнутою нижньою частиною і каналом постійного перетину діаметром 25 – 30 мм. В якості транспортуючого газу використовують осушене повітря під тиском 0,4 – 0,5 МПа. Витрата повітря на одну фурму становить 100 – 130 м<sup>3</sup>/год. При збільшенні витрати магнію продування чавуну магній-доломітовою сумішшю дозволяє знизити вміст сірки в металі і до більш низьких значень – 0,002 – 0,003 %.

Відомі емпіричні залежності між залишковим вмістом сірки в чавуні, початковою її концентрацією та питомою витратою магнію. Емпіричні криві мають майже лінійний характер і подальше збільшення витрат магнію є економічно недоцільним, оскільки не призводить до значного зниження вмісту сірки в чавуні. Виникає необхідність використання інших або додаткових способів десульфурації, наприклад, застосування твердих шлакоутворюючих сумішей.

Аналітичну формулу для розрахунку витрати магнію на десульфурацію  $q$ , кг/т отримали шляхом обробки експериментальних даних статистичним методом за допомогою ПЕОМ:

$$q = 0,6 + 42,25 \cdot S_n - 56,29 \cdot S_k - 152,49 \cdot S_n \cdot S_k - 650,09 \cdot S_n^2 + 1408,66 \cdot S_k^2 + 4645,18 \cdot S_n^3 - 13377,9 \cdot S_k^3, \quad (1)$$

де  $q$  – витрата магнію на десульфурацію, кг/т,  $S_n$  – початковий вміст сірки в чавуні, %,  $S_k$  – кінцевий вміст сірки в чавуні, %.

Виходячи з цього зі збільшенням витрати магнію на видалення сірки при низькому її вмісті ефективність його використання зменшується і при певних значеннях стає недоцільною. На ефективність десульфурації переробного чавуну також впливає його температура: чим нижча температура рідкого чавуну, тим краще йде видалення сірки з металу.