

### III ТЕХНОЛОГІЇ ОТРИМАННЯ ТА ОБРОБКИ КОНСТРУКЦІЙНИХ МАТЕРІАЛІВ

УДК 669.017.113:669.715 (043)

Д-р техн. наук В. И. Мазур, канд. техн. наук С. В. Капустникова,  
канд. техн. наук А. Ю. Шпортько, С. В. Бондарев

Национальная металлургическая академия Украины, г. Днепропетровск

## УПРАВЛЕНИЕ КАЧЕСТВОМ СИЛУМИНОВОГО ЛИТЬЯ С ПОМОЩЬЮ ТЕРМОВРЕМЕННОЙ ОБРАБОТКИ РАСПЛАВА

*Изучено влияние жидкокристаллической обработки расплава на структуру и свойства затвердевшего алюминиево-кремниевого сплава АК12(АЛ2). Установлены режимы термовременной обработки расплава ( $T_1 = 750^\circ\text{C}$ ,  $T_2 = 880^\circ\text{C}$ ,  $T_3 = 1000^\circ\text{C}$ ,  $t = 20$  мин), обеспечивающие получение в отливках оптимальной структуры и достаточно высокого уровня свойств.*

**Ключевые слова:** силумин, расплав, термовременная обработка, температура перегрева, структура, свойства.

#### Введение

Оптимизация технологии выплавки металла, основанная на термовременной обработке расплавов, является перспективным и эффективным способом улучшения как технологических свойств расплавов, так и служебных свойств получаемых из них отливок [1, 2]. Успешное освоение указанной технологии позволит также улучшить экономические показатели выплавки сплавов.

Жидкие сплавы на основе алюминия, в частности силумины, являются одним из наиболее удобных и практически интересных объектов для изучения особенностей термовременной обработки расплавов. Поэтому изучение влияния такой обработки на качество силуминового литья является актуальной задачей.

#### Материалы и методика исследований

В настоящей работе был проведен детальный структурно-фазовый анализ образцов, подвергнутых в жидком состоянии температурной обработке расплава АК-12(АЛ2), суть которой состояла в перегреве его до различных температур в интервале  $650\dots 1100^\circ\text{C}$ , изотермической выдержке при заданной температуре в течение 20 минут и закристаллизованных со скоростью  $3\dots 5 \times 10^2^\circ\text{C}/\text{мин}$ . В дальнейшем образцы подвергали механическим испытаниям на растяжение. Механические свойства данных образцов сопоставляли с их микроструктурой вблизи мест разрыва. Металлографические исследования микроструктуры сплавов проводили с помощью микроскопа «NEOPHOT-30». Определение механических свойств на растяжение проводили на машине Instron модели 1195. Для механических испыта-

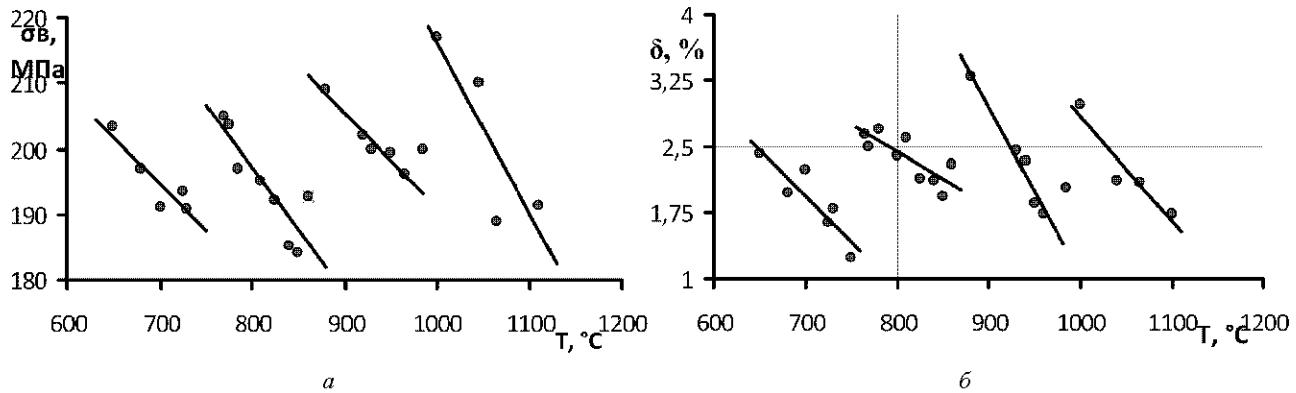
ний использовали образцы, отлитые в металлический кокиль. Размеры разрывных образцов выбирали в соответствии с требованиями ГОСТ 1497-84.

#### Результаты и их обсуждение

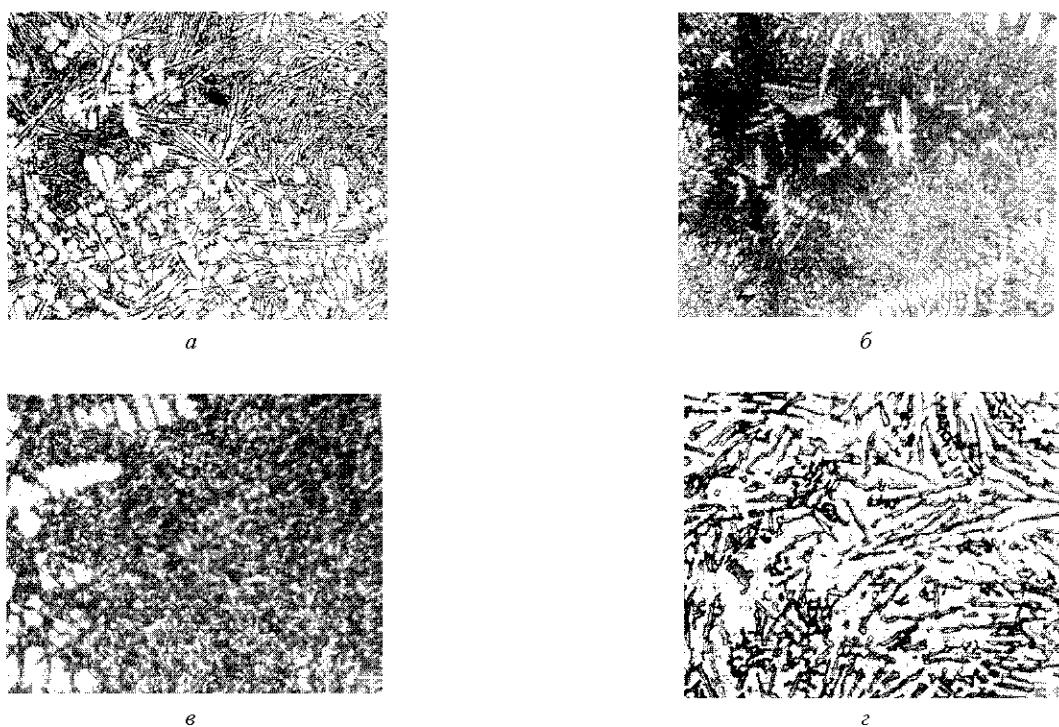
Механические испытания литьих образцов из сплава АЛ2, затвердевших после перегрева расплава до различных температур в интервале  $650\dots 1100^\circ\text{C}$ , показали, что при некоторых температурах перегрева происходит скачкообразный рост механических свойств отливок, причем возрастают как прочностные, так и пластические характеристики (рис. 1).

Структура отливок представлена двумя структурными составляющими – первичными дендритами  $\alpha$ -твердого раствора кремния в алюминии и колониями эвтектики, состоящей из  $\alpha$ -твердого раствора и кремния (рис. 2, а). Вместе с тем, детальный стереометрический микроанализ позволил выявить ранее неизвестные изменения количественных и качественных характеристик этих структурных составляющих.

После перегрева жидкой фазы до температур скачкообразного роста механических свойств  $750$  и  $880^\circ\text{C}$  изменяется морфология эвтектической составляющей; в ней увеличивается объемная доля высококремнистой фазы в тонкодифференцированной нерегулярной эвтектике. Аналогичные изменения происходят и при  $1000^\circ\text{C}$  (рис. 2, б, в). Эвтектика образцов, залитых с температурой, непосредственно предшествующих этим «скачкам», имеет довольно грубую дифференцировку, пластиночную морфологию, низкую объемную долю упрочняющей фазы (рис. 2, г).



**Рис. 1.** Механические свойства литых образцов из сплава АЛ2, затвердевших после перегрева расплава до различных температур: *а* – прочностные характеристики, *б* – пластические характеристики



**Рис. 2.** Микроструктура отливок АЛ2:

*а* – исходная,  $\times 100$ ; *б* – после перегрева расплава до  $750^{\circ}\text{C}$ ,  $\times 100$ ; *в* – то же,  $\times 800$ ; *г* – после перегрева расплава до  $730^{\circ}\text{C}$ ,  $\times 800$

При определенных температурах перегрева расплава в структуре образцов увеличивается содержание эвтектики и, соответственно, уменьшается объемная доля первичных дендритов.

На основании того, что в структуре отливок, полученных после перегрева до некоторых температур, скачкообразно уменьшается среднее расстояние между осями первичных дендритов, можно высказать предположение о возрастании переохлаждения кристаллизующегося расплава, который был предварительно перегрет до этих температур, по сравнению с более низким перегревом.

Механические свойства максимальны в тех случаях, когда в структуре образцов максимальна объемная доля тонкодифференцированной эвтектики с большей объемной долей высококремнистой фазы, чем это следует из диаграммы состояния, и понижаются при дальнейшем повышении температуры перегрева расплава, когда убывает объемная доля такой эвтектики.

Скачкообразное увеличение прочности образцов, полученных при температурах заливки расплава  $750$ ,  $880$ ,  $1000^{\circ}\text{C}$  (рис. 1) связано, во-первых, со скачкообразным упрочнением  $\alpha$ -твёрдого раствора кремния в алюминии и, во-вторых, с появлением новой высоко-

прочной структурной составляющей – нерегулярной тонкодифференцированной эвтектики, содержащей высокопрочную кремниевую фазу в количестве, превышающем равновесное.

Повышение пластичности отливок при скачкообразном росте их прочностных свойств в соответствии с теорией прочности армированных материалов объясняется утонением высокопрочной армирующей фазы при появлении в структуре слитка тонкодифференцированной эвтектики. Этому же способствует утонение дифференцировки кремниевой фазы в обычной эвтектике этих образцов (рис. 2, б, в).

Все описанные выше экспериментальные факты можно объяснить тем, что для системы алюминий–кремний наряду с известными стабильными равновесиями, указанными на диаграмме состояния, могут также реализовываться метастабильные равновесия [3], как это, например, имеет место для системы железо–углерод. При этом в зависимости от определенных факторов затвердевание может происходить в соответствии с той или иной диаграммой состояния и высококремнистой фазой может быть либо кремний, либо метастабильные промежуточные фазы типа силицидов, распадающиеся в твердом состоянии. По-видимому, факторами, определяющими в соответствии с какой из диаграмм состояния будет затвердевать силумин, является атомная структура расплава, соответствующая данной температуре нагрева над линией ликвидус и ее трансформация в ходе охлаждения при затвердевании.

Кристаллизация сплава проходит в несколько стадий. После нагрева расплава над линией ликвидус до температур 750, 880, 1000 °C затвердевание происходит по диаграмме состояния с линиями метастабильного равновесия с образованием тонкодифференцированной эвтектики с повышенной объемной долей высококремнистой фазы. Максимальная объемная доля

такой эвтектики получена в образцах, залитых при этих температурах. То есть, равновесный фазовый состав  $\alpha + \beta(Si)$  исследуемого сплава достигается через зарождение, рост и растворение (частичное или полное) метастабильных промежуточных фаз, причем устойчивость этих фаз зависит как от температуры исходного нагрева жидкой фазы, так и от содержания примесных элементов. Образование стабильных фаз происходит лишь на последних стадиях этого сложного многостадийного процесса затвердевания. В результате в реальном сплаве наблюдается несколько типов эвтектических структурных составляющих, отличающихся морфологией и объемной долей высококремнистой фазы.

## Выводы

Термовременная обработка расплава является перспективным и эффективным способом управления качеством силуминового литья и получаемых из него изделий. Успешное освоение указанной технологии позволит реализовать дополнительные резервы повышения механических свойств, отказаться от технологической операции модификации, что удешевит полученные изделия и улучшит экологию производства.

## Список литературы

1. Исходные расплавы, как основа формирования структуры и свойств алюминиевых сплавов / [И. Г. Бродова, П. С. Попель, Н. М. Барбин, Н. А. Ватолин]. – Екатеринбург : УрО РАН, 2005. – 370 с.
2. Капустникова С. В. Влияние степени микрогетерогенности расплава силумина на качество отливки / [С. В. Капустникова, В. И. Мазур, Ю. Н. Таран] // Литейное производство. – 1985. – № 9. – С. 12–13.
3. Мазур В. И. О метастабильных фазах в системе Al-Si / [В. И. Мазур, А. В. Мазур А. Ю. Шпортько] // Научн. тр. Международной конференции «Эвтектика V». – Днепропетровск : ОАО РІА «Трейс», 2000. – С. 50–55.

Одержано 01.06.2012

**Мазур В.І., Капустникова С.В., Шпортько Г.Ю, Бондарев С.В. Керування якістю силумінового ліття за допомогою термочасової обробки розплаву**

*Вивчено вплив рідкофазної обробки розплаву на структуру і властивості затверділого алюмінієво-кремнієвого сплаву АК12(АЛ2). Встановлено режими термочасової обробки розплаву ( $T_1 = 750$  °C,  $T_2 = 880$  °C,  $T_3 = 1000$  °C,  $t = 20$  хв), що дозволяють отримати у відливках оптимальну структуру і досить високий рівень властивостей.*

**Ключові слова:** силумін, розплав, термочасова обробка, температура перегріву, структура, властивості.

**Mazur V., Kapustnikova S., Shportko A., Bondarev S. Quality management of Al-Si alloy casting by thermal-temporal melt treatment**

*Influence of fusion liquid-phase treatment on a structure and properties of aluminium-silicon alloys ЛК12(АЛ2) is studied. The mode of thermal-temporal treatment of melt ( $T_1 = 750$  °C,  $T_2 = 880$  °C,  $T_3 = 1000$  °C,  $t = 20$  minutes), providing to obtain optimal structure and high level of properties is ascertained.*

**Key words:** Al-Si alloy, melt, thermal-temporal treatment, overheating temperature, microstructure, properties.