XI Міжнародна науково-технічна конференція. Нові матеріали і технології в машинобудуванні-2019 вится выделение карбидов, количество которых одновременно с эффективностью накопления элементов на поверхности растущих кристаллов в результате адсорбции при температуре солидує определяют продолжительность 3 и 4 этапов кристаллизации.

## Афтандилянц Е.Г.

(НУБиП, г. Киев)

## ЗАКОНОМЕРНОСТИ ФАЗОВЫХ ПРЕВРАЩЕНИЙ МОДИФИЦИРОВАННОЙ И МИКРОЛЕГИРОВАННОЙ ЛИТОЙ НЕРЖАВЕЮЩЕЙ СТАЛИ

E-mail: aftyev@yahoo.com

Исследовали возможность аналитического описания неравновесной температуры образования аустенита в нержавеющих сталях (при скорости охлаждения отливок 7...8 °С/мин) с использованием таких исходных факторов как термодинамическая активность углерода в аустените при температуре солидуса и коэффициенты дендритной ликвации таких основных легирующих элементов, как Si, Mn, Cr, Ni, Ti.

Анализ результатов экспериментов показал, что исследованные факторы, с вероятностью 95 %, оказывают следующее влияние на температуру начала  $\delta \rightarrow \gamma$  превращения

$$t_{s(\delta \to \gamma)} = 1020 - 324.5 \cdot a_{cc} - 120.6 \cdot \text{K}_{\pi_{\text{Cr}}} + 16.88 \cdot \text{K}_{\pi_{\text{Ni}}} + 46.45 \cdot \text{K}_{\pi_{\text{Ti}}} + 80.25 \cdot \text{K}_{\pi_{\text{Si}}} + 51.38 \cdot \text{K}_{\pi_{\text{Mn}}},$$

$$R = 0.969; \delta = 0.51\%; F_{p(6/72)} = 187.1 > F_{\tau} = 2.23.$$
(1)

где  $a_{cc}$  – термодинамическая активность углерода в аустените при температуре солидуса;

 $K_{\Pi_{Cr}}$ ,  $K_{\Pi_{Ni}}$ ,  $K_{\Pi_{Si}}$ ,  $K_{\Pi_{Mn}}$  – коэффициенты дендритной ликвации Cr, Ni, Ti, Si, Mn, соответственно;

R – коэффициент множественной корреляции;

 $\delta$  – средняя относительная погрешность аппроксимации, %;

 $F_{p(6/72)}$ ,  $F_{\rm T}$  — расчетное и табличное (при вероятности 95%) значение критерия Фишера, соответственно;

Температура окончания  $\delta \to \gamma$  превращения  $(t_{f(\delta \to \gamma)})$  связана с температурой  $t_{s(\delta \to \gamma)}$  следующей зависимостью:

$$t_{f(\delta \to \gamma)} = 11.8 + 0.9791 \cdot t_{s(\delta \to \gamma)}; R = 0.989; \delta = 0.31\%; F_{p(1/77)} = 3677 > F_{T} = 3.96,$$
 (2)

Наиболее эффективное влияние на температуры фазовых превращений оказывает дендритная химическая неоднородность марганца и по степени уменьшения влияния –

XI Міжнародна науково-технічна конференція. Нові матеріали і технології в машинобудуванні-2019

титана, никеля, термодинамическая активность углерода при температуре солидуса, крем-

ния и хрома. При этом эффективность их влияния относительно хрома можно выразить

соответственно следующим соотношением: 8,2: 7,9: 4,4: 3,4: 1,9: 1.

Анализ уравнений 1, 2 показывает, что влияние модифицирующих и микролеги-

рующих добавок на температуры фазовых превращений нержавеющих сталей таково, что

ванадий незначительно повышает, а В, Се, Си закономерно понижают температурный

интервал  $\delta \to \gamma$  превращения в область более низких температур, при этом комплексное

влияние добавок более эффективное чем простое.

Анализируя количественное влияние добавок, следует отметить, что удельная эф-

фективность ванадия, отнесенная к температурам начала и окончания образования аусте-

нита в базовой стали, незначительно изменяется от 0.19 до 0.37 °C/(%\*°C), в то же время

эффективность влияния меди на порядок выше и составляет от минус 1,49 до минус

3.01 °C/(%\*°С), церия – от минус 66.8 до минус 105.6 °C/(%\*°С), бора – от минус 377.1 до

минус 452.5 °C/(%\*°C). Приведенные данные показывают, что эффективность влияния бо-

ра в 125...300 раз выше, чем меди и в 4,2...5,7 раз выше, чем церия.

Результаты выполненных исследований показывают, что температура окончания

образования аустенита ( $t_{f(\delta \to \gamma)}$ ) и содержание в стали C, Cr, Ni, Ti, Мо являются основными

факторами определяющими содержание феррита в аустените в литом состоянии металла

 $(q_{\text{пит}}, \% \text{ об.})$  и после закалки от 1050...1150 °C.

В заключении следует отметить, что установленные закономерности фазовых пре-

вращений являются теоретической основой компьютерного металловедения литых нержа-

веющих сталей.

Афтанділянц Є.Г.

(НУБіП, м. Київ)

АНТИФЛОКЕННА ОБРОБКА ВУГЛЕЦЕВИХ І

НИЗЬКОЛЕГОВАНИХ СТАЛЕЙ

**E-mail:** aftyev@yahoo.com

Аналіз типової технології виготовлення великих виробів показує, що обов'язковим

елементом контролю якості виробів  $\epsilon$  виявлення флокенів. Флокени існують у вигляді то-

нких тріщин, а на зламі представляють собою овальні кристалічні плями срібно-білого ко-

льору у вигляді пластівців. Флокени є небезпечними дефектами, оскільки їх присутність у

сталі призводить до зниження механічних властивостей та інтенсифікації процесу руйну-

вання.

25