## Поклапы Акапемии наук СССР 1973. Том 210. № 3

УЛК 536.424.1+536.4.032

## ТЕХНИЧЕСКАЯ ФИЗИКА

В. В. БУРДИН, академик АН УССР В. Н. ГРИДНЕВ, В. Н. МИНАКОВ. В. И. ТРЕФИЛОВ

## К ВОПРОСУ ОБ ОБРАЗОВАНИИ АУСТЕНИТА НИЖЕ $A_1$ (723° C) ПРИ УСКОРЕННОМ НАГРЕВЕ УГЛЕРОДИСТЫХ СТАЛЕЙ

Проблема образования аустенита неоднократно привлекала внимание металловедов. Особый интерес был проявлен к изучению процессов аустенитообразования при высоких скоростях нагрева, с которыми приходится встречаться при раздичных видах электротермической обработки, интенсивных нагревах в газовых средах, при сварке стали, при высокоскоростном деформировании и т. д. Исследования процессов аустенитообразования при ускоренных нагревах оказались достаточно сложными, и многие вонросы кинетики и механизма процесса еще остаются не ясны.

В настоящей работе с использованием усовершенствованного метода скоростного рентгенографирования (1, 2) с регистрацией положения максимума интерференционных линий (211) с- и (311) ү-фаз при нагреве и охлаждении в интервале скоростей ~100° в 1 мин. исследовались процессы образования аустенита в чистом железе и углеродистых сталях в отожженном, деформированном и закаленном исходных состояниях.

Карбонильное железо вакуумной плавки содержало 4 · 10-3 % С и Мп; Cr, Si, Ni меньше 0,01%. Сталь 30 имела 0,30% C, 0,26% Mn, ~0,01% Cr и 0.06% Si; сталь y8 - 0.85% C, 0.17% Mn и 0.1% Ni. Прокатка образцов

осуществлялась при комнатной температуре.

На рис. 1 представлены дилатограммы нагрева сталей в различных исходных состояниях. Обработка результатов рентгенографирования представлена на рис. 2. Экспериментальные данные показывают, что температура появления липии (311) ү-фазы при нагреве углеродистых сталей и чистого железа, независимо от исходного состояния, в пределах точности эксперимента совпадает с началом сжатия на дилатометрической кривой. Исчезновение линии (211) α-фазы удовлетворительно совпадает с окончанием сжатия при нагреве.

При нагреве чистого железа, сталей 30 и У8 в отожженном состоянии температура начала образования аустенита практически совпадает со ста-

бильной диаграммой  $Fe - Fe_3C$  (рис. 1a, 2a).

При нагреве деформированных сталей температурные интервалы пре-

вращения значительно смещаются ниже  $A_1$  (рис. 16, 26).

Так, при нагреве со скоростью 100° в 1 мин. деформированных прокаткой ( $\varepsilon \approx 90\%$ ) сталей 30 и 98 первые линии 9-фазы фиксируются при  $635^{\circ}$  и  $655^{\circ}$  соответственно; поэтому, учитывая данные работ (3,4), можно утверждать, что содержание углерода в первых фиксируемых порциях  $\gamma$ -фазы в стали 30 0,55-0,6%, а в стали V8-0.8%.

Аналогичное снижение температуры образования аустенита ниже  $A_{\scriptscriptstyle 1}$ наблюдалось также при ускоренном нагреве (~100° в 1 мин.) закаленных сталей 30 и У8 (рис. 1е, 2е). Первые порции аустенита фиксировались соответственно при 630 и  $690^{\circ}$  с содержанием углерода  $\sim 0.65-0.7\,\%$  в стали

30 и ~0,8% в стали У8\*.

<sup>\*</sup> Впервые образование метастабильного аустенита в межкритическом интервале температур при нагреве сталей с перавновестыми структурами отмечалось В. Н. Гридневым в 1946 г. (16), а факт понижения пачала образования аустенита ниже  $A_1$  — С. С. Дьяченко в 1971 г. ( $^{17}$ ).

В работе ( $^5$ ) при медленном нагреве  $\sim 1^\circ$  в 1 мин. закаленных углеродистых сталей не было обнаружено смещения интервала развития превращения ниже  $A_4$ . Авторы ( $^5$ ) отмечали, что превращение развивается в соответствии с диаграммой состояния железоцементит. В наших работах ( $^{6-8}$ ) при скоростях нагрева  $100^\circ$  в 1 сек. и выше закаленных сталей, хотя и отмечалось понижение температуры образования первых порций аусте-

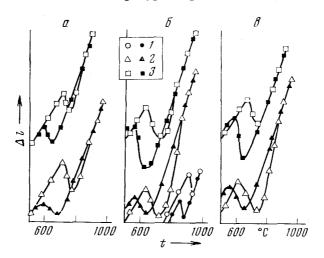


Рис. 1. Дилатометрические кривые нагрева и охлаждения сталей со скоростью  $100^\circ$  в 1 мин. Исходное состояние: a — отожженное; b — деформированное, a  $\approx 90\%$ ; b — закаленное. Светлые точки — нагрев, темные — охлаждение. b — чистое железо, b — сталь b b — сталь b b — сталь b b

нита по сравнению с отожженным состоянием, область развития аустенитообразования находилась выше  $A_1$ .

Понижение критической точки при быстром нагреве  $> 70^{\circ}$ /сек, с увеличением степени деформации отмечалось также в работах ( $^{9}$ ,  $^{10}$ ) при нагреве углеродистых сталей и при нагреве деформированных сплавов железа с хромом и кремнием ( $^{11}$ ). Интересно отметить, что наиболее сильное понижение критической точки наблюдается при деформациях до 30-40%, однако в условиях скоростного нагрева в названных работах температура начала образования аустенита также всегда оставалась выше температуры фазового равновесия  $A_1$  ( $723^{\circ}$ ).

Понижение температуры начала образования аустенита ниже  $A_1$  равновесной диаграммы  $Fe-Fe_3C$  при нагреве закаленных и деформированных сталей может быть связано с тем, что метастабильная диаграмма, по которой развивается превращение, существенно отличается от равновесной в связи с сохранением некоторой избыточной энергии перед началом фазового превращения.

В работе (12) экспериментально показано, что, несмотря на интенсивное развитие релаксационных процессов при быстром нагреве деформированных образцов сталей, определенная доля остаточной энергии деформации сохраняется в образце вплоть до температуры начала образования аустенита.

Понижение инструментально наблюдаемой критической точки  $A_1$  с позиций термодинамики может быть понято, если учесть результаты работ ( $^{13}$ ,  $^{14}$ ), в которых показано, что при наличии избыточной энергии (за счет облучения, деформации или закалки) понижение точки фазового перехода изменяется в соответствии с формулой

$$\delta T_0 = T_0 \, \delta E / \Delta E$$

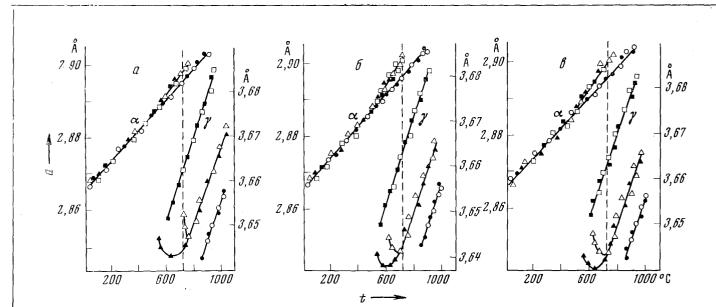


Рис. 2. Изменение параметра кристаллических решеток α- и γ-фаз при нагреве и охлаждении со скоростью 100° в 1 мин. Обозначения такие же, как на рис. 1

где  $\delta T_0$  — смещение температуры термодинамического равновесия  $T_0$ , под  $\delta E$  следует понимать изменение избыточной энергии неравновесной системы при фазовом превращении,  $\Delta E$  — изменение внутренней энергии системы при фазовом превращении в условиях равновесия.

Для экспериментального обнаружения снижения критической точки ниже  $A_1$  необходимы особые условия. Во-первых, необходимо сохранить запасенную энергию при нагреве до точки фазового перехода и, во-вторых, снижение  $A_{c_1}$  из-за искажений должно превышать смещение  $A_{c_1}$  в область более высоких температур из-за использования повышенных или высоких скоростей нагрева  $\binom{6-12}{15}$ . Вероятно, в условиях медленного нагрева (10-1° в 1 мин.) процессы релаксации (для случая закаленных сталей) усцевают пройти достаточно полно и, как отмечалось выше (5), развитие превращения происходит практически в соответствии с равновесной диаграммой  $Fe - Fe_3C$ . Зафиксировать образование аустенита ниже  $A_1$  удается лишь в интервале скоростей нагрева ~100° в 1 мин., когда перед превращением еще сохраняются дефекты структуры (получаемые в процессе деформации или закалки), а инструментально определяемая точка превращения вследствие небольшой скорости нагрева незначительно сдвигается вверх, так что пачало превращения оказывается ниже  $A_1$ .

Институт металлофизики Академии наук УССР Киев

Поступило 10 VII 1972

## ПИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

1 В. Н. Гриднев, В. Н. Минаков, В. И. Трефилов, В кн. Исследование сталей и сплавов, «Наука», 1964, стр. 384. 2 В. И. Трефилов, В. Н. Минаков, Авт. свид. № 175711, Бюлл. изобр., № 20 (1965). 3 В. Н. Гриднев, В. И. Трефилов, ДАН, 116, № 1, 60 (1957). 4 Н. Еsser, G. Müller, Arch. Eisenhüttenwesen, 4, 7 (1933—1934). 5 В. Н. Ершов, Н. Л. Ослон, В сборн. Структурные и фазовые превращения при нагреве стали и сплавов, Пермь, 1969, стр. 136. 6 В. Н. Гриднев, В. Н. Минаков, В. И. Трефилов, ДАН, 154, № 3, 675 (1964). 7 В. Н. Гриднев, В. Н. Минаков, В. И. Трефилов, Укр. физ. журн., 9, № 3, 318 (1964). 8 В. Н. Гриднев, В. Н. Минаков, В. И. Трефилов, И. Трефилов, Вопросы физ. мет. и металловед., 18, 107 (1964). 9 В. Н. Гриднев, Ю. Я. Мешков, С. П. Ошкадеров, В сборн. Структурные и фазовые превращения при нагреве стали и сплавов, Пермь, 1969, стр. 142. 10 В. Н. Гриднев, Ю. Я. Мешков, С. П. Ошкадеров, В сборн. Механизм пластической деформации металлов, Киев, 1965, стр. 124. 11 В. Н. Гриднев, В. Т. Черепин, Изв. высш. учебн. завед., Черная металлургия, 9, 169 (1963). 12 В. Н. Гриднев, О. М. Ивасишин и др., Металлофизика, в. 36, Киев, 1971, стр. 49. 13 Я. Е. Гегузин, Физ. мет. и металловед., 7, № 1, 72 (1959). 14 N. Ваlакіп, М. Р. Schenk, Phys. Stat. Sol., 17, № 1, 91 (1966). 15 Ю. Я. Мешков, Вопросы физ. мет. и металловед., 18, 90 (1964). 16 В. Н. Гриднев, Фазовые и концентрационные изменения при нагреве сплавов звтектоидного типа, Докторская диссертация, Киев, 1946. 17 С. С. Двяченко, Законоприсокий фазокаристической докторская диссертация, Киев, 1946. 17 С. С. Двяченко, Законоприсокий фазокаристической докторская диссертация, Киев, 1946. 17 С. С. Двяченко, эвтектоидного типа, Докторская диссертация, Киев, 1946. <sup>17</sup> С. С. Дьяченко. Закономерности фазовой и структурной перекристаллизации при нагреве стали. Докторская диссертация, Днепропетровск, 1970.