УДК 539.67:669.15

# СООТНОШЕНИЕ МАГНИТОМЕХАНИЧЕСКОГО ЗАТУХАНИЯ И ДЕФЕКТА МОДУЛЯ УПРУГОСТИ В СПЛАВАХ ЖЕЛЕЗА С СИЛЬНЫМ ЗАТУХАНИЕМ

## © 2008 г. А.И.Скворцов

Вятский государственный университет, Киров Поступила в редакцию: 5.11.07

В демпфирующих сплавах железа с магнитомеханической природой внутреннего трения наилучшее соответствие максимума логарифмического декремента на его амплитудной зависимости имеет место с релаксированным по сравнению с нерелаксированным и среднегеометрическим дефектами модуля упругости. Сравниваются температурные зависимости максимума логарифмического декремента на его амплитудной зависимости и динамического модуля упругости.

#### **ВВЕДЕНИЕ**

Существуют различные приоритеты при использовании таких характеристик релаксации, как нерелаксированного релаксированного, среднегеометрического дефектов модуля упругости:  $\Delta_{\rm H} = (M_{\rm H} - M_{\rm p})/M_{\rm H}, \Delta_{\rm p} = (M_{\rm H} - M_{\rm p})/M_{\rm p}, \Delta_{\rm cr} = (M_{\rm H} - M_{\rm p})/M_{\rm cr}$ . Представляет интерес установить для сплавов с различным значением магнитомеханического затухания, какая из указанных характеристик релксации лучше коррелирует с таким параметром амплитудной зависимости внутреннего трения, как максимум магнитомеханического затухания  $\delta_m$ .

Известно, что для демпфирующих сплавов на основе Fe между магнитомеханическим затуханием и динамическим модулем упругости на их амлитудной зависимости существует обратная связь [1—3]. Представляет интерес выявить изменение магнитомеханического затухания и динамического модуля упругости в зависимости от температуры испытаний. Таких работ для сплавов на основе Fe с сильным магнитомеханическим затуханием (Fe — Cr — V, Fe — Co — Si) автору не известны.

# МЕТОДИКА И МАТЕРИАЛ ИССЛЕДОВАНИЯ

Исследовали Fe и его сплавы с Cr, Co, Al, Mo, Si, V с ферритной структурой. Различный уровень магнитомеханического затухания и дефекта модуля упругости наряду с варьированием состава сплава достигали 1) отжигом при различных температурах в интервале 600—1150 °C, 2) измерением без магнитного поля и в переменном магнитном поле частотой 50 Гц и напряженностью 6 А/см. Амплитудную зависимость логарифмического декремента  $\delta$  и частоты колебаний f определяли методом крутильных колебаний на образцах с размерами рабочей части: диаметром 5 и длиной 30 мм. Дефект динамического модуля упругости определяли как функцию частот колебаний:  $\Delta_{\rm H} = (f_0^2 - f_{\rm min}^2)/f_0^2$ ,  $\Delta_{\rm p} = (f_0^2 - f_{\rm min}^2)/f_{\rm min}^2$ ,  $\Delta_{\rm cr} = (f_0^2 - f_{\rm min}^2)/f_{\rm min}f_0$ . Определение частот  $f_0$  и  $f_{\rm min}$  показано на рис. 1,  $\delta$ . При температурных испытаниях средняя скорость нагрева составляла 150 К/ч. Доменную структуру выявляли методом порошковых фигур.

## РЕЗУЛЬТАТЫ И ИХ ОБСУЖДЕНИЕ

На рис. 1 представлена амплитудная зависимость логарифмического декремента и квадрата частоты колебаний для сплава Fe с сильным магнитомеханическим затуханием, характерная для исследованных сплавов.

На рис. 2, *а*, *б*, *в* представлены результаты соответствия максимума логарифмического декремента на его амплитудной зависимости и различных видов дефекта модуля упругости в большом интервале их значений, а на рис. 2, *г* — обобщающий график. Видно, что наилучшее соответствие характеристика  $\delta_m$  имеет с  $\Delta_p$ . Это соответствие представлено квадратичным уравнением (1):

$$\Delta_{p} = -0.0614\delta_{m}^{2} + 0.839\delta_{m} + 0.0276 \tag{1}$$

Рассмотренную ситуацию полезно сравнить с зависимостью логарифмического декремента и удельной демпфирующей способности  $\psi$  от отношения соседних амплитуд колебаний  $A_i/A_{i+l}$ . При



**Рис. 1.** Зависимость логарифмического декремента (*a*) и квадрата частоты колебаний (*б*) от амплитуды крутильных колебаний для сплава Fe — 8% Cr — V при измерении без магнитного поля (*1*, *3*) и в постоянном магнитном поле насыщения — напряженностью 30 кА/м (*2*, *4*).



**Рис. 2.** Соотношение между среднегеометрическим (*a*), нерелаксированным ( $\delta$ ), релаксированным ( $\delta$ ) дефектами динамического модуля упругости и максимумом логарифмического декремента на его амплитудной зависимости  $\delta_m$  и обобщающий график (*г*).

этом характеристики внутреннего трения определены уравнениями (2) и (3):

$$\delta = \ln(A_i / A_{i+1}) \tag{2}$$

$$\Psi = (A_i^2 - A_{i+1}^2)/A_i^2 = I - (A_{i+1}/A_i)^2$$
(3)

Из рис. З видно, что логарифмический декремент более адекватно отражает темп снижения амплитуды колебаний по сравнению с характеристикой  $\psi$ , особенно, при больших значениях величины  $A_i/A_{i+i}$ . Поэтому для высокодемпфирующих сплавов использование характеристики  $\delta$  более предпочтительно по сравнению с характеристикой  $\psi$ .

Типичная доменно-зеренная структура после высокотемпературного отжига рассматриваемых сплавов Fe представлена на рис. 4.

На рис. 5 дана температурная зависимость характеристик  $\delta_m u f_{min}^{2}$  в интервале температур, меньших точки Кюри. Видно, что если характеристика  $\delta_m$  с повышением температуры может увеличиваться (все сплавы), уменьшаться (сплав на основе Fe — Cr — Al), то характеристика динамического модуля упругости  $f_{min}^{2}$  с повышением температуры



**Рис. 3.** Зависимость логарифмического декремента  $\delta$  и удельной демпфирующей способности  $\psi$  от отношения соседних амплитуд колебаний  $A_i/A_{i+i}$ .



**Рис. 4.** Доменно-зеренная структура сплава Fe — 7% Cr — *V* после отжига 1150 °C. × 63.

монотонно уменьшаться для всех типов представленных высокодемпфирующих сплавов.

Следует отметить, что анализ причин температурного хода указанных и подобных им характеристик с точки зрения структуры практически не проводился. Изменение этих характеристик в зависимости от температуры сопоставлялось, в ос-



Рис. 5. Зависимость максимума логарифмического декремента (*a*) и минимума квадрата частоты колебаний ( $\delta$ ) на их амплитудной зависимости от температуры испытаний для отожженных сплавов на основе: Fe — 10% Cr — V (*1*), Fe — 6% Cr — Al (*2*), Fe — 6% Co — Si (*3*), — при измерении без магнитного поля.

новном, с изменением характеристик других физических свойств, например, с константой анизотропии, характеристиками магнитострикции [4]. Поэтому несомненно, что перспективным для выявления природы температурной зависимости характеристик магнитомеханического затухания является изучение эволюции доменной структуры. Об этом свидетельствуют данные, например, работ [5, 6] о связи магнитомеханического затухания с перестройкой доменной структуры.

## выводы

1. Между характеристикой  $\delta_m$  и различными видами дефектов динамического модуля упругости для сплавов Fe в большом диапазоне величин затухания ( $\delta_m = 0,02$ —2) имеется пропорциональная зависимость. Наилучшее соответствие имеет место между характеристиками  $\delta_m$  и  $\Delta_p$ .

2. Соотношение зависимостей характеристик  $\delta_m u f_{min}^2$  от температуры испытаний отличается от соотношения их зависимостей от амплитуды механических колебаний. В зависимости от температуры испытаний эти характеристики могут меняться как пропорционально, так и обратнопропорционально. Представляется перспективным изучение

эволюции доменной структуры для выявления природы температурной зависимости характеристик магнитомеханического затухания.

## СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. *Калинин Ю. Е.* Автореф. дис. док. физ.-мат. наук. Воронеж: ВПИ, 1991.

2. Головин И. С., Варвус И. А. // Металловедение и термическая обработка металлов. 1994. № 1. С. 26.

3. *Скворцов А. И.* Автореферат дис. док. техн. наук. Екатеринбург: УГТУ, 1995.

4. *Кекало И. Б.* // Металловедение и термическая обработка. Т. 7: Итоги науки и техники. М.: ВИНИТИ, 1973. С. 5.

5. *Скворцов А. И.* // Известия АН. Сер. физ. 1993. Т. 57. № 11. С. 159.

6. *Скворцов А. И.* // Физика металлов и металловедение. 1993. Т. 75. № 6. С. 118.