

شبیه سازی مونت کارلو میکروساختار نواحی اطراف جوش آلیاژهای آلومینیوم توسط پرتوهای الکترونی پرانرژی

محمد فرنوش

مربي گروه مهندسي متالورژي و مواد - دانشکده فني - دانشگاه تهران

(تاریخ دریافت ۸۲/۷/۱۲ ، تاریخ دریافت روایت اصلاح شده ۸۳/۹/۲۸ ، تاریخ تصویب ۸۳/۱۱/۲۴)

چکیده

در تحقیق حاضر روشی برای شبیه سازی مونت کارلو میکروساختار نواحی اطراف جوش آلیاژهای آلومینیوم ۵۰۱۰ و ۶۰۶۳ توسط پرتوهای الکترونی پرانرژی مورد مطالعه قرار گرفته است. نمونه های جوشکاری شده از هر آلیاژ توسط شتاب دهنده خطی رودوترون در مدت زمان ۵ ثانیه و شدت جریان 6 mA با انرژی ثابت 10 MeV بصورت استاتیک تحت پرتودهی با شدت های متفاوت گردید. مقایسه نتایج بدست آمده از شبیه سازی و نتایج تجربی، نشان دهنده مناسب بودن روش شبیه سازی می باشد.

واژه های کلیدی: شبیه سازی، مونت کارلو، میکرو ساختار، آلومینیوم، پرتوهای الکترونی

مقدمه

بین پایه های فکری و پارامترهای فیزیکی استفاده از این روش وجود دارد. اساس آن متنکی بر روابط ترمودینامیکی بین واکنش های اتمی است و نیاز به هیچ یک از قوانین نظری و تجربی و حتی تقریب های ریاضی ندارد [۲,۳].

در این روش، ابتدا سطح یا حجم ماده مورد نظر را به صورت یک ماتریس دو بعدی یا سه بعدی در نظر می گیریم بطوریکه هر مولفه ماتریس با یک عنصر در سطح یا حجم ماده معرفی گردد. ارزش هر نقطه در ماتریس نماینگر جهت گیری کریستالوگرافی آن در نمونه می باشد. دانه های نقاط هم ارزش در ماتریس هم عدد نشان دهنده یک دانه در نمونه است. مرز دانه ها نیز صفحات موهومی هستند که دانه های غیر هم جهت از لحاظ عددی یکسان نیستند را از یکدیگر جدا می کند.

بعد از انتخاب نوع ماتریس دو بعدی یا سه بعدی و پر کردن ماتریس با مقادیر تصادفی اولیه شبیه سازی آغاز می شود، چهار مرحله اصلی برای شبیه سازی عبارتند از:

۱- محاسبه انرژی آزاد هر عنصر ماتریس G_i با جهت گیری کریستالوگرافی آن Q_i برپایه عنصر همسایه آن عنصر

۲- انتخاب تصادفی یک جهت گیری جدید برای همان عنصر ماتریس Q_f .

۳- محاسبه جدید انرژی آزاد برای همان عنصر G_f اما با

میکروساختار ها از فاکتور مهمی در بررسی خواص مواد مخصوصاً هنگامی که نیاز به برقراری تعادل بین خواص متفاوت است، برخوردار هستند. در حقیقت یکی از مسائل مهم در رشته متالورژی، کنترل رشد دانه و ریز ساختار می باشد. به همین دلیل این پدیده به طور جامع و کامل در رشته متالورژی مورد مطالعه و بررسی قرار گرفته است.

در یک روش کلاسیک، برک و ترن بال یک رابطه پارabolیک برای رشد دانه پیشنهاد کردند. آنها رشد دانه را نتیجه حرکت مرز دانه معرفی کردند و کشش سطحی مرز دانه ها را نیروی محرکه برای رشد دانه بعد از تبلور مجدد دانستند. این رابطه پارabolیک به طور آزمایشی در نیکل، مس و Brass - α مورد تایید قرار گرفت [۱].

"عموماً" در این نوع مطالعات از نرم افزارهای تحلیل کننده تصاویر میکروسکوپی برای تحلیل دقیق میکروساختار ها و مقایسه آنها با یکدیگر کمک گرفته می شود. اخیراً، با تولید ریز پردازنده های بسیار قوی در صنعت الکترونیک و کامپیوتر، روش ها و نرم افزارهای جدیدتری برای شبیه سازی کامپیوتری در این زمینه ارائه شده است.

در این رابطه اسرولویتز و آندرسون، استفاده از روش مونت کارلو را برای شبیه سازی رشد دانه و میکروساختارها پیشنهاد کردند که شباهت و رابطه نزدیکی

روش شبیه سازی

برای شبیه سازی میکروساختار نمونه ها با استفاده از روش مونت کارلو از یک شبکه دو بعدی مربعی که هر نقطه از شبکه دارای ۸ همسایه نزدیک به خود است استفاده می شود. برای هر نقطه شبکه یک ارزش (عدد) که متناظر با جهت گیری خاص همان اتم متناظر در نمونه است، به صورت تصادفی در نظر گرفته می شود. در نتیجه یک دانه در ماتریس از کنار هم قرار گرفتن تعدادی از نقاط هم ارزش شبکه مشخص می شود و مرز دانه ها نیز صفحات موہومی هستند که این نقاط غیر هم ارزش - اتم های غیر هم جهت - را از یکدیگر جدا می سازند.

شبیه سازی با انتخاب یک ارزش - عدد - تصادفی برای هر نقطه از ماتریس شروع می شود. از ۱ تا Q ، Q تعداد ارزش های ممکن برای هر نقطه انتخابی از ماتریس می باشد. حداقل مقدار Q ، ۳۰ در نظر گرفته می شود. برای $Q < 30$ توزیع مناسب اندازه دانه با روش مونت کارلو محدود خواهد شد [۴].

به دنبال پیشنهاد اندرسون، انرژی مرز دانه، نیروی حرکه برای حرکت مرز دانه است و به صورت زیر تعریف می شود.

$$E_{ij} = -J \sum_{n=1}^m (\delta_{S_{ij} S_{jn}} - 1) \quad (1)$$

که $\delta_{S_{ij} S_{jn}}$ معروف به دلتا-کرونکر است که اگر نقطه همسایه با نقطه S_{ij} هم ارزش باشند، مقدار آن صفر خواهد بود. m تعداد همسایه های نزدیک به یک نقطه در شبکه است که $m = 8$ برای ماتریس مربعی و $m = 6$ برای ماتریس مثلثی خواهد بود. J توزیع انرژی سیستم بین دو نقطه همسایه غیر هم ارزش - غیر هم عدد - در شبکه می باشد که مقدار آن مثبت و ثابت است. در نتیجه اگر دو نقطه همسایه ماتریس هم ارزش باشند مقدار $E_{ij} = 0$ و اگر دو نقطه همسایه ماتریس غیر هم ارزش باشند مقدار E_{ij} مساوی J و مثبت خواهد شد.

با محاسبه E_{ij} هر نقطه (j, i) شبکه نسبت به هر نقطه همسایه آن در شبکه و مجموع E_{ij} ها، مقدار کلی E_{ij} برای نقطه (j, i) شبکه بدست می آید.

با توجه به مطالب فوق تغییرات انرژی برای هر نقطه (j, i)

جهت گیری جدیدش Q_f .

۴- مقایسه دو مقدار با هم $G_f G_i$ در صورتی که مقدار آن منفی شود، جهت گیری عنصر جدید قابل قبول است. این چهار مرحله را میلیونها بار در موقعیت های تصادفی ماتریس تکرار می کنیم. نتیجه کلی بدست آمده از آن، شبیه سازی میکروساختار بر اساس کاهش انرژی آزاد در سیستم است که در اصل نیروی حرکه برای رشد دانه محسوب می شود.

روش تحقیق

در این تحقیق از دو ماده اولیه استفاده شده است: ۱- آلیاژ آلومینیوم حرارتی ناپذیر ۱۰۵۰ نورد شده ($0.28\% Mn - 0.24\% Fe - 0.02\% Cu - 0.02\% Ti - 0.28\% Mg - 0.28\% Al$ درصد وزنی) به ضخامت 2.5 mm . ۲- آلیاژ عملیات پذیر ۶۰۶۳ اکستروف شده ($0.13\% Ti - 0.059\% Mg - 0.21\% Fe - 0.39\% Si$ درصد وزنی) به ضخامت 0.3 mm .

جهت تهیه نمونه های جوشکاری ابتدا تسمه هایی از آلیاژ ۱۰۵۰ در جهت نورد و آلیاژ ۶۰۶۳ در جهت اکستروف شدن بریده شد. سپس دو تسمه از هرآلیاژ به ابعاد $10 * 5\text{ cm}$ کنار هم قرار داده شده و به صورت لب به لب عمود در جهت نورد و اکستروف شدن توسط روش جوش قوس الکتریکی با الکترود تنگستن با حفاظ گاز خنثی (TIG) با فلزپرکننده 4047 ($Al_{12}Si$) با جریان DC از دو طرف جوشکاری شدند. برای انجام آزمایش ها، نواحی اطراف جوش (HAZ) نمونه های جوشکاری شده هر یک از آلیاژها از نمونه ها جدا شدند. پس از آن، این نواحی تحت آزمایش پرتودهی قرار گرفتند. پرتودهی نمونه ها توسط یک ستاره دهنده الکترون (رودوترون) غیر خطی انجام شد. نمونه ها در مدت زمان 5 ثانیه و در شدت جریان ثابت 6 mA با انرژی ثابت 10 MeV به صورت استاتیک پرتودهی شدند. تغییرات دز پرتو الکترونی در زیر محل خروج پرتو از الکترونی دز ماکزیمم بود و در اطراف آن، دز کاهش می یافت. سپس نمونه های جوشکاری شده پرتودهی شده با دز متفاوت مورد بررسی ریزساختاری توسط میکروسکوپ الکترونی و تحلیل گر تصویری قرار گرفتند.

$E_{ij} < \exp\left(\frac{-E_A}{RT}\right)$ تغییر را داشته باشد در صورتی که

باشد باید به مرحله ۱ بازگشت و در صورتی

$E_{ij} > \exp\left(\frac{-E_A}{RT}\right)$ باشد، عدد S_{ij} به صورت تصادفی

تغییر داده می شود.

۴- مقدار E_{ij} جدید را محاسبه می کنیم.

۵- E_{ij} جدید را با E_{ij} قدیم مقایسه می کنیم اگر

$E_{ij,new} \leq E_{ij,old}$ باشد. عدد جدید نقطه (j, i) پذیرفته

می شود. در غیر این صورت به مرحله ۱ بازمیگردیم.

مراحل ۱ تا ۵ را یک میلیون بار تکرار می کنیم، نتیجه

بدست آمده از آن معرف شبیه سازی میکروساختار بر

اساس کاهش انرژی آزاد سیستم است.

با توجه به روابط بالا مشاهده می شود T ، دمای

نمونه در روش شبیه سازی نقش بسزایی دارد چون

حداقل احتمال تغییر با رابطه $K = \exp\left(\frac{-E_A}{RT}\right)$ تعریف

شده است که انرژی اکتیواسیون رشد دانه است، R ثابت

جهانی گازها و T دمای مطلق نمونه می باشد.

در این تحقیق فرض شد که میزان انرژی

دربافتی در واحد جرم هر نمونه (KGY) که در هنگام

پرتودهی الکترونی به آنها داده می شود در بالا بردن دمای

نمونه موثر بوده است. حال با توجه به رابطه زیر می توان

دمای هر نمونه را با داشتن میزان انرژی دریافتی در واحد

جرم نمونه بدست آورد:

$$KGY\left(\frac{J}{kg}\right) = \frac{Q}{m} = \int_{T_0}^T C_p dT \quad (4)$$

که T_0 دمای محیط و $C_p = a + bT + cT^{-2}$ می باشد.

محاسبات نشان داد که فرض بالا مبنی بر اینکه تمام

انرژی دریافتی توسط نمونه ها به انرژی گرمایی تبدیل

می شود با تقریب خوبی قابل قبول است و دمای بدست

آمده از رابطه بالا با دمای اندازه گیری شده در آزمایش

تقریباً یکسان بود.

نتایج

میزان انرژی پرتودهی نمونه ۵۰۱۰ و ۶۰۶۳ به

ترتیب عبارت از $KGY = 43/58$ و $69/99$ می باشد.

از شبکه به صورت زیر محاسبه می شود:

$$\Delta E_{ij} = E_{ij,new} - E_{ij,old} \quad (2)$$

که $E_{ij,new}$ انرژی نقطه (j, i) ماتریس بعد از ارزش گذاری جدید برای همان نقطه (j, i) شبکه است و $E_{ij,old}$ انرژی نقطه (j, i) قبل از ارزش گذاری جدید است. با توجه به مطلب فوق می توان نتیجه گرفت که برای کاهش ΔE_{ij} باید ارزش نقطه (j, i) به گونه ای تغییر کند که ارزش آن برابر با ارزش بیشترین همسایه های هم ارزش شود. چون طبق معادله (1) E_{ij} نقاط هم ارزش صفر خواهد بود و اگر ارزش نقطه (j, i) به گونه ای تغییر کند که تعداد نقاط هم ارزش همسایه افزایش یابد در مجموع E_{ij} جدید کمتر از E_{ij} قبل می شود. بدین ترتیب تغییر احتمال p به صورت زیر بیان می شود.

$$P = \begin{cases} 1 & \Delta E_{ij} \leq 0 \\ \exp\left(\frac{-\Delta E_{ij}}{RT}\right) & \Delta E_{ij} > 0 \end{cases} \quad (3)$$

در صورتی که ΔE_{ij} مثبت باشد یعنی انرژی سیستم بعد از ارزش گذاری مجدد افزایش یافته است و بر عکس اگر ΔE_{ij} منفی شود با کاهش انرژی سیستم بعد از ارزش گذاری مجدد همراه هستیم. که در این صورت شبیه سازی را مجبور به پذیرفتن این تغییر ارزش گذاری می کند. چون احتمال این تغییر صدراصد خواهد بود.

الگوریتم برنامه نویسی

در این تحقیق زبان برنامه نویسی دلفی می باشد. ابتدا یک ماتریس 100×100 در نظر گرفته می شد که متناظر با سطح نمونه به ابعاد $1 \times 1 mm$ می باشد. سپس اعداد ۱ تا Q به صورت تصادفی در ماتریس توزیع می شود. بعد از آن الگوریتم شبیه سازی به صورت مراحل زیر انجام می شود:

۱- یک نقطه از ماتریس به صورت تصادفی انتخاب می شود. S_{ij} .

۲- مقدار E_{ij} آن طبق معادله (1) محاسبه می شود.

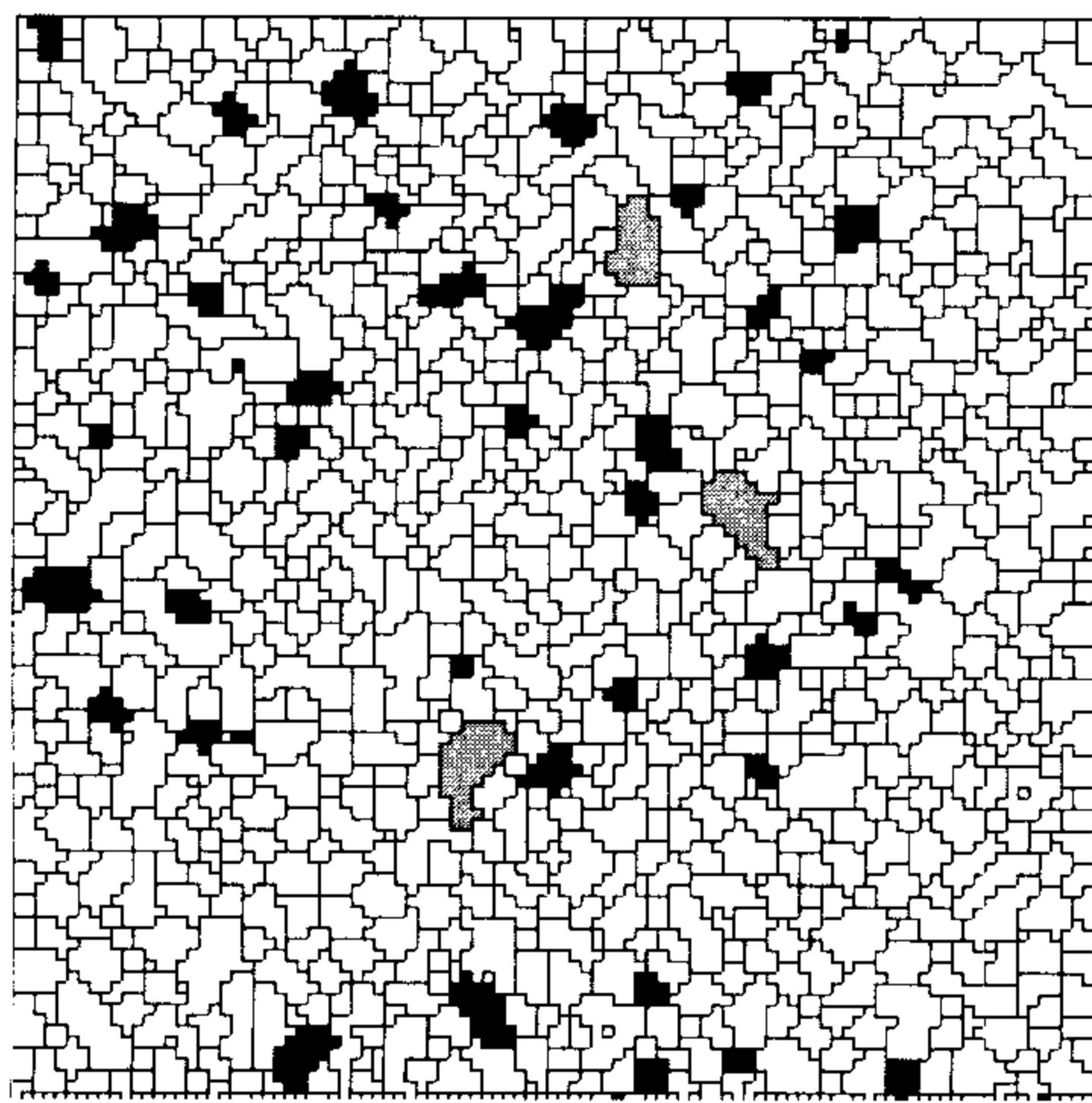
۳- مقدار E_{ij} با پارامتر $K = \exp\left(\frac{-E_A}{RT}\right)$ مقایسه می شود. K نماینگر حداقل احتمال سد انرژی یک نقطه (j, i) است که هر نقطه (j, i) باید این حداقل شانس

نتایج بررسی ریز ساختار با تحلیل گر تصویری

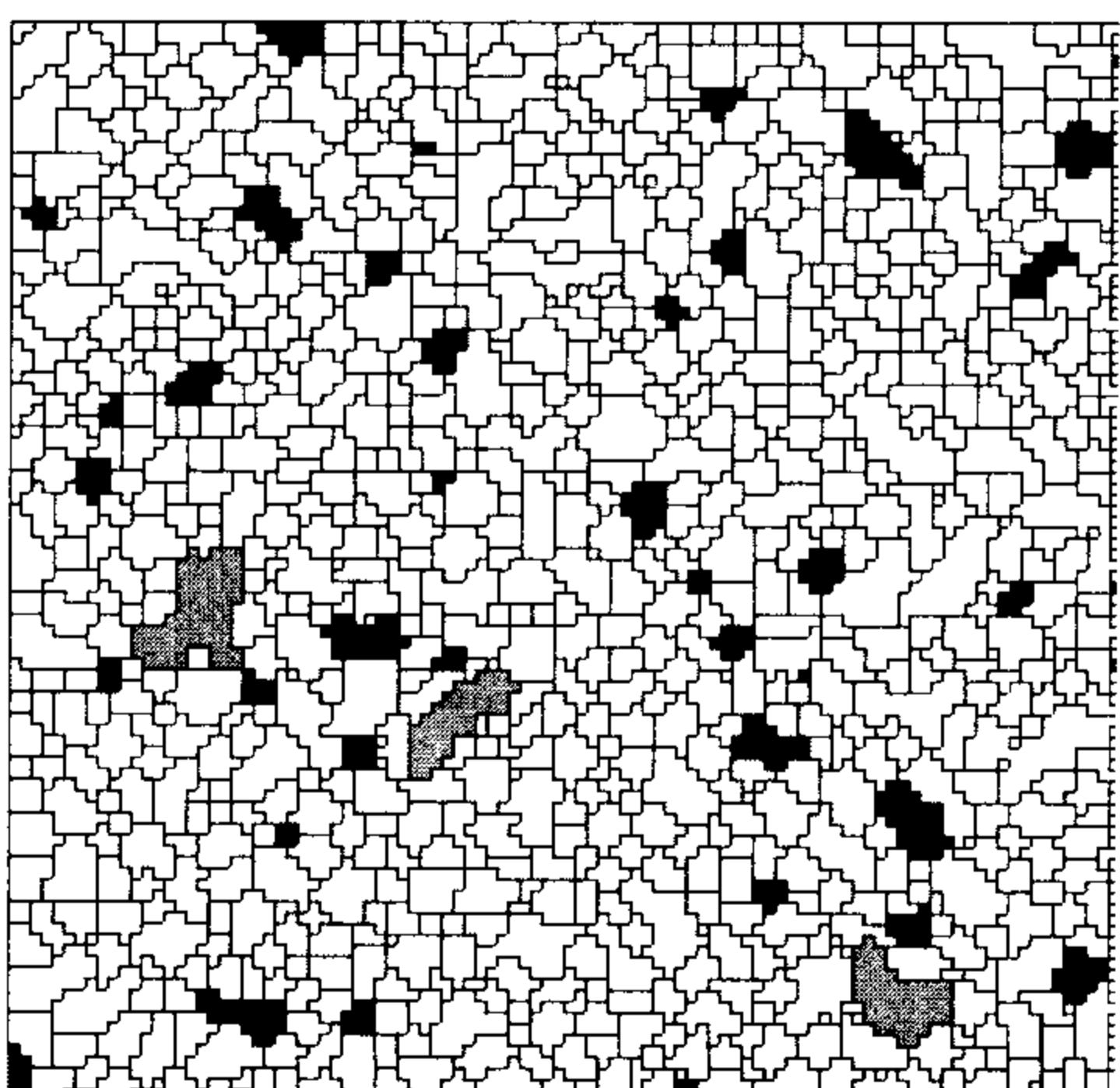
نتایج بررسی ریز ساختار با تحلیل گر تصویری در جدول (۱) نشان داده شده است. در بررسی ریز ساختار با تحلیل گر تصویری مقدار متواستط، محیط، مساحت و تعداد در سطح رسوبات (رسوب ریز و رسوب درشت) مورد بررسی قرار گرفت.

نتایج شبیه سازی کامپیوترا

نتایج حاصل از برنامه در شکل (۳) و (۴) آمده است. همانطور که در شکل نشان داده شده است، میکروساختار نمونه ۵۰۱۰ شبیه سازی شده از رسوبهای درشت $(Fe,Mn)Al_6$ و رسوب های ریز Al,Mn,Fe,Si در زمینه تشکیل شده است.



شکل ۳: نمونه ۵۰۱۰ شبیه سازی شده.



شکل ۴: نمونه ۶۰۶۳ شبیه سازی شده.

نتایج بررسی ریز ساختار با میکروسکوپ الکترونی روبشی

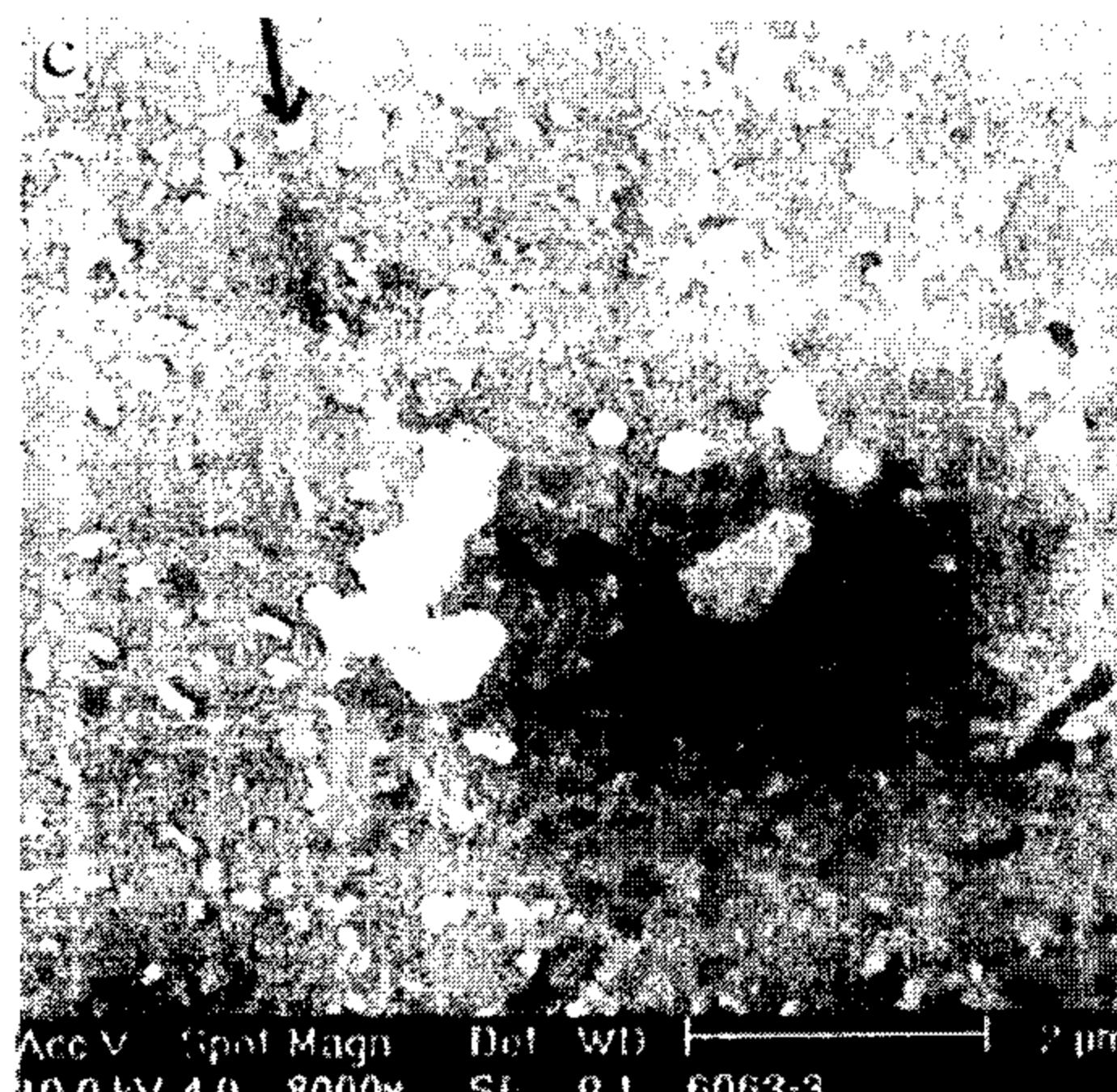
نتایج بررسی ریز ساختار با میکروسکوپ الکترونی روبشی در شکل (۱) و (۲) آمده است. نمونه ۱۰۵۰ از رسوبهای درشت $(Fe,Mn)Al_6$ و رسوب های ریز Al,Mn,Fe,Si در زمینه تشکیل شده است. نمونه ۶۰۶۳ از رسوب های درشت Fe_3SiAl_{12} و رسوب های ریز Mg_2Si در زمینه تشکیل شده است.

Al,Mn,Fe,Si $(Fe,Mn)Al$



شکل ۱: تصویر SEM نمونه ۱۰۵۰ پر توده‌ی شده: رسوب Al,Mn,Fe,Si و رسوب ریز $(Fe,Mn)Al_6$ درشت.

Mg_2Si



شکل ۲: تصویر SEM نمونه ۶۰۶۳ پر توده‌ی شده: رسوب Mg_2Si و رسوب ریز Fe_3SiAl_{12} .

جدول ۱: نتایج تحلیل گر تصویری نمونه ۵۰۱۰ و ۶۰۶۳ (آزمایشات تجربی).

#/mm ²		محیط رسوب (mm)		درصد رسوب (%)		قطر متوسط (mm)		شماره نمونه
رسوب	رسوب ریز	رسوب	رسوب ریز	رسوب	رسوب ریز	رسوب	رسوب ریز	
62	317	0.546	3.522	1.41	4.329	0.0169	0.0131	نمونه ۵۰۱۰
18	294	0.371	2.046	1.003	3.339	0.026	0.0120	نمونه ۶۰۶۳

جدول ۲: نتایج تحلیل گر تصویری نمونه ۵۰۱۰ و ۶۰۶۳ (آزمایشات شبیه سازی).

#/mm ²		محیط رسوب (mm)		درصد رسوب (%)		قطر متوسط (mm)		شماره نمونه
رسوب	رسوب ریز	رسوب درشت	رسوب ریز	رسوب درشت	رسوب ریز	رسوب درشت	رسوب ریز	
68	361	0.787	4.18	2.60	6.43	0.0220	0.0150	نمونه ۵۰۱۰
33	307	0.361	2.405	2.269	4.084	0.0295	0.0130	نمونه ۶۰۶۳

لازم به ذکر است که استفاده از ماتریس مثلثی به جای ماتریس مربعی نتیجه یکسان خواهد داشت. در مورد تعداد مقادیر استفاده شده در ماتریس Q هرچه از ۳۰ بیشتر شود ساختار ریزتری بدست می آید و بالعکس هرچه $Q < 30$ باشد ساختار درشت تری حاصل می شود. پس $Q=30$ یک حالت بهینه برای این روش است. در ضمن هر چه تعداد مراحل روش مونت کارلو (MCS) بیشتر شود ساختار ریزتر خواهد شد. در اینجا یک حد متوسط (حالت بهینه) برای آزمایش $N=100000$ بدست آمد.

میکروساختار نمونه ۶۰۶۳ شبیه سازی شده نیز از رسوب های درشت Fe_3SiAl_{12} و رسوب های ریز $MgSi$ در زمینه تشکیل شده است.

نتایج حاصل از تحلیل گر تصویری بر روی تصاویر شبیه سازی

نتایج حاصل از تحلیل گر تصویری بر روی تصاویر شبیه سازی در جدول (۲) نشان داده شده است و در بررسی توسط تحلیل گر تصویری قطر متوسط، محیط، مساحت و تعداد بر سطح رسوبات ریز و درشت اندازه گیری شد.

نتیجه گیری

در این تحقیق موارد زیر نتیجه گیری می شود:

۱- استفاده از روش مونت کارلو در شبیه سازی میکروساختار ها بر اساس کاهش انرژی آزاد در سیستم، به عنوان یک روش ساده و جذاب بسیار مفید خواهد بود..

۲- به عنوان یک روش ساده و جذاب بسیار مفید خواهد بود که روش مونت کارلوی استفاده شده را برای شبیه سازی میکروساختار فلزات دیگر نیز استفاده کرد.

۳- حدس تابع احتمال $K = \exp\left(\frac{-E_A}{RT}\right)$ ، حدس

بسیار خوبی برای این تحقیق می باشد.

بحث

با توجه به نتایج بدست آمده از تحلیل گر تصویری مشاهده می شود که استفاده از روش مونت کارلو در شبیه سازی میکروساختار یک روش قوی و کاربردی است. با مقایسه جدول (۱) و (۲) مشاهده می شود که اختلاف زیادی بین نتایج شبیه سازی و تجربی وجود ندارد. همچنین می توان نتیجه گرفت که اختلاف موجود در نتایج نمونه ۵۰۱۰ و ۶۰۶۳ حدود دو برابر نمونه ۶۰۶۳ می باشد.

مراجع

-
- 2 – Anderson, M. P., Srolovitz, D. J., Grest, G. S. and Sahni, P. S. (1984). "Computer simulation of grain growth-I." *Acta Metallurgica*, Vol. 32, P783.
 - 3 – Anderson, M. P., Srolovitz, D. J., Grest, G. S. and Sahni, P. S. (1984). "Computer simulation of grain growth-II. Grain size distribution, topology local dynamics." *Acta Metallurgica*, Vol. 32, P793.
 - 4 – Li, M. Y. and Kannatey, E. (2002). "Monte carlo simulation of heat affected zone miceostructure in laser-beam-welded nickle sheet." *Welding Journal*, P. 37-S.