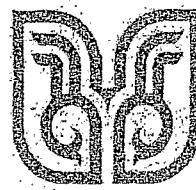


بنام آن که جان را فکر

آموخت

۱۳۷۱۶۸



دانشگاه شهرورد

پایان نامه تحصیلی برای دریافت درجه کارشناسی ارشد
مهندسی مواد (شناسایی و انتخاب مواد مهندسی)

بررسی تاثیر پارامترهای ریخته گری بر ریز ساختار آلیاژ آلومینیوم
Al-A357 تولید شده در حالت نیمه جامد به روش سطح شیبدار

استاد راهنما:

دکتر غلامحسین اکبری

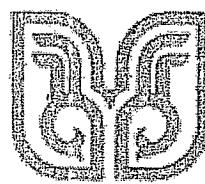
مولف:

هرتضی مرادیان

۱۳۸۹/۳/۱۱

جعیان، هدایات مارک صنعتی

اردیبهشت ۱۳۸۸



دانشگاه شهید بهشتی کرمان

این پایان نامه به عنوان یکی از شرایط احراز کارشناسی ارشد به

گروه مهندسی مواد و متالورژی

دانشکده فنی و مهندسی

دانشگاه شهید بهشتی کرمان

تسلیم شده است و هیچگونه مدرکی به عنوان فراغت از تحصیل دوره مزبور شناخته نمی شود.

امضاء

نام و نام خانوادگی:

انشجتو: مرتضی مرادیان

دستاد راهنمای: دکتر غلامحسین اکبری

دیرا: دکتر مرتضی زندر حیمی

دیرا: دکتر امین رئیس زاده

نمونه تخصصیات تکمیلی: آقای دکتر حمید بازرگان (دانشگاه شهید بهشتی)

حق چاپ محفوظ و مخصوص دانشگاه است



(ج)

چکیده

با توجه به اهمیت استفاده از فرآیند ریخته گری نیمه جامد در صنایع مختلف، مطالعه در مورد آلیاژ Al-A357 به عنوان یک آلیاژ استراتژیک مورد توجه صنایع اتومبیل سازی و هوا فضا قرار گرفته است. روش سطح شیدار امروزه جهت تولید شمشهایی که برای Thixoforming مورد استفاده دارند، به کار برده می شوند. این تحقیق با توجه به نیاز صنایع شهید جهان آرا به استفاده از ریخته گری نیمه جامد در تولید محصولات صنعتی به روش Thixocasting انجام شده است.

در این تحقیق اثرات پارامترهای مختلف از جمله زاویه سطح شیدار، طول تماس مذاب با سطح شیدار، دمای باربریزی، جنس قالب، استفاده از قالب پیشگرم سرامیکی، سیستم خنک کننده آبگرد و مدت زمان گرمایش مجدد در دمای ۵۸۰ درجه سانتیگراد بر ساختار توسط میکروسکوپ نوری و الکترونی و خواص مکانیکی توسط تستهای کشش و سختی مورد بررسی قرار گرفته اند. در ادامه سطوح شکست توسط میکروسکوپ الکترونی و جدایش در دانه توسط EDX مورد بررسی قرار گرفته است. مورفولوژی فاز اپتیمی شامل تبدیل کامل به فاز غیر دندربیتی در تمامی شمشهای ریخته شده با سطح شیدار می باشد که مستقل از دمای ذوب و طول خنک کننده مورد استفاده است.

با افزایش زاویه باربریزی اندازه ذرات در طول تماس بیشتر، ریز تر شده است که این امر به علت شکست بیشتر دندربیتها (به عنوان محل جوانه زنی) در نتیجه برخورد بیشتر آنها با یکدیگر در طول تماس بالاتر است. تغییرات بر جسته بر شکل میکروساختار در نتیجه نگهداری در دمای ۵۸۰ درجه سانتیگراد متفاوت به صورت کروی شدن فاز آلفا و همچنین فاز یوتکنیک دیده شده است که این امر به علت تمايل به کاهش انرژی سطحی با افزایش مدت زمان نگهداری همدما می باشد. افزایش درصد ازدیاد طول نمونه ها و افزایش استحکام کششی به علت کروی شدن ذرات سیلیسیم در نتیجه سرعت سرمایش بالاتر در قالب فلزی است، در حالی که ذرات سیلیسیم در قالب سرامیکی لایه ای هستند. خصوصیات مکانیکی آلیاژهای Al-Si توسط مورفولوژی و توزیع فیرهای Si یوتکنیک کترول می شود. در مورد آنالیز نقطه ای توسط EDX اطلاعات نشانگر جدایش سیلیسیم از مرکز به سمت مرز دانه و نیز جدایش آلومینیوم از مرز به سمت مرکز دانه است و در مورد متیزیم جدایش به صورت متغیر بر حسب زمان عملیات حرارتی رخ داده است.

کلمات کلیدی: ریخته گری سطح شیدار، آلیاژ A357-Al، ساختار گلوبولی و کروی، عملیات حرارتی.

تقدیم به

پدر عزیز و مادر مهربانه

با تشکر فراوان از حباب آقای دکتر اکبری
و استاد بخش متالورژی
دانشگاه باهنر کرمان

فهرست

شماره صفحات

فصل اول	
.....	مقدمه
فصل دوم	
.....	هزاری بر منابع
۱-۲	-۱- فرایند نیمه جامد
۶	۲- تشكیل ریز ساختار کروی
۷	۳-۱. روش همزدن مکانیکی
۹	۳-۲. روش همزدن الکترومغناطیس
۹	۳-۳. روش اصلاح شیمیایی دانه ها
۱۰	۳-۴. روش استفاده از سطح شیدار
۱۱	۴-۱. آلیازهای آلومینیوم
۱۲	۴-۲. آلیازهای منیزیم
۱۲	۴-۳. مرحله گرمایش مجدد
۱۵	۴-۴. گرمایش القایی جهت انجام فرآیند
۱۷	۴-۵. تغییر ریز ساختار در حین گرمایش مجدد
۱۸	۴-۶. تشكیل ساختار نیمه جامد در فرایند سطح شب دار
۱۸	۴-۷. تشكیل ذرات جامد
۱۹	۴-۸. مکانیزم های قطعه قطعه شدن دندریت

۲۹.....	۴-۶-۲. تشکیل مناطق خمیری پراکنده در فرایند سطح شیب دار
۳۰.....	۷-۲. تحولات موپولوژی ذرات جامد
۳۱.....	۱-۷-۲. رابطه مناطق خمیری متراکم و پراکنده
۳۲.....	۲-۷-۲. ساختار فاز جامد در مناطق خمیری پراکنده
۳۳.....	۲-۷-۲. موپولوژی رشد بر اثر جابجایی مذاب
۳۴.....	۸-۲. ساختار نیمه جامد در فرآیند سطح شیب دار
۳۵.....	۹-۲. مزایا و معایب فرآیند شکل دهی در حالت نیمه جامد
۳۶.....	۱-۹-۲. مزایای فرآیند شکل دهی در حالت نیمه جامد
۳۷.....	۲-۹-۲. محدودیتهای فرآیند شکل دهی در حالت نیمه جامد
۳۸.....	۱۰-۲. عیوب فطعات تولید شده به روشهای نیمه جامد
۳۹.....	۱۰-۲. خط آخال
۴۰.....	۱۰-۲. جدایش فازی
۴۱.....	۱۱-۲. خلاصه فعالیتهای انجام شده توسط محققین در چند سال اخیر و ضرورت انجام تحقیق

فصل سوم
مواد و روش تحقیق

۴۲.....	۱-۳. سطح شیب دار
۴۳.....	۲-۳. مشخصات سیستم ذوب ریزی
۴۴.....	۳-۳. متالوگرافی نمونه های حاصل
۴۵.....	۴-۳. بررسی میکروسکوپی
۴۶.....	۵-۳. بررسی خواص مکانیکی
۴۷.....	۵-۳. تست کشش

۲-۵-۳. تست سختی.....

۳۹..... ۶. عملیات گرمایش مجدد.....

۴۰..... ۷. میکروسکوپ الکترونی رویشی (SEM).....

۴۱..... ۸. تفرق اشعه ایکس.....

فصل چهارم

نتایج

۴۲..... ۱-۱. تاثیر پارامترهای ریخته گری روی مورفولوژی و توزیع ذرات فاز

۴۳..... ۱-۱-۱. تاثیر روش ریخته گری.....

۴۴..... ۱-۱-۲. زاویه سطح خنک کننده نسبت به افق.....

۴۵..... ۱-۱-۳. اثر دمای باریزی و طول تماس موثر بر مورفولوژی فاز اولیه.....

۴۶..... ۱-۱-۴. اثر جنس قالب.....

۴۷..... ۱-۱-۵. اثر پیشگرم شدن قالب.....

۴۸..... ۱-۱-۶. اثر سیستم خنک کننده (آبگرد).....

۴۹..... ۱-۱-۷. اندازه دانه در ریز ساختار نمونه های ریخته شده در شرایط مختلف.....

۵۰..... ۲-۱. عملیات گرمایش مجدد.....

۵۱..... ۲-۱-۱. اثر نگهداری همدما در زمان های متفاوت بر کروی شدن ساختار.....

۵۲..... ۲-۱-۲. اثر جنس قالب بر ریز ساختار نمونه گرمایش مجدد یافته.....

۵۳..... ۲-۱-۳. اندازه دانه در ساختار نمونه های گرمایش مجدد شده.....

۵۴..... ۲-۱-۴. سیلیسیم یوتکتیک.....

۵۵..... ۲-۱-۵. فاز یوتکتیک در حالت ریخته شده.....

۲-۳-۴. فاز یوتکتیک در حالت گرمایش مجدد شده ۵۳

۴-۴. نمونه های ریخته شده XRD ۵۴

۴-۵. آنالیز نقطه ای حاصل از EDX در نمونه های ریخته شده و گرمایش مجدد یافته تحت مدت زمانهای نگهداری متفاوت ۵۵

۴-۶. خواص مکانیکی آلیاژهای ریخته شده و گرمایش مجدد شده ۵۶

۴-۷. سطوح شکست آلیاژهای ریخته شده و گرمایش مجدد شده ۵۸

فصل پنجم

بحث

۱-۵. باریزی روی سطح شیدار خنک کننده ۶۱

۲-۵. اثر زاویه سطح شیدار ۶۲

۳-۵. اثر دمای باریزی و طول تماس باریزی ۶۳

۴-۵. اثر جنس قالب ۶۴

۵-۵. اثر پیشگرم شدن قالب سرامیکی ۶۵

۶-۵. اثر سیستم آبگرد بر ریز ساختار ۶۶

۷-۵. اندازه دانه در نمونه های ریخته شده تحت شرایط باریزی متفاوت ۶۷

۸-۵. تاثیر عملیات گرمایش مجدد ۶۸

۹-۵. تاثیر جنس قالب بر عملیات گرمایش مجدد ۶۹

۱۰-۵. اندازه دانه در ساختار نمونه های گرمایش مجدد شده ۷۰

۱۱-۵. نیلیسم یوتکتیک ۷۱

۱۱-۱. فاز یوتکتیک در حالت ریخته شده ۷۲

۱۱-۲. فاز یوتکتیک در حالت گرمایش مجدد ۷۳

۱۲-۵. آنالیز نقطه‌ای و خطی حاصل از نمونه‌های ریخته شده و گرمایش مجدد

۶۹..... یافته

۱۳-۵. بررسی خواص مکانیکی

۷۰..... نمونه‌های ریخته گری شده در قالب‌های فلزی و سرامیکی

۷۰..... نمونه‌های گرمایش مجدد شده

۱۴-۵. سطوح شکست آلیاژ‌های ریخته شده و گرمایش مجدد شده

۷۲..... نتیجه گیری

۷۴..... پیشنهادات

۷۵..... منابع مطالعاتی و تحقیقاتی

اشکال

شماره صفحات

- شکل ۱-۲. دو نوع ریز ساختار الف (دندریتی وب) گلبری ۶
- شکل ۲-۲. ارتباط میان ویسکوزیته و کسر جامد و تنش برشی اعمالی ۷
- شکل ۳-۲. پیش ینی تشكیل ریز ساختارهای نیمه جامد از دندریتهای شکسته ۸
- شکل ۴-۲. شماتیک روش همزن مکانیکی ۹
- شکل ۵-۲. شماتیک روش همزن الکترومغناطیس ۱۰
- شکل ۶-۲. شماتیک تولید شمش به روش نیمه جامد با استفاده از سطح شیبدار ۱۱
- شکل ۷-۲. دسته بنده از آلیاژهای سبک که در حالت نیمه جامد کاربرد دارند ۱۲
- شکل ۸-۲. تغیرات ریز ساختار آلیاژ Al-Si در زمانهای نگهداری متفاوت (الف) ۰ ثانیه (ب) ۱۵۰ ثانیه (ج) ۱۰ دقیقه (د) ۳۰ دقیقه ۱۵
- شکل ۹-۲. نحوه انجام عملیات گرمایش مجدد در دو حالت رئوکست و تیکسوکست ۱۶
- شکل ۱۰-۲. رشد دندریت های شکسته شده در جلوی جبهه انجماد (به ترتیب از چپ به راست) ۲۱
- شکل ۱۱-۲. (الف) جدا شدن نوک دندریت در پیشانی جبهه انجماد (ب) پیوستن ذره به جبهه انجماد روی سطح (ج) رشد ستونی و سپس جدا شدن بر اثر جریان سیال (د) ذوب مجدد بازو های دندریتی ۲۳
- شکل ۱۲-۲. ایجاد انجامباد هم محور و ستونی در دو ساختار دندریتی و یوتکنیک ۲۴
- شکل ۱۳-۲. نشان دهنده شماتیک مناطق خمیری متراکم و پراکنده ۲۵
- شکل ۱۴-۲. نمایش پروفیل دما و الگوی خروج حرارت از یک ذره غوطه ور ۲۷
- شکل ۱۵-۲. روند تغییر مورفولوژی یک ذره دندریتی در ناحیه خمیری پراکنده (از چپ به راست؛ دندریت هم محور و یوتکنیک هم محور) ۲۹
- شکل ۱۶-۲. ریز ساختار ماده نیمه جامد فراوری شده با سطح شبی دار نشان دهنده سلولهای با رشد شبی کروی ۳۰
- شکل ۱۷-۲. نمایش پروفیل سرعت و شماتیک مقطعی از سیستم ۳۱

- شکل ۳-۱. شماتیک سطح شیدار و سیستم خنک کننده طراحی شده توسط نرم افزار Solid Work ۳۷
- شکل ۳-۲. نمونه کششی تهیه شده توسط قالب سرامیکی براساس استاندارد ASTM-E8 ۳۸
- شکل ۳-۳ ابعاد نمونه کششی براساس استاندارد ASTM-E8 ۳۹
- شکل ۴-۱. میکروساختار ایجاد شده آلیاز A357 الف) میکروساختار دندریتی به دست آمده از ریخته گری ماسه ای و ب) میکروساختار گلوبولی به دست آمده شیدار ۴۲
- شکل ۴-۲. اثر تغییر زاویه سطح شیدار روی میکروساختار شمش ریخته شده در دمای باریزی 630°C و طول تماس ۲۵۰ میلیمتر با شب (الف) 30° درجه و (ب) 45° درجه ۴۳
- شکل ۴-۳. میکروساختار مقطع عرضی شمش ریخته شده در قالب سرامیکی و دمای باریزی 650°C و طول تماس ۲۵۰ میلیمتر تحت زاویه 60° عدرسۀ ناحیه، الف) لبه شمش، ب) بین لبه و مرکز و ج) مرکز شمش ۴۴
- شکل ۴-۴. تصویر میکروسکوپ الکترونی رویشی در حالت backscatter شمش ریخته شده با سطح شیدار در دمای باریزی 630°C و طول تماس ۲۵۰ میلیمتر تحت زاویه 60° ۴۴
- شکل ۴-۵. میکروساختار نمونه های ریخته شده در دماهای باریزی مختلف و طول های تماس متفاوت در قالب سرامیکی ۴۵
- شکل ۴-۶ اثر جنس قالب و طول تماس بر زیز ساختار آلیاز شمش ریخته شده در دمای باریزی 630°C تحت زاویه 60° ۴۶
- شکل ۴-۷ میکروساختار نمونه کششی ریخته شده در دمای باریزی 630°C و طول تماس ۵۰۰ میلیمتر در قالب سرامیکی ۴۷
- شکل ۴-۸ اثر سیستم آبگردبریز ساختار شمش ریخته شده در دمای باریزی 630°C و طول تماس ۵۰۰ میلیمتر ۴۸
- شکل ۴-۹ تغییرات اندازه ذرات آلفا بر حسب شرایط ریخته گری در طول ها و زوایای متفاوت ۴۸
- شکل ۴-۱۰ میکروساختار اینل هدمدا در دمای نگهداری 580°C شمش های ریخته شده در دمای باریزی 630°C و طول تماس ۲۵۰ میلیمتر در قالب سرامیکی (الف) (ب) (ج) ۴۹
- شکل ۴-۱۱ اثرات جنس قالب بر زیز ساختار قبل و بعد از آینل (مدت نگهداری ۵ دقیقه) در دمای باریزی 630°C و طول تماس ۲۵۰ میلیمتر ۵۰
- شکل ۴-۱۲ تغییرات L/D (نسبت طول به قطر ذرات آلفا) نمونه ریخته شده در قالب سرامیکی و دمای باریزی 630°C و طول تماس ۲۵۰ میلیمتر در زمانهای نگهداری متفاوت در 580°C ۵۱
- شکل ۴-۱۳ ریز ساختار نمونه ریخته شده آلیاز A357-A1 در دمای باریزی 630°C و طول تماس ۲۵۰ میلیمتر به روش سطح شیدار ۵۲
- شکل ۴-۱۴ (الف) تصویر گرفته شده توسط میکروسکوپ الکترونی رویشی ب) آنالیز خطی از حد واصل مرکز دو دانه مجاور در نمونه ریخته شده آلیاز A1-A357 تحت شرایط بھیه سطح شیدار ۵۲

شکل ۱۵-۴. ریز ساختارهای مربوط به نمونه گرمایش مجدد یافته آلیاژ Al-A357 ریخته شده با سطح شیدار (نواحی مشخص شده با ایکان نشان دهنده وجود فاز سیالیم با ترکیب پیشتر از حدمیوتکنیک) ۵۳

شکل ۱۶-۴.الف) تصویر گرفته شده توسط میکروسکوپ الکترونی روبشی ب) آنالیز خطی از حد واصل مراکز دو دانه مجاور در نمونه گرمایش مجدد شده آلیاژ Al-A357 ۵۴

شکل ۱۷-۴ نمودار حاصل از تفرق اشعه X به همراه صفحاتی که در انها تفرق رخ داده ۵۴

شکل ۱۸-۴. تصویر میکروسکوپ الکترونی از یک دانه ۵۵

شکل ۱۹-۴. نشان دهنده سطح شکست به دست آمده توسط SEM الف) نمونه زیخته گری ب) نمونه گرمایش مجدد شده ۵۸

شکل ۲۰-۴. نشان دهنده وجود حفرات در سطوح شکست حاصل نمونه ریخته شده ۵۸

شکل ۲۱-۴. سطوح شکست حاصل از نمونه ریخته شده به روش سطح شیدار در بزرگنمایی های متفاوت ۵۹

جدول

شماره صفحات

- جدول ۳-۱ درصد وزنی عناصر آلیاژ A357 ۴۷
- جدول ۳-۲. شرایط در حالات متفاوت برای گرمایش مجدد تک مرحله ای ۴۰
- جدول ۳-۳. میزان درصد وزنی به دست آمده از عناصر در آنالیز EDX از مرکز به سمت مرز دانه در شرایط ریخته گری ۵۶
- جدول ۳-۴. بررسی خصوصیات مکانیکی نمونه های ریخته شده در قلبهای مسی و سرامیکی ۵۷
- جدول ۳-۵. بررسی خصوصیات مکانیکی نمونه های ریخته شده و عملیات حرارتی شده تحت زمان های نگهداری مختلف در دمای ۵۸۰ درجه سانتیگراد در قالب سرامیکی ۵۸

مقدمة

فصل ا

مقدمه

فرآیند ریخته گری و شکل دهی در حالت نیمه جامد در چند دهه اخیر به عنوان یک روش موفق و قابل اعتماد جهت ساختن قطعاتی با خواص مکانیکی بالا با ابعاد نزدیک به ابعاد نهایی و ریز ساختار یکنواخت مورد توجه قرار گرفته است.

مطالعه رفتار آلیاژهای نیمه جامد اولین بار توسط Spencer و همکارانش [۱و۲] در سال ۱۹۷۱ در دانشگاه MIT شروع شد. او با اعمال یک کرنش برشی بر آلیاژ $\text{Sn}-15\%\text{Pb}$ در حال انجام، متوجه ایجاد ریز ساختار کروی گردید. ویژگی مهم و بارز فرآیند نیمه جامد تغییر مورفولوژی کریستالها در حین انجام آلیاژهاست. تحت شرایطی همچون همزدن مکانیکی یا الکترومغناطیس آلیاژ در ناحیه دو فازی، تغییرات زیادی در شرایط رشد کریستالها رخ می دهد، به ظوری که دانه های اولیه بصورت دندانه ای رشد نمی کنند بلکه بصورت دانه های گلوبولی یا رزی شکل درمی آیند [۳].

تاکنون تحقیقات متعددی برای ایجاد ساختار غیر دندانه ای و ریخته گری در حالت نیمه جامد انجام شده است [۳]. ایجاد ساختار غیر دندانه ای در آلیاژها و تولید شمش در دو حالت مذاب و جامد انجام می شود. در روشهای جالت جامد از تکنیکهای ترمومکانیکی استفاده می شود. عمدتاً "از نورد و اکستروژن برای اعمال کرنش در حالت جامد استفاده می شود. در فرآیندهای ذوبی ساختار دندانه ای آلیاژ در حالت نیمه جامد - نیمه مایع تحت تاثیر نیروهای برشی اعمال شده که توسط روشهای مختلف از قبیل همزدن مکانیکی و الکترومغناطیس اعمال می شود به ساختار کروی و یا رزی شکل تبدیل می گردد) امروزه پیش از دهها روش برای حصول ساختار غیر دندانه ای ابداع گردیده است) [۳].

۲

روش استفاده از سطح شیدار یکی از روش‌های جدید اعمال تنفس برشی می‌باشد که به دلیل برخورداری از فن آوری و تجهیزات ساده بخصوص در ریخته گری مداوم مورد توجه قرار گرفته است. در مقایسه، با روش‌های سنتی شکل دادن فلزات برای تولید مواد اولیه (شمش) مناسب می‌باشد. علیرغم اینکه گفته شده که روش Thixoform در تولید انبوه استفاده وسیعی ندارد (البته محدودیت انتخاب اندازه و ساختار در این روش دیده می‌شود) اما سادگی روش، تجهیزات اندک، ارزش افزوده بالا، اندازه شمش ثابت، خصوصیات مکانیکی بالاتر و عمری‌تر قالب از مزایایی هستند که بر معایب این روش غلبه می‌کنند.

جدایش مذاب و ایجاد ترک در سطح قطعه در حین شکل دهی از عیوب اصلی شکل دهی نیمه جامد می‌باشد که باعث افت خواص مکانیکی و کیفیت سطحی قطعات تولیدی می‌شود. بنابراین کترول پارامترهای موثر برای رسیدن به حالت بهینه در هر فرآیند شکل دهی لازم و ضروری است. در این پژوهش با توجه به نیاز صنایع نظامی برای تولید قطعات به روش نیمه جامد، از روش سطح شیدار خنک کننده (Thixocasting) استفاده شد. روش سطح شیدار امروزه جهت تولید شمشهای آلومینیومی A356؛ 357 که برای Thixoforming مورد استفاده هستند، کاربرد دارد. با ریخته گری شمش روی سطح شیدار خنک کننده کریستالهای فاز اولیه به گلbuli تبدیل می‌شوند. شمشهای ویژه مورد استفاده در روش Thixoform باید دارای کریستالهای اولیه کروی در مقابل ساختار دندانیتی به هم پیوسته باشند، از این رو شمشهایی که ویژگی‌های ساختاری مذکور را نداشته باشند در این روش مورد استفاده قرار نمی‌گیرند.

روش Thixoforming به صورت ریخته گری نیمه جامد و استفاده از ذرات جامد گلبوی در زمینه مایع می باشد، که فاز مایع در طی عبور از سطح شیدار برش زده می شود [۴]. در این تحقیق تاثیر کلیه پارامترهای ریخته گری (از جمله اثرات طول تماس، زاویه سطح شیدار، دمای بارگذاری، جنس قالب، پیشگرم شدن قالب، سیستم خنک کننده، دما و زمان نگهداری عملیات جزارتی جهت انجام گرمایش مجدد) بر مورفولوژی ساختار و همچنین تاثیر آن بر خواص مکانیکی مواد بررسی قرار گرفته است.

مرواری بر منابع

فصل ۲

۶

۱-۲- فرآیند نیمه جامد

مطالعه رفتار آلیاژهای نیمه جامد اولین بار توسط Spencer و همکارانش [۱و۲] در سال ۱۹۷۱ در MIT

صورت گرفت. ویژگی مهم و بارز فرآیند نیمه جامد تغییر مورفولوژی کریستالها در حین انجماد

آلیاژهای است. که آین تغییر شامل تبدیل مورفولوژی فازها از دندربیتی بصورت کروی یا اوزی شکل است.

mekanizm تشکیل ریز ساختار کروی هنوز به خوبی شناخته نشده است. در تحقیقات انجام شده مدل

شکست مکانیکی دندربیتها، تئوری ذوب مجدد دندربیتها، شکست آنها و جدایش در اثر ایجاد مرزهایی با

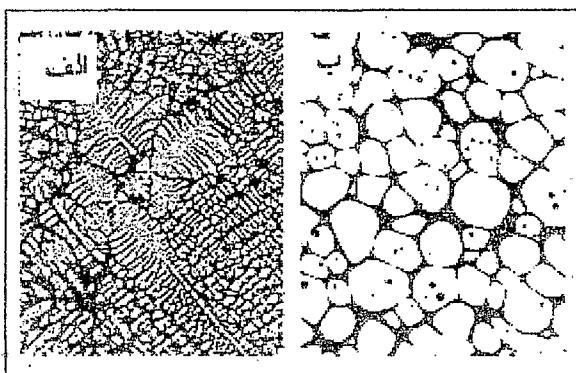
انرژی بالا برای تفسیر و توجیه تشکیل ریز ساختار کروی پیشنهاد شده است [۱و۲].

طبق این تئوریها، بازوهای دندربیتی به علت اعمال نیروی برشی از قسمت اتصال با شاخه اصلی شکسته

شده و یا به دلیل انتقال حرارت در قسمت انتهایی بازوی دندربیتی ذوب مجدد می شوند. ذرات دندربیتی

شکسته شده توسط مکانیزم جابجایی به ناحیه مذاب رفته و رشد می کنند [۴]. در شکل ۱-۲ دو نوع ریز

ساختار دندربیتی و گلوبولی نشان داده شده است.



شکل ۱-۲. دو نوع ریز ساختار الف) دندربیتی و ب) گلوبولی [۳].

بطور کلی دو روش اصلی برای تولید قطعات با استفاده از روش نیمه جامد وجود دارد که در دسته اول

مخلوط مذاب و جامد از فلز مذاب تهیه شده و مستقیماً تحت فرایند شکل دهی قرار می گیرد

(رئوکست)، در دسته دوم از شکل دهی نیمه جامد، آلیاژ نیمه جامد ابتدا بصورت شمش منجمد شده