

جهت خرید فایل word به سایت [www.kandooon.com](http://www.kandooon.com) مراجعه کنید  
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۰۵۱۱ تماس حاصل نمایید

موضوع:

[ متالورژی پودر ]

پیشگفتار:

یکی از شاخه‌های علم متالورژی که در سالهای اخیر رشد زیادی یافته است. متالورژی پودر است. البته قدمت تولید قطعات با پودر به پنج هزار سال و بیشتر می‌رسد. یکی دیگر از دلایل توسعه متالورژی پودر این است که در روش مزبور فلز تلف شده به مراتب کمتر از سایر روشهاست و حتی می‌توان گفت وجود ندارد. سرمایه‌گذاری در صنعت متالورژی پودر نیز، کمتر از سرمایه‌گذاری برای روشهای کلاسیک ساخت قطعات است. زیرا در مرحله هم جوشی، درجه حرارت لازم کمتر از درجه حرارت ذوب فلزات است و در نتیجه، کوده‌های مورد احتیاج ارزاتر اند.

دامنه استفاده از متالورژی پودر بسیار متنوع و گسترده بوده و در این رابطه کافی است به زمینه‌هایی همچون تولید رشته‌های لامپها، بوش‌های خود روانساز، متعلقات گیربکس اتومبیل، اتصالات الکتریکی، مواد ضد سایش قطعات توربین و آمالگم‌های دندانپزشکی اشاره شود. علاوه بر آن پودر فلزات در موارد و کاربردهایی چون صنایع رنگ‌سازی مدارهای چاپی، آردهای غنی شده مواد منفجره، الکتروودهای جوشکاری، سوخت راکت‌ها، جوهر چاپ، باتری الکتریکی قابل شارژ، لحیم‌کاری و کاتالیزورها مورد استفاده قرار می‌گیرند.

متالورژی پودر در ابتدا فلزات معمول، همچون مس و آهن شروع شد ولی لانه استفاده از عمل آن به فلزات غیر دیگر نیز سرایت کرد. کاربردهای جدید تری برای متالورژی پودر به دنبال داشت. بطوریکه از آغاز دهه ۱۹۴۰ بسیاری از قطعات فلزات غیر معمول از طریق این تکنولوژی تهیه شدند. در این گروه مواد می‌توان از فلزات دیرگداز مانند

نایوبیم، تنگستن، مولیبدن، زیر کنیم، تیتانیم، رنیم و آلیاژهای آنها نام برد. همچنین تعدادی از مواد هسته ای و ترکیبات الکتریکی و مغناطیسی نیز با تکنیک های متالورژی پودر تهیه شدند. هر چند موفقیت اولیه متالورژی پودر بیشتر مدیون مزایای اقتصادی آن است. ولی در سالهای اخیر ساخت قطعاتی که تولید آنها با روشهای دیگر مشکل می باشد در گسترش این تکنولوژی سهم چشمگیری داشته است. انتظار می رود که این عوامل در جهت بسط متالورژی پودر و ابداع کاربردهای آتی آن دست به دست هم داده و دست آودرهای تکنولوژیکی تازه ای را به ارمغان آورند. تداوم رشد متالورژی پودر را میتوان به عوامل پنجگانه زیر وابسته دانست:

الف) تولید انبوه قطعات سازه ای دقیق و با کیفیت بالا که معمولاً بکارگیری آلیاژهای آهن مبتنی می باشند.

ب) دستیابی به قطعاتی که فرایند تولید آنها مشکل بوده و باید کاملاً فشرده و دارای ریز ساختار یکنواخت (همگن) باشند.

پ) ساخت آلیاژهای مخصوص، عمدتاً مواد مرکب محتوی فازهای مختلف که اغلب برای شکل دهی نیاز به بالا تولید می شوند.

ت) مواد غیر تعادلی از قبیل آلیاژهای آمورف و همچنین آلیاژهای ناپایدار.

ث) ساخت قطعات پیچیده که شکل و یا ترکیب منحصر به فرد و غیر معمول دارند  
متالورژی پودر روز به روز گسترش بیشتری یافته و بر میزان پودر تولیدی به طور پیوسته افزوده، بطوریکه پودر آهن حمل شده از آمریکا از سال ۱۹۶۰ تا ۱۹۷۸ میلادی به ده برابر افزایش یافته است. هر چند در سالهای اخیر آهنگ رشد این تکنولوژی چندان

جهت خرید فایل word به سایت [www.kandoocn.com](http://www.kandoocn.com) مراجعه کنید  
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۵۱۱ تماس حاصل نمایید

پیوسته نبوده، ولی مجموعه شواهد دلالت بر گستردگی بیشتر آن، در مقایسه با روشهای سنتی قطعه سازی دارد. باز خوردهای دریافت شده از مهندسین طراح نشان می دهد که هر چه دانش ما در متالورژی پودر افزودن تر می شود، دامنه کاربرد این روش نیز گسترش بیشتری می یابد. اغلب دست آوردهای نوین این زمینه صنعتی بر قابلیت آن در ساخت، مقرون به صرفه قطعات با شکل و ابعاد دقیق مبتنی است.

## مقدمه

در قرن بیستم و در سالهای اخیر، تکنیک متالورژی پودر بطور جدی تر، مورد توجه قرار گرفته و جای خود را به اندازه کافی در صنعت باز کرده است بطوری که در حال حاضر می توان آن را به عنوان یکی از تکنیک های جدید متالورژی به حساب آورد. البته قدمت تولید قطعات با پودر به بیش از پنج هزار سال پیش می رسد، در آن زمان کوره هایی که بتوانند حرارت لازم را برای ذوب فلزات ایجاد کند، وجود نداشتند. روش معمول، احیا سنگ معدن با ذغال چوب بود و محصولی که به دست می آمد نوعی فلز اسفنجی بود که در حالت گرم با چکش کاری امکان شکل دهی مطلوب داشت.

هم اکنون، ستونی آهنی با وزنی حدود شش تن در شهر دهلی وجود دارد که در هزار و ششصد سال پیش با همین روش تهیه شده است. در اواخر قرن هیجدهم و لاستون (wollaston) کشف کرد که می توان پودر فلز پلاتین را که در طبیعت به صورت آزاد شناخته شده بود، پس از تراکم و حرارت دادن، در حالت گرم با چکش کاری شکل داد. ولاستون جزئیات روش خود را در سال ۱۸۲۹ منتشر کرد و اهمیت فاکتورهای نظیر اندازه دانه ها، متراکم کردن پودر با وزن مخصوص بالا و اکتیویته سطحی و غیره... را توضیح داد.

همزمان با ولاستون و بطور جداگانه متالوریست بر جسته روسی پیومتر زابولفسکی (pyotrsobolevsky) در یال ۱۸۲۶، از این روش برای ساختن سکه ها و نشان ها از جنس پلاتین استفاده کرد. در نیمه دوم قرن نوزدهم، متخصصین متالورژی به روشهای روب فلزات با نقطه روب بالا دست یافتند و همین مسئله باعث شد که مجدداً استفاده



جهت خرید فایل word به سایت [www.kandoo.cn.com](http://www.kandoo.cn.com) مراجعه کنید  
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۰۵۱۱ تماس حاصل نمایید

از متالورژی پودر محدود شود، هر چند تقاضا برای تولید قطعاتی مانند تنگستن از طریق متالورژی پودر فلز، تلف شده به مراتب کمتر از سایر روشهاست و حتی می توان گفت وجود ندارد. در این مورد، بطوری که تجربه نشان می دهد، هر یک کیلوگرم محصول ساخته شده با روش متالورژی پودر، معادل است با چند کیلو گرم محصول ساخته شده با سایر روشهای شکل دادن نظیر برش و تراشکاری، چون در روشهایی نظیر تراشکاری مقادیر زیادی از فلز به صورت براده در می آید که تقریباً غیر قابل استفاده است. علاوه بر آن یک کیلو گرم از مواد ساخته شده بوسیله روشهای متالورژی پودر می تواند کار ده ها کیلو گرم فولاد آلیاژی ابزار را انجام دهد.

روش پاشش نظر به نقشاساسی آن در رشد متالورژی پودر، در مقایسه با روشهای دیگر با تفصیل و بسط بیشتری بررسی خواهد شد.

#### ۱-۱- روشهای مکانیکی تولید پودر

##### ۱-۱-۱- روش ماشین کاری

ماشین کاری کردن فلزات در حالات خاصی انجام می شود، زیرا پودر حاصل از این روش دارای دانه های زبر درشت با لبه های تیز است. این پودر سخت قالب گیری می شود و قطعه پرس شده آن خیلی متخلخل و دارای استحکام خام پایین است. آسیاب کردن این پودر در آسیابهای گلوله ای قابلیت فشرده شدن را بهتر می کند، هر چند باعث افزایش کار سختی می شود که باید قبل از متراکم کردن آینل شود. یکی از موارد عمده استفاده از ماشین کاری تولید پودر منیزیم برای مقاصد آتش زایی است، حالت انفجاری این پودر مانع استفاده از روشهای دیگر می شود. با استفاده از ماشین کاری و تولید براده های نسبتاً زبر و درشت خطر به طور قابل ملاحظه ای کم می شود. وقتی براده ها در آسیاب از اتمسفر خنثی در آسیاب از ترکیب ذرات پودر و اکسیژن هوا جلوگیری می کند. و مانع انفجار می شود. تخلیه پودر از آسیاب نباید به نحوی باشد که پودر فوراً در تماس با هوا قرار گیرد و باعث احتراق شود. اگر آسیاب کردن در مجاورت هوا انجام شود، باید جدار آسیاب و نوع گلوله طوری باشد که از جرقه زدن جلوگیری شود.

لحیم های نقره و بعضی از آلیاژهای مورد استفاده در دندان پزشکی از طریق ماشین کاری تهیه می شوند. روش ماشین کاری، گران است و این روش فقط وقتی بکار

گرفته می شود که روشهای دیگر قابل استفاده نباشد. مثل تهیه پودر منیزیم یا در مواقعی که قیمت فلز بسیار گران است و قیمت ماشین کاری ناچیز به حساب می آید، مثل تولید آلیاژهای دندان پزشکی.

### ۱-۱-۲- روش خرد کردن

خرد کردن فلزات به آسیاب کردن شبیه است و با توجه به چکش خواری آنها از خرد کن های تکی و چکشی و غیره استفاده می شود. معدودی از فلزات به قدر کافی ترد و شکننده هستند. (مانند برلیوم آلیاژ Al، Mg اسفنج های فلزی که از راه احیای اکسیدها با الکترولیز به دست آمده اند) و به آسانی خرد می شوند. بعضی از فلزات را می توان ترد کرد تا آسانتر خرد شوند. با افزودن گوگرد یا ناخالصیهای دیگر یک لایه ترد در مرز دانه ها رسوب می کند و عمل خرد کردن را آسان می کند. اندازه ذرات پودر خرد شده مشابه دانه های قطعه ریخته گری شده است فلزات گروه VA.IVA (سر گروه های در جدول مندلیف (C)، VA، (A) IV هستند) با حرارت دادن در محیط هیدروژن ترد می شوند (H<sub>2</sub> بعداً خارج می شود) هیدراتهای تردی که ببه این طریق به دست می آیند به آسانی پودر می شوند. پودرهای به دست آمده معمولاً زاویه ای هستند و باید آسیاب شوند.

### ۱-۱-۳- روش آسیاب

واژه آسیاب کردن به پروسه هایی اطلاق می شود که در آن نیروی ضربه ای به مواد خرد شدنی وارد می شود. در بعضی از این روشها مانند آسیاب گلوله ای، پودر با گلوله های آسیاب که سخت و مقاوم در مقابل فرسایش اند برخورد می کند و به رزات ریز



تبدیل می شود. نوع آسیابها، لرزشی و یا دورانی هستند تجربه نشان داده است که آسیابهای لرزشی راندمان بیشتری دارند و در مقایسه با آسیابهای دوار در زمان کوتاهی تری عمل کرد را انجام می دهند. در روش Hametag با یک ونتیلاتور به ذرات پودر سرعت زیادی داده می شود تا به یکدیگر برخورد کنند.

در روش Micronizer جت های گاز با سرعت زیاد ذرات را به همدیگر و یا به سطحی پرتاب می کنند. خرد کردن فلزات چکش خوار فقط زمانی عملی می شود که فلز با عمل کار سختی ترد و شکننده شده باشد. در آسیاب مرطوب با افزودن فعال ساز، به اکتیو کردن سطح کمک کرده و از چسبندگی ذرات جلوگیری می کنند که باعث ریزی ذرات می شود. بهترین عامل آلی اکتیو کردن سطح اسید- استتاریک است که با استفاده از آن ذرات به اندازه متوسط ۳٪ میکرون به دست می آید. با استفاده از پتاسیم فریک سیانید به عنوان فعال ساز پودر فلزاتی چون آهن، نیکل، مس، و کروم با ابعاد ریز میکرون به دست می آید.

#### ۴-۱-۱- روش ساچمه ای کردن

با عبور مواد مذاب از روی صفحه ای مشبک یا وسیله ای مشابه آن جریان فلز مذاب به قطرات زیادی تبدیل می شود. اگر این قطرات در حال سقوط آزاد سخت و منجمد شوند، ذرات کروی ( ساچمه ای ) به دست می آید.

۵-۱-۱- روشدانه بندی باگرانوله کردن

اگر انجماد در اثر تماس با آب حاصل شود دانه های نامنظم تولید می شود (مانند تولید سر باره دانه بندی شده در ذوب آهن اصفه‌ای) دانه ها نامنظم و درشت اند و به آسیاب کردن احتیاج دارند تا برای مصرف مناسب تر شوند.

۶-۱-۱- روش اتمایز کردن

در این روش فلز مذاب را با فشار یا سقوط آزاد از دهانه ای خارج می کنند مذاب با جتی تحت فشار برخورد می کند و در نتیجه فلز مایع متلاشی شده و به صورت ذاتی پراکنده می شود. اندازه ذرات به پارامترهای اتمایز کردن ( فشار، شکل فطراگذاب، درجه حرارت و ... ) بستگی دارد.

شکل ذرات در سرد کردن سریع، نامنظم و در سرعت های کمتر کروی است. سرعت مذاب که از دهانه نازل خارج می شود از طریق فرمول ذیل به دست می آید:

$$v = C \sqrt{\frac{2g(p_1 - p_2)}{\delta}}$$

عدد ثابت که شکل دهانه = C m/sec سرعت = V 9.8m/sec<sup>2</sup>

شتاب ثقل = g فشار مذاب خروجی = p<sub>1</sub> kg/cm<sup>2</sup> فشار اتمسفر = p<sub>2</sub>

Gr/cm<sup>2</sup> وزن مخصوص فلز = δ

متلاشی شدن مذاب خروجی بستگی به سرعت خروج و شکل دهانه فازل دارد. با ازدیاد سرعت نسبی گاز و ناب درجه اتمایز شدن افزایش می یابد. به همین جهت دهانه ها را طوری می کنند که سرعت نسبی را زیاد کند ( شکل ۳ ) بر اساس تحقیقات

Ohnesorge سرعت لازم برای متلاشی شدن مذاب به عدد رینولد ( Reynold ) بستگی

دارد و در صورتی که این عدد از مقادیر معینی بیشتر باشد. مذاب متلاشی خواهد شد.

عدد رینولد با رابطه زیر تبدیل می شود:

$$R = \delta v d / \mu$$

عدد رینولد = R      وزن مخصوص فلز مذاب =  $\delta$

سرعت = V      قطر = d      ویسکوزیته سیال =  $\mu$

ساختمان دستگاه می تواند به صورتی باشد که مایع بطور افقی یا عمودی خارج شود.

اتمایز کردن با توجه به نوع و خواص پودر مورد احتیاج در هوا، اتمسفر محافظ یا خلاء

انجام می شود. اتمایز کردن در خلاء از نظر درجه خلوط پودر بسیار خوب است ولی از

لحاظ اقتصادی گران می باشد.

معمولاً اتمایز کردن در هوا یا اتمسفر محافظ انجام میشود و در چنین مواردی متلاشی

شدن به سرعت نسبی برخوردار مذاب بستگی دارد. پس می توان مذاب را با سرعت

کمی خارج کرد و گاز را با سرعت زیاد ( توسط جت) به آن دمید. جت ها می توانند به

صورت های مختلفی موازی یا عمودی، هم جهت یا غیر هم جهت و ... قرار بگیرند.

ولی آنچه مهم است ایجاد سرعتی نسبتاً زیاد می باشد که موجب متلاشی شدن مذاب

شود از این روش برای تهیه پودر آلیاژ هایی مانند برنز استفاده می شود.

۷-۱-۱- تولید پودر با روش مانسمن

در زمان جنگ جهانی دوم مس کمیاب شد. به این علت از پودر آهن قطعاتی ساخته شد

و جایگزین قطعات تی گردیدند که قبلاً با مس ساخته می شدند. در روشی که به D.P.G

معروف است، تعدادی تیغه با چرخشی سریع به جریان مذاب برخورد می کنند و آن را به قطراتی مبدل می سازد.

قطرات مزبور با جتی از آب برخورد می کنند و سرد می شوند این روش چند سالی مورد استفاده قرار گرفت و سپس به علت نقایصی مانند انجماد فلز روی تیغه ها و اکسید شدن زیاد ذرات منسوخ شد و روش مانسمن جای آن را گرفت. در این روش فلز مذاب (چدن با سیلیسیم پایین) با هوای فشرده اتمایز می شود. با عملیات حرارتی در ۹۵۰ درجه و کنترل مقدار کربن و اکسیژن پودر آهن نسبتاً خالصی به دست می آید. این روش هنوز برای تولید پودر آهن استفاده می شود. اما برای آلیاژ فلزاتی چون کروم - آلومینم و تیتان ینم که ایجاد اکسیدهای پایدار می کنند بکار برده نمی شود.

اگر هوای فشرده یا گاز، عامل اتمایز کردن باشند، سرعت سرد شدن قطرات مذاب آرام است و نیروی کششی سطحی، آنها را قبل از انجماد کروی می کند، ( این ذرات کروی برای فیلترهای فلزی متخلخل و فلز پاشی مناسب است، در حالیکه برای بیشتر کاربردها متالورژی یکی این پودر نامناسب است). اگر مذاب با آب اتمایز شود، قطرات در حال اتمایز منجمد می شوند که معمولاً شکل آنها نامظم است. البته با بالا بردن حرارت ذوب پودر شکل تقریباً کروی پیدا می کند با کنترل حرارت فلز، فشار آب و قطر دهانه پودر مناسب به دست می آید.



۱-۲ فصل دوم:

تولید پودر به روش شیمیایی

۱-۲-۱ روش احیاء :

در صنعت متالورژی پودر از این روش بیشتر از هر روش دیگری استفاده می شود. نخستین مواد خامی که برای تهیه پودر با روش احیاء بکار می روند اکسیدهای مختلف و در بعضی مواقع اکسالات ها و نمکهای هالوژنی هستند. اکسید های موجود در طبیعت ناخالصی دارند و مستقیماً قابل احیاء نیستند. بدین جهت قبل از احیاء باید درجه خلوص اکسیدها را بالا برد. برای انتخاب عامل احیاء کننده باید به خواص ترمودینامیکی ارزش اقتصادی و سهولت استفاده از آن توجه کرد. کربن ارزانترین ماده احیاء کننده است و معمولاً برای اکسید های آهن بکار می رود، ولی چون، کنترل مقدار کربن در پودر تولید شده مشکل است از این نظر اشکالاتی به وجود می آورد.

هیدروژن و اتمسفرهای غنی از آن احیاء کننده خوبی هستند و استفاده از آنها بسیار آسان است ولی از نظر اقتصادی گران تمام می شود. همچنین برای احیای اکسیدها، می توان از فلز هم استفاده کرد. مثلاً از Al برای احیای  $Cr_2O_3$  و از Mg برای احیای بخار  $TiCl_4$  و

$ZrCl_4$  استفاده می شود. عمل احیاء معمولاً در درجه حرارت بالا انجام می شود این جهت ذرات بدست آمده اکثراً به هم می چسبند و به صورت اسفنج در می آیند، اسفنج مزبور به آسانی در آسیاب تبدیل به پودر می شود. اندازه ذرات پودر حاصل از احیاء به عوامل زیر بستگی دارد:



۱- اندازه ذرات اول ترکیباتی که احیاء می شوند.

۲- درجه حرارتی که احیاء انجام می شود.

۳- مدت زمان احیاء

معمولاً پودر حاصل از این روش ذرات بسیار ریز و منخلخلی دارد و شکل آن نامنظم است، در نتیجه وزن مخصوص ظاهری و سرعت جریان پودر کم است ولی به آسانی زیتر می شود

۲-۲-۱ روش رسوب دهی ( ته نشین سازی از مایع):

در این روش فلزات و یا ترکیبات فلزی از نمکهای محلول در آب همچون نیترات، کلرور و سولفات رسوب می یابد. در این روش تولید، پودر نمک مورد نظر در آب حل شده و سپس با افزودن یک ترکیب ثانوی به آن ایجاد رسوب می گردد که پس از جمع آوری و در صورت لزوم احیاء کردن، به پودر تبدیل می شود. در یک روش دیگر می توان یونهای فلزی را با هیدروژن احیاء کرده و به رسوب فلزی دست پیدا کرد، پودر فلزات مس، نیکل و کبالت مثالهایی از پودرهای تولید شده با این روش بوده و درجه خلوص آنها قابل توجه و در حدود ۹۹/۸ درصد است. پودرهای حاصل از رسوب ریز و کلوخه ای هستند و ویژگیهای آنها با کنترل پارامترهای حمام واکنش قابل تنظیم می باشد.

روشهای رسوب دهی برای تولید پودرهای کامپوزیتی نیز مناسب اند. در انی موارد برای آغاز واکنش رسوب از یک جوانه زا استفاده می شود، اکسیدهای توریم و تیتانیم و کربور تنگستن از جمله جوانه زهای مورد استفاده می باشند. پودرهای کامپوزیتی حاصل از روست مرسوب، درتولید آلیاژهای ODS کاربرد گسترده ای دارند، واکنش رسوب، همچنین برای تولید فلزات فعال ( واکنش پذیر ) از قبیل زیر کنیم و تیتانیم نیز مورد استفاده قرار می گیرد.

نمکهای کلریدی درواکنش با فلزی مثل منیزیم پودر اسفنجی تولید می نمایند. از جمله ویژگیهای مشترک کلیه پودرهای تولیدی به روش رسوب دهی می توان ریز بودن و تمایل آنها به کلوخه شدن، بالا بودن درجه خلوص ( معمولاً بالاتر از ۹۹/۵ درصد ) نامنظم و یا مکعبی بودن دانه ها و در برخی موارد اسفنجی بودن آنها را نام برد. با توجه به این مشخصات است که پودرهای حاصل از ته روش رسوب از سیالیت قابل توجهی برخوردار نبوده و چگالی آنها پس از فشرده شده نیز کم است.

### ۳-۲-۱- روش تجزیه گرمایی

در این روش تولید پودر، از تجزیه بخار ومیعان آن بهره گیری می شود. تولید پودر نیکل از کربونیل آن را می توان به عنوان شناخته شده ترین مورد بکارگیری این روش ذکر کرد. کربونیل نیکل  $Ni(CO)_4$  از کربن منواکسید کربن و نیکل حاصل می شود، تشکیل این مولکول گازی نیاز به گرما و فشار هم زمان دارد. سرد کردن کربونیل نیکل تا ۴۳ درجه سانتیگراد باعث تبدیلی آن به مایعی می شود که تقطیر جزء به جزء آن و گرم

کردن مجدد مایع خالص شده حاصل از تقطیر باعث تجزیه بخار و تولید پودر می شود.  
پودر نیکل تولید شده با این روش ریز، شکل آن نامنظم، یا گرد و خوص آن در حدود ۹۹/۵ درصد است. فلزاتی از فیبل، کرم، پالادیم، و کبالت نیز از فلزاتی هستند که فراین دقوق را می توان برای آنها بکار گرفت، هرچند که زیاد بودن انرژی مورد نیاز، استفاده از آن را تنها به نیکل و آهن محدود کرده است. اخیراً فعالیتهای موفقیت آمیزی در جهت تولید پودر بسیار ریز فلزات با روش جوانه زنی همگن از فاز بخار صورت گرفته است، ولی این دست آوردها عمدتاً در مراحل تحقیقاتی است. در این روش ماده الولیه در محفظه محتوی آرگون که فشار آن ۱۵٪ اتمسفر است تبخیر شده و با توجه به اینکه دمای محفظه متناسب با عکس معکب فاصله از منبع تبخیر کاهش می یابد. بخار سرانجام به دمای فوق تبرید ( ابر سرد) رسیده و در اثر پدیده جوانه زنی پودری با دانه بندی ۵۰ تا ۱۰۰ نانومتر و دانه های مکعبی تشکیل می گردد. مزیت عمده این روش خلوص و ریزی زیاد دانه های پودر است و تاکنون برای تولید پودر مس، نقره، طلا، پلاتین، کبالت و روی مورد استفاده قرار گرفته است.

#### ۴-۲-۱- روش رسوب از فاز گازی

برای بدست آوردن پودر فلزات از فاز گازی راههای مختلفی موجود است. مثلاً پودر Zn را می توان مستقیماً از سرد کردن بخار Zn بدست آورده و یا در بعضی موارد توسط تجزیه شیمیایی می توان فلز را به صورت پودر یا اسفنج تهیه کرد. در صنعت برای تهیه پودر Ni.Fe از کربناتهای آنها استفاده می شود. به این ترتیب که گاز CO در درجه

حرارتی مابین 03-0C و فشار زیاد ( تا ۲۰۰ اتمسفر ) از روی اسفنج یا براده فلز عبور می کند و در نتیجه کربنیل فلز به دست می آید که این کربنیل ها ر همان درجه حرارت و فشار خیلی کمتر ( یک اتمسفر ) تجزیه می شود و فلز به صورت ذرات خیلی کوچک رسوب می کند. معمولاً اندازه بدست آمده بین ۱۰۰ تا ۱٪ میکرون است. بطور معمول ذرات آهن کروی و ذرات نیکل نامنظم اند. درجه خلوص پودر بدست آمده بالاست و فقط ممکن است مقدار  $C-N_2-O_2$  در آن وجود داشته باشد که با آنیل کردن مقدار آنها بسیار کم می شود.

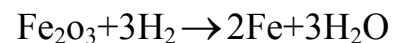
#### ۵-۲-۱- روش خوردگی مرزدانه ها

تا قبل از پیشرفت روش تمایز کردن از این روش زیاد استفاده می شد ولی امروزه زیاد مورد استفاده قرار نمی گیرد. کر بوره کردن ( Carburizing ) آهن زنگ نزن در ( ۷۵۰ - ۵۰۰ ) درجه سانتیگراد سبب می شود که کاربید کروم در مرز دانه ها رسوب کند و نتیجتاً مرزها بسیار حساس شوند، این مرزها حساس در برابر بعضی از محلولها مثل  $H_2SO_4.CUSO_4$  جوشان خورده می شوند. تحقیقات و تجربیات بعدی نشان داده که آهن زنگ نزن را با قرار دادن در یک پیل به جای آند ( با الکترولیت  $CUSO_4$  ) بهتر می توان حس کرد. ذرات حاصل از این روش زاویه ای شکل اند و اندازه آنها به اندازه دانه فلز بکار رفته مربوط می شود. روش دیگر شیمیایی نیز وجود دارند که اکنون زیاد مورد استفاده نیستند.



۶-۲-۲- روش پیرون ( pyron ) : تهیه پودر آهن از پوسته های نورد

پوسته های نورد که غیر از منگنز فاقد عناصر آلیاژی دیگر باشند، از کارگاههای مختلف نورد در انباری انباشته می شود. پوسته های نورد را تا قبل از انبار کردن سرد می کنند تا قطعات بزرگ و اشیاء زائد از آن جدا شوند، سپس برای جدا کردن شن و اضافات غیر مغناطیسی از آن با ماگنت نیز تمیز می شوند. آنگاه پوسته های نورد در یک آسیاب گلوله ای تا ۱۰۰ - مش خرد می شوند. کنترل دقیق این مرحله از کار، پودری با توزیع اندازه ذرات مورد نظر تولید می کند. اکسید های آهنی پوسته های نورد یعنی  $FeO.Fe_3O_4$  برای همگن شدن پودر در ۹۸۰ درجه سانتیگراد اکسیده و به  $Fe_2O_3$  تبدیل می شوند. برای این کار از کوره های گازی استفاده می کنند. احیاء با هیدروژن در کوره های الکتریکی با طول ۳۷ متر انجام می شوند. اکسید آماده شده از کوره های تشویه با تسمه نقاله ای به عرض ۱۸۳ سانتیمتر به کوره احیاء انتقال می یابد و تبدیل به آهن می شوند:



هیدروژن مصرفی در این پروسه از کارخانه تولید مواد شیمیایی ارسال می شود. در ذوب آهن اصفهان هیدروژن می تواند از گازکک که محتوی ۶۰ درصد هیدروژن است به دست آید. هیدروژن در کوره ای با سیستم کاملاً بسته جریان می یابد و رطوبت را برطرف می کند و هیدروژن باقیمانده، به کوره بر می گردد. احیاء در ۹۸۰ درجه سانتیگراد انجام می شود. با تغییر جزئی در درجه حرارت و سرعت تسمه نقاله، کیفیت پودر آهن تولیدی کنترل می شود. کیک زیتتر شده به دست آمده، ترد و شکننده است و



**جهت خرید فایل word به سایت [www.kandoo.cn.com](http://www.kandoo.cn.com) مراجعه کنید  
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۵۱۱ تماس حاصل نمایید**

در آسیاب به سادگی به پودر به آهن تبدیل می شود. توزیع اندازه ذرات به خرد کردن اولیه پوسته های نورد بستگی دارد. پودر از آسیاب با تسمه نقاله به مخازن بزرگ حمل می شود و پس از دانه بندی و مخلوط شدن، بسته بندی و آماده مصرف در کارخانه های الکتروود سازی و قطعه سازی می شود. پودر آهن که با این روش ( پیرون ) تهیه می شود دارای تخلخل ریز و ساختمان میکروسکوپی اسفنجی شکل است و در مقایسه با روشهای دیگر تجارتي قطعه خام آن بهتر زینتر می شود.

۳-۱- فصل سوم:

تولید پودر به روش الکترولیتی :

تحت شرایط مناسب می توان پودر فلزات را بر روی کاتد سلول الکترولیز رسوب داد. پودر خالص فلزات تیتا نیوم، مس، آهن و برلیم نمونه هایی از پودرهای تولید شده با روش اخیر می باشد.

انحلال در سطح آند و ایجاد رسوب پودری در کاند انجام می گیرد. انتقال یونها در الکترولیت منجر به تولید شد پودری با درجه خلوص بالا در سطح کاتد می شود که پس از جمع آوری، آسیاب و نهایتاً برای کاهش سختی کرنشی ایجاد شده در آن تحت عمل آنیلینگ قرار می گیرد. نیروی محرکه تولید پودر در این روش ولتاژ خارجی اعمال شده بر دو قطب الکترولیز بوده و جمع آوری پودر از سطح کاتد با نشستن سطح آن و خشک کردن رسوب حاصله عملی می شود. پودر تولید شده به روش الکترولیتی معمولاً شاخه ای و یا اسفنجی بوده و ویژگیهای آن تابع شرایط حمام درحین رسوب و همچنین عملیات بعدی انجام گرفته بر روی پودر می باشد.

بالا بودن دانسیته جریان خارجی، کم بودن غلظت یونی در محلول الکترولیت و اسیدی بودن آن و همچنین افزایش مواد کلوئیدی به حمام به تولید پودر اسفنجی کمک می کند. دمای حمام در شرایط کار در حدود ۶۰ درجه سانتیگراد بوده و از الکتولیت با گران

جهت خرید فایل word به سایت [www.kandoo.cn.com](http://www.kandoo.cn.com) مراجعه کنید  
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۰۵۱۱ تماس حاصل نمایید

و سیکوزیه بالا استفاده می شود. از بهم زدن الکترولیت نیز پرهیز می شود تا رسوب  
ایجاد شده بر سطح کاتد حتی الامکان باشد.

هر چند الکترولیز برای تولید پودرهای با درجه خلوص بالا روشی شناخته شده می باشد  
ولی انجام آن مشکلاتی را نیز به همراه دارد. ترکیب شیمیایی حمام الکترولیت بسیار  
حائز اهمیت بوده و ناخالصی های موجود در آن می تواند رسوب پودر بر سطح کاتد را  
با وقفه مواجه سازد. علاوه بر این روش مذکور تنها برای تولید پودرهای فلزی (غیر  
آلیاژی) قابل استفاده می باشد. همچنین تمیز کردن و آماده سازی پودر تولید شده برای  
فرایند های بعدی می تواند هزینه تولید را به میزان زیادی افزایش دهد.

۴-۱- فصل چهار:

تولید پودر به روش پاشش

۴-۱-۱- پاشش با گاز

بکارگیری هوا، ازت، هلیوم و آرگون بعنوان سیالات متلاشی کننده جریان مذاب در تولید پودر فلزات و آلیاژها از کار آیی چشمگیری برخوردار می باشد. جریان فلز ( آلیاژ) مذاب در اثر برخورد با گاز منبسط شده ای که از یک افشانک خارج می گردد متلاشی شده و در مراحل بعدی به دانه های پودر کروی تبدیل می گردد. پاشش گازی برای تولید پودر سوپر آلیاژها و مواد پر آلیاژ روشی ایده آل و شناخته شده می باشد.

طرحهای گوناگون مورد استفاده تابعی از مکانیزم تغذیه فلز مذاب و پیچیدگی تجهیزات ذوب و جمع آوری پودر می باشد، ولی ویژگی مشترک همه این روشها انتقال انرژی از یک گاز سریعاً منبسط شونده به جریان مذاب و تبدیل آن به دانه های پودر است. افشاننده های با دمای کم دارای طرح افقی مطابق شکل ۱۱ می باشند. و گاز دارای سرعت بالا که از یک افشانک خارج می گردد فلز مذاب را به منطقه انبساط گاز می کشاند. سرعت زیاد گاز باعث تولید جریانی از قطرات ریز مذاب شده که در حین حرکت در محفظه جمع آوری پودر سرد و منجمد می گردند.

روش پاشش برای فلزات با نقطه ذوب بالا در محفظه بسته ای که با گاز خنثی پر شده انجام می گیرد تا از اکسیداسیون دانه های پودر جلوگیری شود. اندازه محفظه (تانک)

پاشش باید به نحوی انتخاب شود که دانه های پودر پیش از برخورد به دیواره های آن بصورت جامد در آیند. در چنین سیستمهایی مذاب در کوره القایی تحت خلاء، تهیه و به افشانک ریخته می شود. دمای فوق ذوب تا حد قابل ملاحظه ای بابد بجای افشانک مدور می توان از افشانکهای چند گانه که بصورت محیطی جریان مذاب را احاطه کرده اند، استفاده نمود. گاز پاشش مذاب باید از محفظه تولید پودر تخلیه شود تا از ایجاد فشار جلوگیری شود.

در حالیکه در سیستم پاشش افقی اینکار بوسیله فیلتر تعبیه شده در بدنه دستگاه، که نقش جمع آوری پودر را نیز بعهده دارد، انجام می شود. درتجهیزات پاشش قائم گاز بکار گیری سیلکون، تخلیه و در صورت نیاز بازیابی شده و دانه های ریز پودر نیز از آن جدا می شوند.

پاشش گازی را می توان تحت شرایط کاملاً خنثی انجام داد. از این تولید پودر های پر آلیاژ با ترکیب آلیاژی دست نخورده ( کنترل شده ) با این روش امکان پذیر می باشد. دانه های پودر حاصل از فرایند، کروی و توزیع دانه بندی آنها نسبتاً گسترده می باشد متغیرهای کنترل کننده فرایند نسبتاً زیاد و شامل نوع گاز، سرعت گاز، شکل افشانک و دمای گاز می باشد.



۲-۴-۱- پاشش آبی

پاشش آب متداولترین فرایند برای تولید پودر فلزات و آلیاژ های با نقطه ذوب پایینتر از ۱۶۰۰ درجه سانتیگراد می باشد. جهت دهی آب به سمت مسیر مذاب را می توان با استفاده از افشانک حلقوی، چند تایی و یا منفرد عملی نمود. این فرایند مشابه پاشش گازی می باشد. با این تفاوت که سرعت انجماد در این مورد بیشتر و ویژگیهای عامل متلاشی کننده مذاب نیز با حالت پیشین متفاوت می باشد.

در پاشش آبی شکل دانه های پودر، به علت انجماد سریعتر در مقایسه با روش گازی، نامنظم تر بوده و بعلاوه سطح دانه ها ناصاف تر و اکسیداسیون آنها نیز بیشتر است. با توجه به انجماد نسبتاً سریع دانه ها کنترل شکل آنها در صورتی امکان پذیر خواهد بود که دمای فوق ذوب در حد قابل ملاحظه ای بالا شد.

۳-۴-۱- پاشش گریز از مرکز

نیاز به کنترل اندازه دانه های پودر و همچنین اشکالات موجود در تولید پودر فلزات فعال منجر به توسعه و بکارگیری این روش پاشش شده است. در افشانک مختلفی که بر مبنای اعمال نیروی گریز از مرکز بر مذاب بنا شده اند، نیرو باعث پرتاب قطرات مذاب و انجماد آنها بصورت پودر می گردد. یکی از نمونه های بکارگیری این روش، روش الکتروود چرخان است که در تولید پودر فلزات فعال مانند زیر کنیم، وم همچنین سوپر آلیاژ ها بکار گرفته می شود،

۲-۱: ریخته گری دوغابی یا Slip Casting

از این روش بطور وسیع برای سرامیکها و در مقیاس کمتر برای فلزات استفاده می شود.  
مواد ذیل برای ریخته گری لازم است:

۱- پودر فلز یا سرامیک

۲- مایع برای معلق نگهداشتن ذرات ( آب الکل)

۳- مواد افزودنی برای جلوگیری از ته نشینی ذرات و چسبنده ها

در این روش معمولاً ذرات از ۵ میکرو است ( از ذرات بزرگتر از ۲۰ میکرومتر به علت سرعت ته نشین زیاد به ندرت استفاده می شود) با کمک افزودنی ها از ته نشینی ذرات بطور سریع جلوگیری بعمل می آید و عمل فشرده شدن در ریخته گری دوغابی یکنواخت می شود. مواد پس از آماده شدن در قالبی که از مواد جذب کننده مایع ( مثل پلاستر پاریس ) ساخته شده است رسخته می شود، معمولاً چندین ساعت وقت لازم است تا مایع از خلل و فرج مویی ( Capillary ) شکل قالب خارج شود و مواد متراکم شده از قالب بیرون آید.

قبل از زنیترتیگ قطعه متراکم شده باید خشک شود تا رطوبت بطور کامل از آن خارج و سپس زینتر شود. با این روش قطعات با تخلخل کم و یا زیاد می توان تولید کرد اما وزن مخصوص قطعه متراکم شده در این روش پایین است و در زنیترتیگ انقباض زیاد تری لازم است تا به وزن مخصوص بالاتر برسد.

نقص انی روش سرعت کم متراکم شدن تولید است و برای تولید انبوه مناسب نیست. در این روش نسبت مایع به فلز مهم است. زیرا با افزایش این نسبت استحکام خام، وزن مخصوص خام و وزن مخصوص زیتتر شده، کاهش می یابد ( جدول ۳ )

جدول ۳: تاثیر مقدار آب روی شرایط Slip و خواص نمونه های آزمایشی

اجزای Slip	در صد آب		
	۱۵	۱۷	۱۹
پودر فلزات	۸۴/۷۰	۸۲/۷۰	۸۰/۷۰
Superloid	۰/۳۰	۰/۳۰	۰/۳۰
نسبت آب فلز	۰/۱۷۷۱	۰/۲۰۵۰	۰/۲۳۵۴
g/cc وزن مخصوص شرایط نمونه	۳/۸۷	۳/۵۷	۳/۳۷
g/cc دانسیته قطعه ریخته شده	۳/۰۳	۴/۹۶	۴/۸۸
g/cc دانسیته قطعه خشک شده	۴/۷۷	۴/۷۰	۴/۶۲

g/cc دانسیته قطعه زیتتر شده	۷/۱۸	۷/۰۸	۶/۹۴
Psi استحکام کششی خام ( خشک)	۹۱۰	۸۰۴	۷۴۳

۲-۲-: پرس پودر با فشار در حالت سرد

۲-۲-۱- پرس پودر در قالبهای فلزی

برای متراکم کردن پودر موارد ذیل لازم است:

الف) منبع انرژی یا فشار، که معمولاً دارای مکانیزمهای مکانیکی یا هیدرولیکی اند.

ب) قالب با استحکام کافی پودر با شکل و اندازه مورد نظر

ج) سنبه بالایی و پایینی با طرح و استحکام مناسب

د) میله ماهیچه برای ایجاد سوراخ در قطعه فشرده شده

ه) دستگاههای اندازه گیری برای ثبت میزان فشار، حرکت سنبه و غیره

معمولاً پودر را با یکی از روش زیر در قالب متراکم می کنند.

فشار از یک جهت:

همانطور که مشخص شده است سنبه بالایی در حرکت می کند و پودر را در سنبه پایینی به سطوح داخلی قالب و سطوح خارجی میله ماهیچه (اگر وجود داشته باشد) می فشارد. فشار فقط از یک جهت اعمال می شود. خارج کردن قطعه پرس شده به دو طریق انجام می شود. قالب ثابت می ماند و قالب پایین می رود.

کفشکی قطعه متراکم شده را دور می کند و همزمان پودر لازم را به داخل می ریزد و آن را برای پرس کردن مجدد صاف و آماده می کند. این قالبها برای قطعاتی که ضخامت آنها کم است بکار می رود و در صورتی که برای قطعات ضخیم بکار برده شود تغییر در وزن مخصوص، زیاد خواهد بود. برای نشان دادن وزن مخصوص در نقاط مختلف پودر متراکم شده مقطع های مختلفی از قطعه متراکم شده تهیه و سختی را به اندازه گیری می کند. سپس با یافتن رابطه ای بین سختی و فشار با Calibration Curve وزن مخصوص را در نقاط مختلف جسم متراکم به دست می آورند

بیشترین وزن مخصوص در بالا و در ناحیه خارجی است که اصطحکاک دیواره باعث ایجاد حداکثر سرعت نسبی بین ذرات می شود. وزن مخصوص در کناره قالب از بالا به پایین و به سرعت کاهش می یابد. توزیع وزن مخصوص در خط میانی (محور) قطعه متراکم شده از یکنواختی بیشتری برخوردار است جایی که تاثیر اصطحکاک بین دیواره قالب و ذرات پودر حدلقب است وزن مخصوص تقریباً وسط قطع است. نتیجه اندازه گیری توزیع وزن مخصوص نشان می دهد که اعمال فشار بطور یکنواخت از بالای روی پودر، بطور یکنواخت به قطعه منتقل نمی شود.



فشار از دو طرف

در این روش فشار همزمان در دو جهت مخالف بوسیله سنبه پایینی و بالایی به پودر وارد می شود.

فشار و حرکت به طور یکسان یا متفاوت از هر جهت عمل می شود. در این روش تغییر در وطن مخصوص قطعه پرس شده نسبت به حالت فشار از یک طرف بسیار کمتر است و قطعاتی با ضخامت بیشتر می توان تولید کرد.

تراکم با سیستم چند محوری

معمولاً در تراکم با سیستم چند محوری از چند سمبه، در سطوح ( ارتفاعات ) مختلف استفاده می شود. هر کدام از سمبه های پایینی یا بالایی می توانند بطور مجزا از هم حرکت کنند و اندازه شکل و وزن مخصوص قطعه را در ارتفاعات مختلف تعیین کنند ( با این روش قطعات متنوعی تولید می شود )

## تراکم در قالبها

در این روش سمبه تحتانی ثابت است. اما قالب روی فنزهایی قرار دارد و می تواند در دو جهت بالا و پایین حرکت داشته باشد. در مرحله ابتدایی قالب بدون حرکت است و پودر به داخل آن ریخته می شود سمبه فوقانی سپس وارد قالب می شود و عمل تراکم پودر را شروع می کند پس از اینکه پودر تا حدی متراکم شد و اصطحکاک بین پودر و قالب به مقدار قابل ملاحظه ای رسید، اصطحکاک بین قطعه و قالب، باعث می شود که قالب به طرف پایین حرکت کند و در نتیجه قطعه از جانب سمبه تحتانی نیز تحت فشار قرار گیرد. سرعت حرکت قالب در ابتدا کم است اما به تدریج زیاد می شود و به نصف سرعت سمبه فوقانی می رسد. پس از انجام عمل تراکم قالب حرکت خود را به پایین ادامه می دهد تا قطعه خارج شود. در این روش مانند روش تراکم دو جهته، دانسیته یکنواخت خواهد بود

۲-۲-۲- تراکم کردن با لرزاندن ( وایبره ای )

آزمایشهایی که در سالهای اخیر انجام شده نشان داده است که با لرزاندن پودر در هنگام تراکم، بطور قابل ملاحظه ای از فشار لازم برای به دست آوردن وزن مخصوص مورد احتیاج کاسته می شود. یکی از بهترین مزایای این عمل کاهش فشار و در نتیجه ازدیاد طول عمر قالب است. دیگر اینکه تنشهای داخلی جسم به مقدار زیادی کاهش می یابد و نتیجتاً در هنگام خروج از قالب یا زیتتر کردن ترک نمی خورد. تنها عیب روش مذکور

این است که در صنعت از سرعت عمل می کاهد. فرکانس ( Frequency ) و دامنه نوسان ( amplitude ) دو متغیر اصلی در کار برد لرزش است. هرفشاری با یک فرکانس و دامنه نوسان در ارتباط است و حد اکثر تراکم در یک فشار اپتیم ( که حتی نباید بیشترین باشد) به دست می آید.

برای بدست آوردن وزن مخصوص یکسان از پودر آهن کربنیل که فقط در قالب ریخته می شود. در مقایسه با پودر ویبره شدن آن فشاری به مراتب بیشتر لازم است. مثلاً وزن مخصوص  $5.53\text{g/cm}^3$  ( ۷۱٪ تئوری ) به علت تغییر شکل پلاستیکی ذرات با فشار  $245\text{Mpa}$  (35ksi) قابل حصول است. در حالیکه با ویبره کردن می توان وزن مخصوص  $5.37\text{g/cm}^3$  ( ۶۹٪ تئوری ) را با  $2.4\text{Mpa}$  (0.36ksi) و فرکانس ۱۶۷ نوسان در ثانیه بدست آورد که عمدتاً به جایگیری ذرات در زمان ویبره شده مربوط می شود. تغییر شکل پلاستیکی در زمان تراکم حد اقل  $2.4\text{Mpa}$  (0.36ksi) است. ویبره کردن و تراکم همزمان برای پودر فلزات دیر گداز و کاربردهای سمانته شده بکار می رود. زیرا این پودر های سخت با فشار تنها، کمتر متراکم می شوند. Siwkiewicz با تراکم و ویبره کردن مافوق صوت تحقیقاتی انجام داده و اثر ویبره کردن مافوق صوت ( Supersonic Vibration ) را در متوسط وزن مخصوص قطع فشرده شده، همگنی قطعه و کاهش اصطحکاک دیواره قالب مورد بررسی قرار داده است.

۳-۲-۲- متراکم کردن سیکلی ( نیمه مداوم)

یکی از مزایای مهم متالورژی پودر عدم نیاز قطعه ساخته شده به تراشکاری است علاوه بر آن متالورژی پودر به علل مختلفی در ساختن فرمهای استاندارد، وصل ساختن میله، ورق، نوار و... نیز اهمیت خاصی دارد. مثلاً در بعضی با استفاده از روش مخصوص می توان فلز را مستقیماً از پودر فلز، نوار، صفحه، میله و ... تهیه کرد. دیگر به ذوب کردن و ریخته گری، که با اشکالات فراوانی دارد. نیازی نیست. از جمله فلزاتی که با روشهای متالورژی پودر از آنها ورق، میله، نوار و غیره ساخته می شود می توان از فلزات دیر گذار و ابزارهای کابیدی نام برد.

روش متراکم کردن سیکلی مانند پرس کردن در قالب در یک جهت است که به جای قالب از مجرای به شکل U و از سنبه ای به شکل استفاده می شود. علت دارا بودن پانچ از دو قسمت افقی و مورب این است که وقتی پودر در زیر قسمت افقی متراکم می شود. تا وزن

مخصوص خواسته شده را به دست آورد. مقداری از پودر که زیر قسمت مورب قرار گرفته است. به تدریج تحت فشار قرار می گیرد. تمام این مراحل بطور اتوماتیک و نسبتاً سریع انجام می شود.

به این متد می توان میله و صفحات نسبتاً طویل را تهیه کرد ولی باید توجه داشت که محدودیت ضخامتی که برای پرس کردن در یک جهت وجود دارد در اینجا نیز موجود است.



۴-۲-۲- متراکم کردن به روش ایزواستاتیک

در این روش پودر را در قالبی نرم (پلاستیک یا لاستیک) می ریزند و بعد از بستن تمام منافذ قالب، آن را در مایعی (مثلاً آب یا روغن) قرار می دهد، سپس با وارد کردن فشار بر مایع، پودر را در قالب متراکم می کنند، مزیت های این متد عبارتند از:

۱- بین ذرات پودر و دیواره قالب هیچگونه اصطکاکی وجود ندارد.

۲- فشار از هر جهت بطور مساوی وارد می شود.

۳- بنا به علل مذکور، وزن مخصوص پودر متراکم در تمام نقاط یکی است.

۴- به علت نرمی قالب در موقع بیرون آمدن پودر متراکم اشکالی پیش نمی آید.

۵- می توان قطعات بزرگ و پیچیده تولید کرد.

اشکالات مهم این روش عبارتند از:

۱- اندازه های دقیق را نمی توان بدست آورد، (قطعه بدست آمده ممکن است به

تراشکاری احتیاج داشته باشد). علت این موضوع آن است که نمیتوان پودر را طوری

در قالب ریخت که قبل از پرس کردن، وزن مخصوص آن در تمام نقاط یکی باشد.

۲- به علت نرمی ممکن است قالب در موقع پر کردن تغییر شکل دهد که میتوان با قرار

دادن آن در قالب دیگری برای ممانعت از تغییر شکل، تا حد زیادی از این عیب

کاست.

در این متد فشار وارد آمده معمولاً تا 100000psi وزن مخصوص خام بیشتر از 90%

است. استحکام خام قطعه بدست آمده این روش در بعضی مواقع به حدی است که قبل



از زینتر کردم میتوان آن را تراشید پودر را که در پاکت پلاستیکی مورد فشار  
ایزواستاتیکی قرار گرفته نشان می دهد.

۵-۲-۲- متراکم کردن با نورد

در اینجا نیز مانند نورد کردن جسم جامد، پودر را بطور مداوم تحت فشار قرار میدهند.  
غلطکها میتوانند عمودی یا افقی قرار گیرند. وضعیت افقی غلتکها برای نورد پودر  
مناسب تر است. زیرا مقداری پودری را که دو غلطک وارد می شود کنترل می کند. مقدار  
موادی که بین دو غلطک وارد می شوند به زاویه تماس بستگی دارد. این زاویه باید از  
زاویه اصطکاک ( $f$ ) کمتر باشد یا بعبارت دیگر نیرویی که جسم را به زیر غلطک  
می کشد.  $(F_{\cos \theta})$ ، باید از نیروی افقی که در اثر فشار اصطکاک  $P_{\sin \theta}$ ، که مایل است  
قطعه را از حد فاصل بین غلطکها (roll gap) دور کند بیشتر باشد. در صورتیکه کنترل  
 $f_{\cos \theta} - p_{\sin \theta} = \theta$  باشد، نورد شدن انجام نمی شود و به علت اینکه وقتی  $\theta = f$   
نورد غیر ممکن می شود.

قطر غلطک بین ۵۰-۱۵۰ برابر ضخامت تسمه مورد نورد است. یک راه برای افزایش  
حداکثر ضخامت تسمه، ناهموار کردن سطح غلطکها و وارد کردن پودر با فشار به زیر  
غلطک است.

محدودیت دیگر این پروسه، سرعت خیلی کم نورد است. تولید معمول تسمه با سرعت  
1500ft/min یا بیشتر انجام می شود. اما در مورد نورد پودر معمولاً 25ft/min است.

این مطلب بیشتر در ارتباط با تغذیه پودر به فاصله بین دو غلطک (roll gap) بستگی دارد. وقتی تغذیه با نیروی ثقل انجام می‌شود، فاکتور کنترل کننده، جریان و سرعت پودر است.

فاکتوری که سرعت تغذیه پودر را با فشار محدود می‌کند، سرعت هوایی است که از پودر خارج می‌شود. اگر قرار باشد تسمه‌های فولادی بطور اقتصادی با روشهای متالورژی پودر تهیه شوند، روشهای تولید پودر ارزان باشد ابداع شوند. بیشترین مزیت در آن است که پودر مستقیماً به تسمه نازک که به حداقل نورد نهایی نیاز داشته باشد و مشخصات تسمه نهایی را دارا باشد، تبدیل شود. در نورد مستقیم پودر، عملیاتی چون ذوب، ریخته‌گیری، کنترل و تمیزکاری شمش (ingot) و کاستن ضخامت آن قبل از نورد سرد حذف می‌شود و قیمت تولید را پایین می‌آورد. نورد پودر به صورت شهر تجاری برای نیکل و کبالت انجام می‌شود.

یک کارخانه سوئدی برای تولید قطعات فولادی زنگ نزن و فولادهای مقاوم در برابر حرارت همچنین بعضی از سوپر آلیاژهای (superalloy) تکنولوژی جدیدی در مقیاس صنعتی ابداع کرده است. این پروسه بر مبنای متالورژی پودر (PM) و پرس گرم ایزواستاتیک (HAP) استوار است.

با روش HIP قطعات مختلف حتی قطعاتی از مواد متفاوت ساخته شده‌اند، می‌توان جوش داد. در واقع این روش جایگزین جوشکاری می‌شود. وزن قطعات تولیدی بین ۲۰ کیلوگرم تا ۵ تن است و حتی بیلت‌های ۱۰ تنی را تولید می‌نمایند.

با مخلوط کردن پودرهای مختلف امکان تولید قطعاتی با لایه‌های که دارای خواص کاملاً متفاوت باشد، وجود دارد. با تکنولوژی جدید آلیاژهای تولید شده است که به علت دارا بودن بعضی خواص، با هیچ یک از فولادهای معمولی قابل مقایسه نیستند. مثلاً فولاد زنگ نزن با استحکام بالا (فریتی و آستینیتی) APM 2389 این فولاد در برابر خوردگی مقام است. مقاومت آن در برابر خوردگی با بهترین فولاد آستینیتی فریتی برابری می‌کند، اما استحکام تسلیم آن، از فولادی که دارای مقاومت یکسان در برابر خوردگی است، به مراتب بیشتر است.

با روش HIP, PM می‌توان میزان ازت APM 2389 را بالا برد و استحکام تسلیم را به حد بالایی یعنی  $600 \text{ N/mm}^2$  رسانید. جدول ۴ مشخصات فولادهای مختلف را که در عملیات حرارتی انحلالی شده‌اند نشان می‌دهد. فولاد APM 2389-93 با ۱۲٪ کرم مقاوم در حرارت‌های بالا در صنایع توربین‌سازی استفاده می‌شود. جدول ۵ مشخصات این ماده را نشان می‌دهد. از این ماده حدود ۴۰۰ رینگ تولید شده است که در مقایسه با تولیدات معمولی دارای داکتیلیته بهتری هستند. با کنترل فرایند جقرمگی با 100J حاصل می‌شود. این امر باعث افزایش استحکام تسلیم می‌شود.

آزمایش خزش (Creep) در حرارت‌های ۵۵۰ تا ۶۰۰ انجام شده است. فولاد HIP، مشخصاً دارای استحکام خزشی بالاتری است. مواد در کوره‌هایی با فرکانس متوسط و ظرفیت ۲/۵ تن ذوب می‌شود. ذوب با آنالیز کنترل می‌شود و با افزودن عناصر آلیاژی لازم در پاتیل مخصوص و در اتمسفر کنترل شده تنظیم می‌شود.

سپس فولاد مذاب تحت زاویه قائمه (طرح دهانه) با جریانی از گاز اتمایز کننده برخورد می‌کند و به قطرات ریزی تبدیل می‌شود، اتمایزی شدن در شرایطی انجام می‌گیرد که غلظت اکسیژن در محیط اتمایز ناچیز است و از اکسید شدن سطوح قطرات جلوگیری بعمل می‌آید.

ذرات با سرعت ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد در ثانیه سرد می‌شوند و از واکنشهایی که معمولاً طی انجماد رخ می‌دهد (به علت طولانی شدن زمان سرد کردن) جلوگیری بعمل می‌آید. هر قطره مذاب، دارای ترکیب شیمیایی همگام ذوب است. به واسطه انجماد سریع، ساختمان کریستالی خیلی ریز، که میکروکریستالین نماینده می‌شود بدست می‌آید. موادی که با این روش از پودر ساخته می‌شود دارای هیچگونه ناهمگنی ماکروسکوپی و میکروسکوپی نیست و نتیجتاً بسیار همگن خواهد بود. علاوه بر این ماتریال کاملاً ایروتوپ است، یعنی در تمام جهات دارای خواص مکانیکی یکسانی است.

کیسه‌های محتوی پودر در پرس (در کوره‌ای با فشار بالا) بارگیری می‌شود (کیسه) محتوی پودر تحت فشار و حرارت زیاد قرار می‌گیرد. تحت تأثیر فشار بالای آرگون داغ، که در تمام جهات کیسه، بطور یکسان ۱۰-۱۲٪ جمع می‌شود. قطعاتی که با پودر اتمایز شده (با گاز) و روش HIP تولید می‌شوند، هیچگونه تخلخلی ندارند.

اکنون به مقایسه دو روش سنتی و HIP می‌پردازیم. با روش HIF از ابتدای تولید پودر تا بدست آوردن محصول نهایی، زمان کوتاهی لازم است. نصف شدن کل زمان تا راه‌اندازی کارخانه، سرمایه در گیر را تا ۵۰٪ آزاد می‌کند. مدت زمان تحویل ۶-۸ هفته



است که در مقایسه با صنایع FORGING، به مفهوم ۵۰٪ کاهش زمان است. روش انجماد سریع پودر امکان تولید آلیاژهای جدید با ناخالصیهای کم غیرفلزی، ایزوتروپی و یعنی هموزن بودن و ساختمان میکروکریستالین را می دهد.

خاصیت دیگر، شکل پذیری گرم خوب قطعات ساخته شده، با روش HIP و PM است. قطعات پرالیاژ پس از ریخته گری مثل فولادهای HIP دارای (Workability) گرم خوبی هستند. اما تغییر شکل گرم و یا فورج آنها غیر ممکن است. در حالیکه بیلت های فولادی سخت HIP شده که از چنین مواد پرالیژی ساخته شده اند، می توانند به طریق اکستروژن یا فورج به شکل نهایی تغییر یابند. قطعات ریخته گیری شده با پرس گرم ایزواستاتیک (HIP) خواص بهتر می دارند. با این عمل عیوب (Defects) قطعات ریخته گری حذف می شود و در نتیجه قطعه ریخته شده بدون عیب (Defects) و دارای استحکام بالا، بدست می آید.

## ۲-۴: تزریق در قالب یا injection molding

روش تزریق در قالب یک روش نسبتاً جدید جهت ساخت قطعات کوچک ولی پیچیده می باشد. بطور خلاصه در این روش یک مخلوط کلوئیدی از پودر فلز به همراه مقداری مواد آلی ذوب شده را با فشار داخل یک قالب با شکل نهایی می فرستند و پس از سرد شدن قالب قطعه خام را از آن بیرون کشیده مواد آلی را جدا می کند و زینتر می نماید نقش مواد آلی ایجاد سیالیت جهت تزریق و پس از سرد شدن، استحکام بخشی به قطعات خام است. ولی پیش از سرد شدن، استحکام بخشی به قطعات خام است. ولی



پیش از زینتر لازم است این مواد آلی را خارج کرد. در صد حجمی ذرات پودر جامد در مخلوط هر چه بیشتر باشد بهتر است تا زا انقباض زیاد و پیچیدن حین خارج سازی مواد آلی و تفن زینتر جلوگیری شود و علاوه بر آن چگالی خام قطعات نیز بیشتر شود از طرفی هر چه درصد حجمی ذرات جامد بیشتر باشد، سیالیت مخلوط کمتر شده و تزریق مشکل تر می شود.

مواد آلی افزودنی:

همانطور که می دانیم نقش مواد آلی، ایجاد سیالیت مناسب جهت تزریق و استحکام بخشی به مواد خام اولیه است. این مواد آلی با کاهش نیروهای جاذبه بین ذرات پودر مانع به هم چسبیدن ذرات پودر می شوند. هدف ایجاد یک مخلوط مناسب است که ذرات پودر بخوبی در آن معلق شده باشند و پس از زدودن مواد آلی، طوری کنار هم واقع شوند که اندازه حفره ها و تخلخل بین آنها حداقل و پراکندگی آنها حداکثر باشد (جدول ۶). بیشتر مواد آلی مورد استفاده در تزریق در سه دسته طبقه بندی می شوند:

۱- مواد آلی با پایه واکس یا روغن

۲- مواد آلی با پایه آب

۳- محلول پلیمرهای جامد

مواد آلی با پایه واکس، اغلب سه یا چهار جزء دارند:

۱- یک ماده پلیمری که بعنوان بخش اصلی بکار می رود که کنترل کننده سیالیت مواد خام، افزایش استحکام خام و رفتار قطعه خام حین زدودن مواد آلی می باشد.

۲- واکس ها یا روغنها که حجم عمده مواد آلی را شامل می شوند و حین زدودن مواد آلی در ابتدایی فرایند خارج می شوند.

۳- یک عامل فعال ساز سطح جهت بهبود چسبندگی ذرات پودر و مواد آلی.

۴- گاهی اوقات نیز از برخی مواد آلی جهت افزایش سیالیت پلیمری که بعنوان اسکلت اصلی بکار رفته است استفاده می شود. برای این منظور استرها با وزن مولکولی کم مطلوب می باشند.

میزان مواد آلی افزوده شده بسته به خواص پودر از حدود ۱۵ تا ۵۰٪ حجمی تغییر می کند. جهت انجام تزریق مناسب، حداکثر در صد حجمی مواد جامد در مخلوط و حداکثر سیالیت مخلوط نیاز می باشد. بعنوان یک معیار، بهترین نتایج تزریق در سیالیت حدود 100 Pas بدست می آید.

در جدول ۷ فرمولهای برخی از مواد جهت ساخت مواد آلی را نشان می دهد. از بین این فرمولها مواد آلی شماره ۱ تا ۶ مواد آلی با پایه واکس و از نوع ترموپلاستیک و مخلوط مواد آلی شماره ۷ ترموست هستند.

مخلوط کردن ذرات پودر با مواد آلی:

مخلوط کردن مواد آلی با پودر در دمایی انجام می‌شود که مواد آلی حالت مذاب داشته باشند. این مرحله بسیار مهم و حساس است و لازم است یک مخلوط همگن داشته باشیم، برای این منظور لازم است از همزنهای با نیروی برشی بالا استفاده شود. اگر نمودار گشتاور وارد شده از طرف همزن را بر حسب زمان مخلوط کردن رسم کنیم نمودار مشابه بدست می‌آید.

همانطور که ملاحظه می‌شود، یک قله مربوط به حداکثر گشتاور در مراحل ابتدایی کار وجود دارد که مربوط به اصطکاک بین همزن و ذرات پودر است که به هم چسبیده اند و هنوز سطح آنها را مواد آلی پوشش ندال است. در این شرایط میزان آلودگی وارد شده از طرف همزن نیز حداکثر است.

نحوه تزریق در قالب:

ابتدا باید مخلوط پودر و مواد آلی را گرم کرده و سپس آنرا با فشار داخل یک قالب پیشگرم شده تزریق کنیم. حین کار متغیرهای فراوانی نظیر سرعت تزریق، دمای، کار فشار تزریق و غیره موجود می‌باشند که باید با دقت تنظیم و رعایت شوند. جدول ۸ شرایط کار جهت تزریق دو ماده  $Al_2O_3$  و  $Si_3N_4$  با مواد آلی ترموپلاست را جهت مقایسه نشان می‌دهد.

در حین انجماد مواد تزریق شده داخل قالب، ابتدا در سطح قالب یک لایه جامد تشکیل می‌شود و به هنگامی که این لایه جامد به سمت مرکز پیشرفت می‌کند، انقباض قطعه

خام داخل قالب بیشتر می شود. تحت این شرایط اعمال فشار هیدرواستاتیک از طرف دستگاه تزریق به مواد داخل قالب، کمک می کند تا حدودی از انقباض و تغییر ابعاد و عیوب ناشی از انقباض جلوگیری شود. حذف مواد آلی یک مرحله حساس و دقیق است و بسیاری از عیوب نظیر پیچیدن نمونه ها و ترک برداشتن حین این مرحله ایجاد می شوند.

از آنجایی که در این مرحله مواد آلی از بین ذرات پودر خارج می شوند، بنابراین پیوند مکانیکی بین ذرات پودر از بین رفته و در پایان این مرحله استحکام قطعه خام بسیار کم می شود.

اگر مراحل مختلف کار به درستی انجام شده باشد در پایان این مرحله انتظار می رود ذرات پودر بصورت جداگانه و بدون تجمع کنار یکدیگر واقع شده باشند و تخلخل بین آنها تا حد امکان ریز و پراکنده باشد که جهت مرحله تفت زینتر جوشی بسیار مناسب می باشد. بسته به نوع مواد آلی بکار رفته روشهای حذف مواد آلی مختلف می باشند. جدول ۹ چند روش به همراه سیکل عملیات مناسب را نشان می دهد.

محدودیتهای روش تزریق:

گرچه این روش در ساخت قطعات پیچیده بسیار توانا می باشد ولی در ساخت قطعات متقارن و ساده از نظر اقتصادی نسبت به روشهای پرس خشک گران قیمت تر است. بطور کلی این روش جهت ساخت قطعات پیچیده و کوچک روش مناسبی است. زمان صرف شده جهت حذف مواد آلی، با توان دوم ضخامت قطعه نسبت مستقیم دارد. در روشهای



معمول تزریق، حداکثر ضخامتی که می توان مواد آلی را به راحتی حذف کرد حدود ۱۰ سانتی متر می باشد، ولی گفته شده که در تزریق با فشار کم و با استفاده از مواد آلی با پایه آب، تا ضخامت یک متر را نیز می توان کار کرد. اگر حین تزریق، سرعت تزریق یکنواخت نباشد یک ناهمگنی دانسیته در نقاط مختلف پدید می آید که حین زینتر ایجاد پیچیدگی در قطعه می کند. مشکل عمده ای که هنوز در این روش موجود است انتخاب مواد آلی است. آن دسته از مواد آلی به راحتی خارج می شوند جهت انجام عملیات تزریق مناسب نیستند و آنهایی که عمل تزریق را به خوبی انجام می دهند هنگام زدودن اشکالاتی ایجاد می کند. ذاتاً فرایند تزریق نسبت به بسیاری از فاکتورها حساس می باشد و بنابراین یک واحد تولید موفق نیاز به ابزار دقیق کنترل و میکروپروسورها جهت کنترل دقیق شرایط کار دارد.

ایده استفاده از چسب فلز (Metal binder) برای کاهش تردی توسط Schroter ارائه شده است. در روش schro ter کاربرد با فلز به هم اتصال می یابد که عامل اتصال زینترینگ با فاز مذاب است. ترکیبات اصلی کاربرد تنگستن کبالت مهم اند. اما برای مصارف خاصی کاربردهای دیگری به کاربرد تنگستن اضافه می شود. این ترکیب چند کربیدی (multi carbidd composition) به ویژه ماشین کاری فولاد را در سرعتهای زیاد بهتر کرده است.

علاوه بر استفاده از کاربردها به عنوان ابزار برش، از آنها در محل هایی که مقاومت در مقابل سایش و استحکام فشار (compressive strenght) لازم است، نیز استفاده می شود.



معمولاً تولید کنندگان کاربرد، پودر مورد نیاز خود را تولید می کنند. ذرات کاربرد و مواد چسبنده در آسیاب گلوله ای مخلوط می شوند.

این مرحله بسیار حساسی در تمام پروسه است. پودر مخلوط شده را می توان سرد و متراکم و سپس زینتر کرد. در بعضی حالات ماشین کاری پس از زینتر اولیه (presintering) انجام می شود.

برای تولید کاربرد تنگستن، پودر فلز را با  $\text{lamb black}$  (ماده ای با ۹۵-۸۰ درصد کربن) مخلوط می کنند. برای جلوگیری از کربوریزه شدن کم که منجر به تشکیل  $\text{W}_2\text{C}$  (ترد) می شود از کربن اضافی برای تولید کاربرد تنگستن استفاده می شود. مخلوط تنگستن و کربن در قالب های قایقی شکل گرافیتی قرار می گیرد و سپس داخل کوره قرار می گیرند. کربوریزه کردن در اتمسفر هیدروژن و در حرارت (۱۶۵۰-۱۳۷۰) درجه سانتیگراد انجام می شود. اندازه ذرات کاربرد بدست آمده به اندازه ذرات مواد اولیه و حرارت بستگی دارد. کوره های مورد استفاده می توانند القایی با فرکانس بالا و یا لوله های کربنی باشند. پس از کربوریزه شدن، کلوخه آگلومره شده، خرد و سپس آسیاب و سرنده می شود. اگر قطعه به اندازه کافی کربوریزه نشده باشند، یعنی دارای کربن کمتر ۶/۱٪ باشد، عمل کربورو کردن تکرار می شود.

کاربرد تیتان نیم Tic که در ترکیب بیشتر فولادهای برشی موجود است در محدوده فلزات سخت (hard-metal field) قرار دارد و در درجه دوم اهمیت پس از کاربرد تنگستن است. اکسید تیتان نیم را با  $\text{lamp black}$  (دوده) مخلوط می کنند و پس از

خشک کردن، بریکت و بعد کربوره می شود. حرارت لازم برای کربوریزه کردن بین ۲۱۰۰ تا ۲۳۰۰ درجه سانتیگراد است.

کاربرد کاربید سمانته شده:

ابزار برش: در جدول ۱۰ کاربرد کاربیدهای سمانته شده مختلف آورده شده است. کاربیدها به طور وسیعی در ساخت قالبهای کشش سیم، میله و لوله در اندازه های ۴، ۰ تا ۴٪ اینچ از قالبهای الماسی استفاده می شود. کاربیدها استخراج معادن را اقتصادی تر کرده اند، زیرا با استفاده از مته های مجهز به نوکهای کاربیدی، حفاری انواع سنگها آسانتر شده است. ترکیبات کاربید تنگستن بعنوان مواد مقاوم در برابر سایش استفاده می شوند.

اما در صنایع شیمیایی که مقاومت در برابر خوردگی و اکسیداسیون (علاوه بر مقاومت در برابر سایش) لازم است، از کاربید نیکل کروم و یا کاربید تیتان نیم اتصال یافته با آلیاژ کرم نیکل استفاده می شود. نوک کاربیدی مته ها، بطور مکانیکی و یا لحیم کاری سخت (brazing) به دسته، وصل می شوند. اتصال مکانیکی بیشتر رایج است زیر نوک مته، پس از استفاده قابل تعویض است. برای لحیم کاری سخت، مس، متداولترین ماده است. هر چند آلیاژهای نقره و آلیاژهای مس-نیکل (برای حرارت های بالاتر) نیز استفاده می شود.

II- الماس مصنوعی:

الماس سخت ترین ماده شناخته شده است و برای ساخت ابزار بسیار مناسب است. قیمتی بسیار گران دارد و در طبیعت نیز یافت می شود. قطعات بزرگ الماس برای زینت

آلات بکار می‌رود. به علت گرانی و تردی زیاد الماس، در موارد بسیار استثنائی آن را به تنهایی برای تراشکاری دقیق بکار می‌برند. متداولترین روش برای پایین آوردن قیمت و تردید این است که ذرات ریز الماس زمینه‌ای نرم توزیع شده و به عنوان ابزار سایشی استفاده کنند. مواد مختلفی بعنوان زمینه بکار برده می‌شود مثل پلاستیک، سرامیک، فلز، کاربید.

مشخصات الماس صنعتی علاوه بر آنکه به روش تولید بستگی دارد، به عوامل ذیل نیز مربوط است.

۱- اندازه دانه‌های الماس (بین ۶۰ تا ۴۰۰، مش)

۲- مقدار الماس در زمینه که به شکل ابزار، شرایط کار و اقتصادی بودن آن بستگی دارد.

۳- زمینه یا ماده چسبنده

وظیفه اصلی زمینه نگهداری الماس در موقع برش است و باید زمینه با سرعتی ساییده شود که با سایش ذرات الماس هماهنگی داشته باشد. معمولاً موادی که بعنوان چسب (binder) بکار می‌روند عبارتند از مس، برنج، برنزه‌های مختلف، کبالت، آهن و فولادهای مختلف و کاربید.

تولید ابزار از الماس مصنوعی:

اساس روش تولید الماس مصنوعی بر پرس سرد و زنیتر و یا پرس گرم است. تولید انبوه ابزارهایی با الماس کم از طریق پرس زد و زنیتر انجام می‌شود، و در مقایسه با

پرس گرم، ارزانتر تمام می‌شود. از پرس گرم در تولید ابزارهای الماس با کیفیت بالا استفاده می‌شود. قالب باید در حرارت پرس کاری، مقاوم باشد. قالبهای گرافیتی برای زمینه‌ها کاربردی بکار می‌روند. وزن معینی از پودر الماس در قالب ریخته می‌شود و سپس فلز زمینه به آن می‌افزایند. پودر ابتدا با فشار  $10 \text{ T/in}^2$  و در حرارت اتاق مترکم می‌شود. سپس در کوره تا حد حرارت یکسان سازی (equalization) گرم می‌شود، آنگاه از کوره خارج ساخته سپس پرس می‌کند. در حالات خاصی قالب را تا حرارتهای بالایی با فشار زیاد گرم می‌کنند.

جدول ۱۱، پرس گرم در حرارت و فشارهای مختلف برای ابزارهای الماسه در زمینه‌ها متفاوت فلزی را نشان می‌دهد. ابزارهای الماسه، در انواع مختلف برای حفاری، برش واره کردن مواد سخت مانند صخره، کوارتز، شیشه، کانکریت، کاربرد می‌رود. همچنین برای ساییدن و پولیش کردن فلزات سخت، سنگ و بخصوص شیشه عینک مورد استفاده قرار می‌گیرد. ژرمانیوم و نیمه هادی‌ها (semiconductor) را می‌توان بطور اقتصادی با دیسکهای برشی الماسه بصورت ورقه ورقه در آورد.

### III- تولید یاقاقانهای خود روغن کار:

مهمترین یاقاقان تولید شده با روش متالورژی پودر یاقاقان پودر باردار شده، متخلخل است که روغن با نیروی اسمزی در آن نگهداری می‌شود. معمولاً افزودن روغن به این یاقاقانها، غیرضروری است. زیرا کاهش روغن ناچیز و جزئی است. در حین کار هنگامی که اینگونه یاقاقانها گرم می‌شود، روغنی که در آن وجد دارد منبسط می‌شود و به سطح



یاتاقان پس داده می شود و عملاً در سطح یاتاقان یک فیلم روغنی، شکل می گیرد ولی در حین سرد شدن روغن را مثل اسفنج جذب می کند. حذف روغن کاری پرپودیک (Periodic) بخصوص در موتورهای الکتریکی (fractional horwer electric morors) بسیار با ارزش است.

استفاده از یاتاقانها در صنایع صرفه چوبی قابل ملاحظه ای در نگهداری و maintenance ایجاد کرده است. یاتاقانهای متخلخل از برنز، آلومینیوم یا آلیاژهای آهن ساخته می شوند. چهار مرحله از تولید یاتاقانها عبارتند از: تراکم کردن زینترینگ، و نهایی کردن ابعاد (sizing) و باردار کردن، معمولاً باردار کردن یاتاقان توسط تولید کنندگان صورت می گیرد. هر چند بصورت خشک نیز به فروش می رسد و توسط خریدار باردار می شود.

از زمانی که یاتاقانها خورد روغن کار برنزی عرضه شده مورد مصرف بسیار یافته است. در ذیل نمونه هایی از کاربرد این یاتاقانها در تجهیزات مختلف ذکر می شود.

اتومبیل: موتور بخاری، موتور بالا برنده شیشه، کولور، موتور برف پاک کن، موتور آنتن، موتور تنظیم صندلی، دستگاه پخش.

ابزار برقی سیار: لباسشویی، ظرفشویی، خشک کن، یخچال، به هم زن، مخلوط کن، پنکه، ساعت دیواری.

الکترونیک: گرامافون، وسایل صوتی دقیق، دستگاه پخش، ویدئو.

ماشین های تجاری: ماشین تحریر، کامپیوتر، دستگاه فتوکپی.

کشاورزی: تراکتور، کمباین، ماشین دروی پنبه، چمن زنی و اره زنجیره‌ای

آنالیز شیمیایی یاتاقانهای خود روغن کار:

یاتاقانهای خود روانکار به سه گروه تقسیم می‌شوند. یاتاقانهای برنزی زینتر شده، یاتاقان آهنی زینتر شده و یاتاقانهای آهنی-برنزی زینتر شده جنس یاتاقانی که در متالورژی پودر بیشتر استفاده می‌شود برنز (90%Cu-10%Sn) است که برای سهولت تولید آن و همچنین بهتر شدن خواص یاتاقان ۱٪ گرافیت طبیعی به آن اضافه می‌شود و یاتاقانهای برنزی در مقایسه با یاتاقانهای آهنی و آهنی-برنزی که ارزانتر تولید می‌شدند و در محلهای با حساسیت کمتر مورد استفاده قرار می‌گرفتند از کارایی و راندمان بهتری برخوردارند.

یاتاقانهای برنزی زینتر شده:

این یاتاقانها در سیستم ASTM با B438 مشخص شده است و از پودر خالص مس، قلع، سرب در دو نوع برنز ساده و برنز سرب‌دار ساخته می‌شوند.

هر نوع از این یاتاقانهای برنزی به دو کلاس A (بدون گرافیت) و B (با گرافیت) تقسیم شده که هر نوع و کلاس در چهار نوع، بر مبنای دانسیته آنها موجود است. نوع I با

دانسیته  $6.28 \text{ cm}^3$  می‌تواند حداقل ۲۷٪ حجمی روغن در جای خود جای دهد.

تیپ	دانسیته $\text{g/cm}^3$
I	۲، ۶-۵، ۸

جهت خرید فایل word به سایت [www.kandooon.com](http://www.kandooon.com) مراجعه کنید  
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۵۱۱ تماس حاصل نمایید

	II	۴ ، ۶-۸ ، ۶
	III	۸ ، ۶-۲ ، ۷
	IV	۲،۷-۷،۶
Astm	b438	
	منبع	

یاتاقانهای مناسب دیگری نیز بین انواع I و II قابل تولیداند که گنجایش روغن کمتری دارند. اما دارای استحکام بهتری هستند. در صد حجمی روغن در یاتاقانها برنزی زیتزر شده، به صورت زیر است.

نوع	حداقل درصد حجمی روغنی
I	۲۷
II	۱۹
III	۱۲
IV	۸
Astm	b438
	منبع

یاتاقانهای خود روغن کار با آهن برای فلز مینا:

در سیستم ASTM با B439 مشخص شده است و به چهار گروه تقسیم می شود (جدول ۱۳) گروه یک و دو مواد آهن- کربنی هستند.

در حالی که گروه ۳ و ۴ آلیاژهای آهن و مس، دانسیته و مقدار و روغن این گروهها به  
قرار زیر است:

گروه	دانسیته $g/cm^3$		درصد حجمی روغن
	MIN	MAX	
۱ و ۲	۵/۷	۶/۱	۲۰
۳ و ۴	۵/۸	۶/۲	۱۹
ASTM B438 منبع			

یاتاقانهای آهن- برنزی زیتتر شده، در سیستم astm با b612 مشخص شده و از آهن-  
مس - قلع =- گرافیت تشکیل شده که معمولاً به آن برنز رقیق شده اطلاق می شود.  
دانسیته این یاتاقان  $6-6/4G g/cm^3$  است در حالی که گنجایش روغن آنها کمترین راز  
۱۸ درصد نیست. ترکیب شیمیایی لازم برای این یاتاقان به ترتیب ذیل است (جدول  
۱۴)

iv- تولید پودر برای روکش الکترودها:

پودر فلزات بصورت خالص و فرو آلیاژها بطور وسیعی در روکش الکترودها استفاده  
می شود. در انواع مختلف الکترودها، فرو آلیاژها از پور، منگنز، کرم و آهن مصرف  
می شوند. پودر فلز باید رعایت مسائل ایمنی به اندازه مورد نظر رسیده و بعد آسیاب  
شود. در زمان مخلوط کردن و تولید الکترودها ( به طریق اکستروژن) دانه های ریز نباید با  
سیلیکاتهای قلیایی مذاب ترکیب شوند. فلز آهن از این نظر مناسب است. مطابق گزارش  
فدراسیون صنایع پودر فلزات، ۱۰۰٪ پودر آهن تولید شده در آمریکا در صنایع



جوشکاری مصرف می شود و با استفاده از پودر آهن در الکترودهای جوشکاری می توان رسوب فلز پر کننده را تسریع کرد.

پودر آهنی که برای جوشکاری استفاده می شود. باید دارای ناخالصی کم (بخصوص گوگرد و فسفر) بوده و از نظر خواص فیزیکی و شیمیایی یکنواخت باشد. قیمت پودر آهن نیز باشد قابل مقایسه با سیم جوش (CROE WIRE) برای مواد پر کننده کم آیاژ باشد. پودر آهنی که به طریق احیاء و یا اتمایز شده با آب تولید شده است، برای این کار مناسب است و منحصر در جوشکاری بکار می رود. روشهای مختلف تولید پودر (احیاء و یا اتمایز کردن) باعث تفاوتی در ساختمان میکروسکوپی و شکل ذرت پودر و در نتیجه خواص آنها می شود.

روکش الکترودها:

نقش روکش الکترودها عبارتند از:

کنترل پارامترهای جوشکاری، کنترل خواص سرباره، انتقال فلز، بهبود کیفیت رسوب

جوش (WELD DEPOSTI QUALITY) و بهبود قابلیت چسبندگی موفقیت در

اجرای این نقش بستگی به بالانس مناسب اجزای متشکله روکش الکتروود دارد.

کنترل پارامتر جوشکاری:

نوع جریان جوشکاری را ثبات قوس الکتریکی تعیین می کند. مثلاً مغزی مورد استفاده در

الکتروود e1060 با جریان مستقیم می تواند مشابه مغزی الکتروود e7024 با جریان متناوب

یا مستقیم باشد اما دارای روکش متفاوتی است. ولتاژ قوس و شدت جریان اپتیمم ارتباط

به نوع و فرمول روکش دارند. بنابراین الکترودها با کلاسه بندی یکسان که در کارگاههای مختلف تولید می شوند، برای جوشکاری نیاز به تنظیم شدت جریان دارند. روکش الکتروود باید عایق خوبی باشد تا از قوس جانبی (ARCING (SIDE جلوگیری به عمل آید.

کنترل خواص سرباره:

کنترل خواص متعدد سرباره مذاب خیلی مشکل است، اما خصلت در کنندگی سرباره به مشخص کردن شکل رسوب (deposit) و میزان پوشش سرباره کمک می کند. انبساط سرباره تأثیر زیادی روی سرباره گیری دارد. روانی یا غلظت سرباره، مشخصات الکتروود تمام شده را تغییر می دهد نقطه انجماد سرباره روی لبه طرح (bead contour) تأثیر دارد و عاملی مهم در کاربرد الکتروود در وضعیت عمودی و over head است. تمامی این خواص موثر در همدیگر، بوسیله ترکیب شیمیایی پوشش الکتروود کنترل می شود. تنها آزمایشهای متعدد می تواند تمام این خواص را با پوشش ایتیمم تولید کند.

کیفیت رسوب جوش:

روکش الکتروود ساختار متالورژیکی و کیفیت جوش را کنترل می کند. رسوب جوش (weld deposit) باید از تجمع تخلخل و سرباره، عاری باشد. روکش باید دارای مقدار کافی ماده گاز زدا باشد، تا گاز زدایی فلز مذاب به خوبی انجام شود و از شناور شدن اکسیدهای حاصل در سرباره مطمئن باشیم.

قابلیت چسبندگی با اکستروژن:

اجزای تشکیل دهنده روکش الکتروود باید سخت و محکم باشند تا از روکش بتوان در دستگاههای مدرن اکستروژن با سرعت زیاد استفاده کرد.

بالانس صحیح اندازه ذرات مواد روکش و خلل و فرج آن به راحتی اکستروود می شود و به مقاومت در برابر صدمات مکانیکی و خشک شدن سریع کمک می کند. تولید کنندگان سرامیک قادرند مواد غیرپلاستیکی مثل شن و ماسه را با کاهش اندازه ذرات تا یک میکرومتر، اکستروود کنند. بر مبنای این تجارب تولید کنندگان الکتروود باید مواد را با دانه بندی خیلی ریز به کار برند تا حداکثر پلاستیسیته و قابلیت اکستروژن را بدست آورند.

در اگر مواد ریز مصرف شود، تلفات آلیاژ زیاد است. حتی اگر روکش در کوره های مدرن؟، خشک شود، مواد با دانه های درشت مانند ماسه آسیاب نشده، می توانند در کوره های پیوسته، خشک شود، مشروط به اینکه بتواند اکستروود شود. بنابراین تولید کنندگان الکتروود باید در انتخاب مواد اولیه روکش دقت کنند تا در عملیات اکستروژن و خشک شدن صرفه جویی شود.

جهت خرید فایل word به سایت [www.kandoocn.com](http://www.kandoocn.com) مراجعه کنید  
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۵۱۱ تماس حاصل نمایید

Filename: Document1  
Directory:  
Template: C:\Documents and Settings\hadi tahaghoghi\Application  
Data\Microsoft\Templates\Normal.dotm  
Title: :  
Subject:  
Author: SinaSoft  
Keywords:  
Comments:  
Creation Date: 4/15/2012 11:25:00 AM  
Change Number: 1  
Last Saved On:  
Last Saved By: hadi tahaghoghi  
Total Editing Time: 0 Minutes  
Last Printed On: 4/15/2012 11:25:00 AM  
As of Last Complete Printing  
Number of Pages: 54  
Number of Words: 8,266 (approx.)  
Number of Characters: 47,119 (approx.)