

## نسل نوین تکنولوژی های ریخته گری

energyenergy.ir

## فهرست مطالب

صفحه

عنوان

۷	فصل اول : انتخاب کوره مناسب.....
۸	۱-۱. ریخته گری چدن.....
۱۰	۲-۱. ریخته گری فولاد.....
۱۲	فصل دوم : تکنولوژی های جدید کاهش مصرف انرژی.....
۱۲	در کوره های رایج صنایع ریخته گری.....
۱۲	۱-۲. کوره های کوپل.....
۱۲	۱-۲-۱. استفاده از هوای دمشی پیشگرم شده.....
۱۳	۲-۱-۲. استفاده از هوای دمشی غنی از اکسیژن.....
۱۳	۳-۱-۲. استفاده از هوای دمشی ثانویه.....
۱۴	۴-۱-۲. کوره های کوپل فاقد کک.....
۱۴	۲-۲. کوره های قوس الکتریکی.....
۱۴	۱-۲-۲. کوره های قوس الکتریک مدرن.....
۱۵	۲-۲-۲. فرضیه کاهش مصرف انرژی با طراحی کوره قوس الکتریکی.....
۱۶	۱-۲-۲-۲. پفکی کردن سرباره.....
۱۶	۲-۲-۲-۲. استفاده از SVC (Static Var Compensator).....
۱۷	۳-۲-۲. کوره های قوس مستقیم.....
۱۸	۳-۲. کوره های القایی.....
۱۸	۴-۲. کوره های دوار.....
۲۰	فصل سوم : تکنولوژی جدید در صنعت ریخته گری.....
۲۱	۲-۳. کاربرد کامپیوتر در صنعت ریخته گری.....
۲۳	۳-۳. فرآیند نیمه جامد.....
۲۶	۴-۳. تکنیکهای تولید ساختار غیردندریتی در حالت نیمه جامد.....
۲۶	۱-۴-۳. همزدن مکانیکی.....
۲۷	۲-۴-۳. همزدن با استفاده از روش های مغناطیسی (MHD).....
۲۷	۳-۴-۳. روش سطح شیبدار خنک کننده.....
۲۸	۴-۴-۳. ریخته گری با دمای فوق ذوب پایین.....
۲۸	۵-۴-۳. رثوکست جدید (NRC).....
۲۹	۶-۴-۳. روش گلوله های نسوز.....
۳۰	۵-۳. ریخته گری انجمادی.....

۳۰	۶-۳ ریخته گری کف زا
۳۱	۷-۳ تختال نازک
۳۳	۸-۳ فرآیند ریخته گری تسمه به روش مستقیم
۳۳	۹-۳ فرآیندهای احیا مستقیم و احیای مذاب
۳۳	۱-۹-۳ فرآیند احیای مذاب (SR)
۳۷	۲-۹-۳ فرآیند احیا مستقیم
۳۹	<b>فصل چهارم : تکنولوژی های ذوب نوین</b>
۳۹	۱-۴ ذوب با اشعه الکترونی (EBM)
۴۰	۲-۴ هیترهای شناور
۴۰	۳-۴ گرمایش مادون قرمز (IR)
۴۱	۴-۴ ذوب توسط امواج ماکروویو
۴۲	۵-۴ گرمایش پلاسما
۴۲	۶-۴ کوره های خورشیدی

## فهرست جداول

صفحه	عنوان
۹	جدول ۱-۱. انتخاب فنی کوره برای ریخته گری چدن
۳۲	جدول ۱-۳. طبقه بندی فولادهای ریخته شده به روش ریخته‌گری تختال نازک
۳۴	جدول ۲-۳. مشخصات مربوط به یک واحد تولیدی با روش کورکس واقع در آفریقای جنوبی
۳۸	جدول ۳-۳. مقایسه مشخصات پنج روش تجاری اخیر با روش احیا مستقیم

nergyenergy.ir

## فهرست شکل ها

صفحه	عنوان
۲۱	شکل ۳-۱. تغییرات روشهای تولید آهن و فولاد از گذشته تا آینده
۲۴	شکل ۳-۲. دندریت نسبتا نامنظم
۲۶	شکل ۳-۳. شماتیک فرآیندهای مختلف جهت تولید قطعات به روش نیمه جامد
۲۸	شکل ۳-۴. شماتیک روش سطح شیبدار خنک کننده
۲۹	شکل ۳-۵. شماتیک فرآیند NRC
۳۰	شکل ۳-۶. روش گلوله‌های نسوز جهت تولید مخلوط نیمه جامد
۴۰	شکل ۴-۱. شمایی از فرآیند ذوب با اشعه الکترونی
۴۱	شکل ۴-۲. شمایی از فرآیند ذوب با استفاده از تابش مادون قرمز
۴۲	شکل ۴-۳. شمایی از فرآیند گرمایش با استفاده از پلاسما

## چکیده

با توجه به این که فرآیند ذوب بالاترین سهم مصرف انرژی را در کارخانه‌های ریخته‌گری چدن و فولاد دارا می‌باشد، بنابراین انتخاب نوع کوره در صنایع ریخته‌گری از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است. در ادامه درباره انتخاب کوره‌های مناسب ریخته‌گری چدن و فولاد توضیح داده شده است. در واقع هدف این بخش، راهنمایی کارخانه‌های در دست احداث، برای انتخاب مناسب‌ترین نوع کوره با توجه به شرایط موجود می‌باشد. علاوه بر این تکنولوژی‌های جدیدی که برای کاهش مصرف انرژی در این کوره‌ها به کار رفته، نیز توضیح داده شده است. لازم به ذکر است که بعضی از این تکنولوژی‌ها مستلزم ایجاد تغییرات کلی در ساختار کوره‌ها می‌باشد. بنابراین، این تکنولوژی‌ها برای کارخانه‌های در دست احداث توصیه می‌شود. در نهایت، تکنولوژی‌های نوین در صنایع ریخته‌گری شامل روش‌های جدید ریخته‌گری و همچنین روش‌های ذوب نوین آورده شده‌اند. شایان ذکر است که تعدادی از این تکنولوژی‌ها در دست تحقیق می‌باشند و با توجه به کمبود ذخایر انرژی و آلودگی روزافزون محیط زیست، در آینده بسیار مورد توجه خواهند بود.

## فصل اول

### انتخاب کوره مناسب

کارخانه‌های ریخته گری معمولاً موارد زیر را برای انتخاب تکنولوژی ذوب مناسب در نظر می‌گیرند:

- فضای موجود (ارتفاع و مساحت)
- نوع و تنوع آلیاژی که باید ذوب شوند
- نوسانات تقاضا در طول عملیات
- کیفیت فلز
- مقدار سرباره
- انتشار گازها و ملاحظات زیست محیطی
- تعمیر و نگهداری
- سرمایه مورد نیاز
- هزینه‌های عملیات
- دوام کوره

از آنجا که ارجحیت این فاکتورها برای هر کارخانه متفاوت می‌باشد، در نتیجه تکنولوژی مناسب برای آن‌ها متفاوت بوده و بازده انرژی بالا تنها معیار انتخاب تجهیزات ذوب نمی‌باشد. علیرغم این که تجهیزات با راندمان بالا مصرف انرژی کمتری دارند، اما در بسیاری از موارد هزینه سرمایه گذاری پایین، عملیات ساده و تعمیر و نگهداری ساده‌تر تجهیزات با راندمان پایین، منجر به انتخاب کوره‌های با راندمان پایین توسط سرمایه‌گذاران صنعت ریخته گری می‌شود [۱].

امروزه با توجه به افزایش روزافزون هزینه‌های انرژی، کمبود منابع انرژی و محدودیت‌های زیست محیطی، اهمیت انتخاب کوره‌های با راندمان بالا افزایش یافته است. در نتیجه با اعطای تسهیلات مالی به سرمایه‌گذاران این بخش، می‌توان شرایطی را فراهم نمود که تجهیزات با راندمان بالا در کارخانجات در دست احداث مورد استفاده قرار گیرند. لازم به ذکر است که با توجه به کاهش قابل ملاحظه هزینه‌های انرژی در این شرایط، استفاده از این کوره‌ها از لحاظ اقتصادی توجیه پذیر است.

نکته حائز اهمیت برای کارخانجات ریخته گری در دست احداث، انتخاب بهترین کوره با توجه به ویژگی‌های

کارخانه مورد نظر است [۲].

در ادامه درباره کوره‌های مناسب برای ذوب در صنایع ریخته گری چدن و فولاد، توضیح داده شده است.

### ریخته گری چدن

کوره‌های القایی<sup>۱</sup>، دوار<sup>۲</sup> و کوپل<sup>۳</sup> برای ذوب چدن مناسب هستند. برای کارخانه‌های تولید چدن، توصیه‌های کلی زیر را در مورد انتخاب کوره می‌توان ارائه داد:

- تولید پیوسته<sup>۴</sup>: کوره‌های کوپل مناسب تر هستند.
  - تولید ناپیوسته<sup>۵</sup>: کوره‌های الکتریکی یا دوار مناسب تر هستند.
  - انعطاف پذیری در برابر نوع فلزات شارژ و میزان تمیزی آن‌ها: کوره‌های کوپل بهتر هستند.
  - انعطاف پذیری در برابر تغییر آلیاژ: کوره‌های القایی و دوار مناسب تر هستند.
  - ملاحظات محیطی:
- ✓ کوره‌های کوپل تنها در صورتی بهتر عمل می‌کنند که دوده‌های ناشی از سوختن سوخت در آن‌ها به خوبی تخلیه شوند. هم‌چنین کوره‌های کوپل بدون کک نسبت به کوره‌های با هوای دمشی گرم و با هوای دمشی سرد از نظر محیطی عملکرد بهتری دارند.
- ✓ در کوره‌های القایی میزان  $CO$ ،  $SO_2$ ،  $NO_X$  و دی‌اکسین<sup>۶</sup> کمتر است ولی باید در نظر داشته باشیم که برای تولید الکتریسیته مصرفی در این کوره‌ها (در نیروگاه‌ها) مقدار زیادی آلاینده بوجود آمده است.
- قابلیت دسترسی به مواد خام: هنگامی که مواد خام نامرغوب در اختیار داریم کوره‌های کوپل بهتر هستند.

کلیه این معیارها باید به صورت همزمان در نظر گرفته شوند. بر اساس معیارهای گفته شده، جایگزینی کوره‌های کوپل با کوره‌های القایی یا دوار بسته به شرایط می‌تواند راهکار مناسبی باشد، زیرا سبب کاهش آلاینده‌هایی مانند  $CO$  و  $SO_2$  شده و مقدار سرباره را نیز کاهش می‌دهند. کوره‌های القایی میزان انتشار  $NO_X$  را کاهش داده و خطر کمتری در مورد تشکیل دی‌اکسین در آن‌ها وجود دارد. میزان آلاینده‌های غیر مستقیم که در نتیجه استفاده از کوره‌های القایی تولید می‌شود بستگی به ساختار و نحوه عملکرد نیروگاه تولید کننده الکتریسیته دارد. توجه به این امر نیز ضروری است که جایگزینی کوره‌های القایی با کوره‌های کوپل مصرف الکتریسیته را به

<sup>1</sup> Induction furnace  
<sup>2</sup> Rotary furnace  
<sup>3</sup> Cupola furnace  
<sup>4</sup> Continuous production  
<sup>5</sup> Batch production  
<sup>6</sup> dioxin



شدت افزایش می دهد. در کارخانه های ریخته گری کوچک استفاده از کوره های القایی یا دوار بر استفاده از کوره های کوپل ارجحیت دارد. به عنوان مثال اغلب کارخانه های ریخته گری اتریشی که ظرفیت های کم یا متوسطی دارند کوره های کوپل خود را با کوره های القایی تعویض کرده اند به طوری که در این کشور در حال حاضر فقط سه کارخانه از کوره کوپل استفاده می کنند [۲،۱].

جدول ۱-۱ خلاصه ای از ملاحظات تکنیکی را برای انتخاب نوع کوره در صنایع ریخته گری چدن ارائه می دهد. در این جدول، ++ نشان دهنده آن است که کوره مورد نظر از نظر فنی برای شرایط موجود بهتر است و + بیانگر آن است که شرایط فنی برای استفاده در این شرایط را دارد، (+) نیز برای حالت هایی است که کوره مورد نظر فقط در برخی موارد می تواند به کار رود و - حاکی از آن است که این کوره در شرایط موجود قابل استفاده نیست.

جدول ۱-۱. انتخاب فنی کوره برای ریخته گری چدن [۲]

ملاک ها	ریخته گری چدن خاکستری					چدن گرده ای		چدن چکش خوار	
	نوع محصول تولیدی	وزنه های تعادل	ظروف لعاب دار، وسایل گرمایش	قطعات مکانیکی	چدن خاکستری و گرده ای	قطعات مکانیکی	لوله، لوازم خانگی	قطعات مکانیکی	قطعات مکانیکی
ظرفیت تولید	متوسط تا زیاد	تمامی ظرفیت ها	متوسط تا زیاد	کم تا زیاد	تمامی ظرفیت ها	تمامی ظرفیت ها	کم تا زیاد	متوسط تا زیاد	متوسط تا زیاد
کوپل	هوای دمشی سرد	++	++	++	++		(+)		
	هوای دمشی گرم	+	++	++	-	++	-	+	
	بدون کک				-	+	+	-	+
القایی	+	+	++	++	++	++	+	++	++
کوره دوار	(+)			++	+	++	(+)	++	++

هنگام انتخاب و نصب یک کوره جدید، اطلاعات مندرج در جدول فوق همراه با در نظر گرفتن ملاحظات مکانی و موقعیت کارخانه مورد نظر می تواند به کار برده شود. در شرایطی که هر سه کوره از لحاظ فنی دارای شرایط یکسانی باشند توصیه می شود که در صورت امکان از کوره های القایی و دوار که الودگی های محیطی کمتری دارند

استفاده شود.

## ریخته گری فولاد

امروزه برای ذوب فولاد از کوره های القایی و کوره های قوس<sup>۱</sup> استفاده می شود. برای کارخانه های ریخته گری فولاد، توصیه های کلی زیر را در مورد انتخاب کوره می توان ارائه داد:

- ظرفیت بالا : کوره های قوس مناسب تر هستند.
- ظرفیت پایین : کوره های القایی مناسب تر هستند.
- انعطاف پذیری در برابر میزان تمیزی قراضه ها : کوره های قوس بهتر هستند. در واقع کوره های قوس قادر به ذوب فولاد با گرید پایین تر هستند.
- پیچیدگی عملیات: کوره های القایی نسبت به کوره های قوس عملیات ساده تری دارند.
- هزینه های اولیه و هزینه های عملیاتی: با توجه به پیچیده تر بودن کوره های قوس نسبت به کوره های القایی، هزینه سرمایه گذاری و عملیات این کوره ها بسیار بیشتر از کوره های القایی می باشد.
- ملاحظات محیطی: آلاینده های کوره های القایی کمتر از کوره های قوس می باشد. کوره های قوس احتیاج به یک سیستم پیچیده و مناسب برای گازهای خروجی دارند.

در کل می توان گفت که ساختمان کوره های قوس بسیار پیچیده تر از کوره های القایی می باشد و عملیات و کنترل آن ها نیز بسیار پیچیده بوده و مستلزم استفاده از تجهیزات کنترلی دقیق است. هزینه سرمایه گذاری و هزینه عملیات کوره های قوس با توجه به ساختار پیچیده آن ها بسیار بیشتر از کوره های القایی می باشد اما در عوض، در کوره های قوس نسبت به کوره های القایی می توان به کیفیت بالاتری برای فولاد تولیدی رسید [۳].

لازم به ذکر است که کوره های قوس بیشتر در صنایع فولادسازی استفاده می شوند و در صنایع ریخته گری فولاد بیشتر از کوره های القایی استفاده می شود. امروزه، کوره های القایی فرکانس متوسط و متغیر در صنایع ریخته گری بسیار مورد توجه هستند و عموماً در کارخانه هایی که قصد نصب کوره های جدید دارند از این نوع کوره ها استفاده می شود. مزایا و معایب کوره های القایی فرکانس شبکه و فرکانس متغیر در ادامه آورده شده است.

برای این که کوره های القایی فرکانس شبکه مصرف انرژی بهینه ای داشته باشند، باید همواره یک سوم ظرفیت کوره پر از مذاب باشد. زیرا زمان گرم شدن مجدد کوره ها در آن ها بسیار زیاد می باشد و در واقع شروع به کار کوره های فرکانس شبکه با شارژ ماده سرد، بسیار آهسته است. هزینه سرمایه گذاری اولیه کوره های فرکانس متوسط بیشتر از کوره های فرکانس شبکه می باشد. کار با این کوره ها ساده بوده و سرعت ذوب آن زیاد می باشد. این کوره ها را می توان بدون نیاز به مذاب اولیه از حالت سرد بکار انداخت. این کوره ها بیشتر جهت تهیه چدن ها و فولادهای مخصوص در مقادیر کم به کار می روند. استفاده از کوره های القایی با فرکانس متغیر دارای مزایای هر دو کوره القایی

<sup>1</sup> Arc furnace

---

با فرکانس شبکه و متوسط می باشد. استفاده از این کوره ها برای کارگاه های ریخته گری کوچک و متوسط مناسب می باشد [۲].

energyenergy.ir

## فصل دوم

### تکنولوژی های جدید کاهش مصرف انرژی

#### در کوره های رایج صنایع ریخته گری

همان طور که قبلاً گفته شد کوره های القایی، قوس، کوپل و دوار برای ریخته گری چدن و فولاد مناسب هستند. در ادامه راهکارهایی که باعث کاهش مصرف انرژی این کوره ها می شود، آورده شده اند.

#### کوره های کوپل

کوره های کوپل، کوره های استوانه ای شکلی هستند که برای ذوب چدن به کار می روند. این کوره ها در عمل شبیه به کوره بلند می باشند. حدود ۶۰٪ از کل صنایع ریخته گری چدن، از کوره های کوپل برای ذوب استفاده می کنند. راندمان کوره های کوپل بین ۴۰٪ تا ۷۰٪ می باشد.

تکنولوژی های زیر در کوره های کوپل جدید مورد استفاده قرار می گیرند تا مصرف انرژی این کوره ها را کاهش دهند [۱،۲،۴].

#### ۱-۲. استفاده از هوای دمشی پیشگرم شده<sup>۱</sup>

دمای گازهای خروجی<sup>۲</sup> کوره کوپل حدود  $800^{\circ}\text{C}$  می باشد، بنابراین با استفاده از گرمای محسوس این گازها و همچنین گرمای حاصل از احتراق محتوای CO این گازها می توان هوای دمشی<sup>۳</sup> را تا دمای  $400^{\circ}\text{C}$  پیشگرم نمود. استفاده از هوای دمشی پیشگرم تا دمای  $300^{\circ}\text{C}$  و بالاتر، مزایای زیر را به دنبال دارد:

- افزایش راندمان کوره
- افزایش دمای مذاب خروجی<sup>۴</sup>
- افزایش سرعت ذوب و در نتیجه افزایش ظرفیت کوره
- افزایش امکان استفاده از قراضه با توجه به افزایش سرعت سوختن کربن
- کاهش هدر رفت Si و Mn در مذاب و در نتیجه ارزش بالاتر مذاب
- کاهش نسبت سولفور به آهن و در نتیجه بهبود کیفیت مذاب
- کاهش دمای گازهای خروجی و در نتیجه کاهش هزینه های کلکتور دود

<sup>1</sup> Air Blast Preheating

<sup>2</sup> Exhaust gas

<sup>3</sup> Blast air

<sup>4</sup> Tapping temperature

## ۲-۱-۲. استفاده از هوای دمشی غنی از اکسیژن<sup>۱</sup>

با توجه به این که حدود ۷۹٪ از هوای ورودی به کوره (برای احتراق کک) نیتروژن و ۲۱٪ آن اکسیژن می باشد، بنابراین نیتروژن ورودی به کوره بسیاری از گرمای کوره را جذب کرده و از طریق دودکش خارج می کند. استفاده از جریان هوای غنی از اکسیژن، باعث کاهش تلفات حرارتی کوره شده و در نتیجه دمای مذاب خروجی و همچنین سرعت ذوب کوره افزایش می یابد.

مزایای غنی سازی اکسیژن عبارتند از:

- افزایش دمای مذاب خروجی
- افزایش سرعت ذوب و در نتیجه افزایش ظرفیت ذوب
- کاهش مقدار هوای ورودی به کوره و صرفه جویی در مصرف انرژی
- کاهش نسبت کک و بهبود راندمان حرارتی
- افزایش امکان استفاده از قراضه و کاهش هزینه مواد اولیه
- افزایش مقدار Si و Mn در مذاب و در نتیجه ارزش بالاتر مذاب
- کاهش نسبت سولفور به آهن مذاب و در نتیجه بهبود کیفیت مذاب

## ۲-۱-۳. استفاده از هوای دمشی ثانویه<sup>۲</sup>

مقداری از کک سوخته شده در کوره های کوپل در اثر احتراق ناقص تبدیل به CO می شود. هوای دمشی ثانویه برای احتراق CO تولید شده، استفاده می شود.

مزایای استفاده از هوای دمشی ثانویه عبارتند از:

- افزایش درجه حرارت تخلیه مذاب و راندمان حرارتی کوره
- کاهش کک مصرفی و افزایش نرخ ذوب در صورت نیاز

داده های حاصل از عملکرد کوره هایی که از این تکنولوژی بهره می برند، نشان می دهد که با استفاده از این سیستم دمای تخلیه مذاب به ازای یک مقدار کک مصرفی مشخص در حدود ۴۵ تا ۵۰ درجه سانتی گراد افزایش می یابد. همچنین آمار نشان می دهد که توسط این روش می توان مصرف سوخت را تا ۳۲ درصد کاهش و نرخ ذوب را تا ۲۳ درصد افزایش داد.

از این تکنولوژی اخیراً در کشورهای مختلف (به ویژه فرانسه) برای کوره های کوپل با هوای دمشی سرد استفاده می شود، هرچند که ممکن است بتوان آن را برای کوره های قدیمی نیز با ایجاد تغییراتی در ساختار کوره به کاربرد ولی در کوره های با هوای دمشی گرم استفاده از این روش توصیه نمی شود.

<sup>1</sup> Oxygen enrichment

<sup>2</sup> Secondary air blasting

مزیت دیگر استفاده از این روش علاوه بر منافع اقتصادی ناشی از کاهش مصرف سوخت، افزایش کیفیت چدن (به دلیل کاهش میزان گوگرد موجود در چدن) می باشد.

## ۴-۱-۲. کوره های کوپل فاقد کک<sup>۱</sup>

در این نوع کوره کوپل، به جای کک از سوخت هایی همچون گاز طبیعی، پروپان، سوخت دیزلی و یا زغال سنگ برای ذوب استفاده می شود. اگرچه این تکنولوژی حدود ۳۰ سال قبل توسعه یافته اما تعداد کمی از کارخانه های ریخته گری از این تکنولوژی استفاده می کنند. در این کوره ها از نسوزهای کروی استفاده می شود که نقش مبدل حرارتی را دارند و در زیر آن ها مشعل ها قرار گرفته اند. گازهای داغ از این مشعل ها در دمای بالا وارد شبکه نسوزها می شود و مواد ورودی را پیشگرم می کند. مذاب بعد از عبور از این بستر سوپرهیت می شود. حذف کک از این نوع کوره ها باعث کاهش محتوای گاز مونوکسید کربن در گازهای خروجی تا میزان ۱٪ شده که با توجه به محتوای مونوکسید کربن کوره های کوپل کک سوز (در حدود ۱۲٪ تا ۲۰٪) بسیار کم بوده و این مسئله باعث افزایش راندمان کوره می شود. همچنین استفاده از کوره های کوپل بدون کک، محتوای سولفور مذاب و در نتیجه تولید سرباره را کاهش می دهد.

دمای تخلیه مذاب در کوره های کوپل بدون کک، کمتر از کوره های کوپل کک سوز و در حدود  $1400^{\circ}\text{C}$  می باشد. این نوع کوره کوپل در آلمان، اسپانیا، ژاپن، اتریش و کره موجود است. از لحاظ راندمان انرژی، یک کوره کوپل معمولی (بدون پیشگرمکن هوای احتراق) با ۱۲٪ مصرف کک و دمای تخلیه ای برابر  $1450^{\circ}\text{C}$  راندمانی در حدود ۴۰٪ دارد. این در حالی است که راندمان کوره کوپل گاز سوز با مصرف  $50 \text{ Nm}^3/\text{ton}$  و دمای خروجی  $1380^{\circ}\text{C}$  تقریباً ۷۲٪ می باشد.

## کوره های قوس الکتریکی

در زیر مواردی برای بهبود عملکرد کوره های قوس الکتریکی آورده شده است:

## ۱-۲-۲. کوره های قوس الکتریک مدرن

در سالهای اخیر بکارگیری لانسهای تزریق اکسیژن و کربن، دمش گاز خنثی از کف، سوزاندن گاز خروجی از سطح، استفاده از شارژ گرم و ... تلاشهایی است که برای بهبود وضعیت کوره های قوس الکتریکی انجام شده است. این تلاشها منجر به ایجاد انواع تکنولوژی ها نظیر کوره های دو محفظه ای، کوره های شافت، کوره دو مرحله ای، روشهای EOF و K-ES، فرآیند conarc، comlet و consteel و کوره های DC (Danarc، contiarc) گردیده است.

شبیه سازی فرآیندهای مختلف در کوره های قوس الکتریک نظیر هماهنگی بین واحدهای مختلف، جریانهای گاز در کوره، توزیع دما و تنش در الکترودها، شبیه سازی جریان سیال و مخلوط شدن در فرآیند دمش از کف، هم

<sup>1</sup> Cokeless cupola furnace

پای سایر پیشرفت‌های ابزاری توانسته جایگاه مناسبی برای این کوره‌ها در صنعت فراهم نماید.

## ۲-۲-۲. فرضیه کاهش مصرف انرژی با طراحی کوره قوس الکتریکی

فولادسازی قوس الکتریک همواره بدنبال رسیدن به سه دستاورد به شرح زیر بوده است: کاهش مصرف انرژی، کاهش هزینه‌های بهره‌برداری و کاهش آلودگی محیط‌زیست. برای رسیدن به این اهداف و سایر اهداف بعضی از شرکت‌های پیشرو در این زمینه بخشی از کارآمدترین فناوری‌های کوره قوس الکتریک کنونی خود را با بخشی از فناوری‌های جدید ترکیب کرده تا فرضیه کوانتومی کوره قوس الکتریک Simetal را خلق کند.

این طرح یک فرآیند شارژ قراضه نو، سیستم کارآمد پیش‌گرمایی، طرح جدید نوسانی برای پوسته پایین‌تر و سیستم بهینه تخلیه با سیفون انتهایی دارد. یک کوره مرجع با وزن تخلیه یکصد تن که در هر بار تخلیه فاصله زمانی آن ۳۳ دقیقه است و ۱/۳۵ تن فولاد خام تولید می‌کند. مصرف انرژی الکتریکی آن ۲۸۰ kwh در هر تن است که بسیار کمتر از کوره‌های قوس الکتریک قدیمی بوده و با مصرف پایین‌تر الکتروود و اکسیژن، ۲۰ درصد از هزینه تولید فولاد کم خواهد شد. سیستم کوانتومی در اطراف کوره بلند ساخته می‌شود که برخلاف کوره قوس الکتریک سنتی ضرورتی ندارد که سقف را بالا زده و الکتروودها را برای شارژ کنار بزنیم. همچنین قراضه توسط گازهای خروجی از فرآیند ذوب پیش‌گرم می‌شود که شدت مصرف انرژی را کاهش می‌دهد.

یک کیف قراضه را از یک ایستگاه شارژ در انبار قراضه به بارگیر انتقال می‌دهد که دیگر به جرثقیل و سبد نیازی وجود ندارد. یک آسانسور قراضه را به سیستم حامل انتقال می‌دهد که انگشتی‌هایی دارد که با فاصله مساوی روی کوره قرار گرفته‌اند. گاز خروجی از ذوب که در زیر قرار دارد از فضاهای بین انگشتی‌ها گذشته و قراضه را پیش‌گرم می‌کند. در صورت نیاز می‌توان فرآیند شارژ را کاملاً اتوماتیک کرد. شکل دوزنقه‌ای بارگیر و سیستم حامل قراضه، توزیع قراضه را آسان‌تر کرده و توزیع گاز خروجی را بهبود بخشیده و انتقال حرارت را بهینه می‌سازد. پس از آنکه قراضه گرم شد، انگشتی‌های سیستم حامل باز شده و قراضه به حمام مذاب ریخته می‌شود که حداکثر ظرفیت آن ۷۰ تن است. انگشتی‌ها پس از آن برای شارژ مرحله بعدی قراضه بسته می‌شود. این سیستم به‌گونه‌ای طراحی شده که در تخلیه آن سرباره وجود ندارد. وقتی برق کوره برقرار شود شارژ، تخلیه و پر شدن مجدد لوله تخلیه مذاب به‌طور خودکار انجام می‌شوند. این کار موجب کاهش زیاد زمان تخلیه شده و بهره‌وری آن افزایش پیدا می‌کند. سیستم همزن از زیر آرگون، انتقال گرما از حمام مذاب به قراضه پیش‌گرم شده و هم‌وزنیزه شدن مذاب را سرعت می‌بخشد. برق‌رسانی مداوم به حمام مذاب در حال بهره‌برداری، بهره‌وری را افزایش داده و و مانع مشکلات شبکه مانند لرزش<sup>۱</sup> می‌شود.

جداره کوره را براحتی می‌توان حمل و نقل کرد. تزریق کننده‌های اکسیژن و زغال فقط روی سقف نصب شده‌اند که لوله‌گذاری و نصب لازم روی جداره کوره را کاهش می‌دهد. این سیستم به‌گونه‌ای طراحی شده که

<sup>۱</sup>. Flicker

هیچ گونه هوایی وارد آن نمی شود و سیستم گرد و غبار زدایی دارد که ۳۰ درصد از میزان آلودگی محیط را کم می کند.

تکنولوژی های زیر در کوره های قوس جدید مورد استفاده قرار می گیرند، تا مصرف انرژی این کوره ها را کاهش دهند.

### الف- پفکی کردن سرباره<sup>۱</sup>

از مهمترین تحولاتی که در زمینه بهبود فرآیند ذوب در کوره های قوس الکتریکی تا به حال اجرا شده، ایجاد سرباره پفکی در طول فرآیند ذوب است. اجرای این طرح علاوه بر کاهش انرژی مصرفی مذاب، در موارد دیگری نظیر کاهش صدای قوس، افزایش راندمان انتقال حرارت، تسهیل واکنشهای مذاب و سرباره، کاهش خوردگی نسوز و ... هم بسیار مؤثر است.

امروزه پفکی کردن سرباره، در کارخانه های تولید کننده فولاد به کار برده می شود که شامل تزریق همزمان اکسیژن و کربن (به شکل پودر زغال سنگ) در داخل سرباره، در پایان ذوب است. سرباره پفکی بوسیله واکنش حباب های CO تشکیل می شود. گاز CO از اکسید شدن کربن در فلز بوسیله تزریق اکسیژن و نیز کاهش اکسید آهن (FeO) حاصل می شود.

ایجاد سرباره پفکی، انتقال حرارت به واحدهای شارژ را بیشتر می کند و از مواد نسوز داخل کوره محافظت می کند. بدلیل پایداری بالاتر و اثرات تشعشعی کمتر، کف آلود کردن سرباره ها سبب کاهش مصرف انرژی، آلودگی محیط، الکتروود مصرفی و میزان سروصدا شده و بهره وری را افزایش می دهد [۲].

### ب- استفاده از SVC (Static Var Compensator)

استفاده از این تجهیز دارای مزایای بسیاری می باشد که در زیر به برخی از آنها اشاره شده است [۵]:

- با بکارگیری این تجهیز می توان حداکثر توان تحویلی به کوره را به دلیل خنثی کردن اثر امپدانس معادل شبکه و افت ولتاژ ناشی از آن، به میزان ۱۵٪ افزایش داد. این افزایش توان تحویلی به کوره منجر به کاهش مدت زمان ذوب به میزان ۱۳٪ گردیده، که این به معنای تولید سالانه بیشتر و در نتیجه سود بیشتر می باشد. یکی از پارامترهای اساسی در میزان مصرف الکتروود، مدت زمان دوره کامل ذوب است که در اثر کاهش این مدت زمان، میزان مصرف الکتروود نیز کاهش می یابد.
- نصب SVC نه تنها منجر به افزایش حداکثر توان تحویلی به کوره می شود، بلکه این حداکثر توان، در طول قوس کمتری، نسبت به حالت بدون جبران ساز کوره اتفاق می افتد. کوتاه بودن طول قوس به معنای پایداری بیشتر آن بوده که در نتیجه آن علاوه بر کاهش میزان فلیکر و هارمونیک تولیدی توسط قوس، میزان تلفات انرژی کوره ناشی از ناپایداری قوس نیز کاهش می یابد.

<sup>1</sup> Foamy slag practice



• معمولاً از راکتورهای سری در طرف اولیه ترانس کوره برای کاهش میزان فلیکر و کاهش ضریب توان کوره به منظور افزایش پایداری قوس و همچنین کاهش جریان کوره به منظور کاهش مصرف الکتروود استفاده می‌شود. دستیابی به مزایای فوق به قیمت کاهش حداکثر توان تحویلی به کوره صورت می‌گیرد. کاربرد توام SVC و راکتورهای سری، ضمن دستیابی به مزایای فوق مشکل کاهش حداکثر توان تحویلی به کوره را نیز حل خواهد کرد.

### ۲-۲-۳. کوره‌های قوس مستقیم<sup>۱</sup>

کوره‌های قوس مستقیم یکی از پیشرفت‌های اساسی تکنولوژی در حیطه کوره‌های قوسی می‌باشد. این نوع کوره عمدتاً به خاطر مشکلات در عملکرد کوره‌های قوسی AC مورد توجه قرار گرفته است که این مشکلات عبارتند از کم بودن ضریب توان، نوسانات در محدوده بزرگ، اثر لرزش بر روی شبکه و همچنین نوسانات شدید ولتاژ. به طور کلی امروزه کوره‌های قوسی مستقیم از لحاظ اقتصادی و مصرف انرژی مورد تایید قرار گرفته است. در این نوع کوره‌ها بر خلاف کوره‌های AC تنها یک الکتروود دارد، همچنین می‌تواند یک، دو یا سه الکتروود در کف کوره که به عنوان آند عمل می‌کند، تعبیه شود. در بعضی از موارد نیز بوتله، خود رسانا بوده و در این حالت مذاب به عنوان آند عمل می‌کند.

هزینه راه‌اندازی کوره‌های قوس الکتریک DC اخیر حدود ۸۰٪ بیشتر از کوره‌های AC که به سیستم SVC نیاز ندارند می‌باشند. همچنین اگر بر روی کوره‌های AC سیستم SVC نصب شود، هزینه آن تنها ۱۰٪ از هزینه راه‌اندازی کوره DC کمتر می‌شود. البته باید توجه داشت که کوره‌های DC نسبت به کوره‌های AC دارای مزیت‌های بسیار می‌باشند. این مزایا عبارتند از:

- ۱- پایداری بهتر قوس الکتریکی در جریان DC
- ۲- کاهش مصرف الکتروود به میزان ۵۰٪
- ۳- کاهش مصرف انرژی بین ۵ تا ۷٪
- ۴- کاهش مصرف هزینه نسوز به میزان ۲۰٪
- ۵- کاهش فلیکر به وسیله کنترل بهتر توان راکتیو تا ۲۰٪
- ۶- حرارت همگن در ذوب با هم زدن یکنواخت
- ۷- امکان شارژ DRI بیشتر
- ۸- هزینه سرویس و نگهداری کمتر به دلیل تعداد المان‌های مکانیکی کمتر
- ۹- عدم نیاز به سیستم SVC
- ۱۰- کاهش نقاط داغ و تشعشع در دیواره‌ها

<sup>۱</sup> . DC Electric Arc Furnace

با توجه به مزایای ذکر شده برای کوره های DC، این نوع کوره ها دارای آینده امیدوار کننده ای برای توسعه هر چه بیشتر ریخته گری در سطح کشور می باشد [۲].

## کوره های القایی<sup>۱</sup>

در ابتدا کوره های القایی مستقیماً از شبکه قدرت تغذیه می شدند که به نوبه خود گام موفق در استفاده از توان الکتریکی جهت عملیات حرارتی به حساب می آمد. از آنجایی که تلفات فوکو و هیستریزیس با فرکانس نسبت مستقیم دارند و این که ابعاد کوپل کوره با بالا رفتن فرکانس کاهش می یابد، مهندسی به فکر تغذیه کوره در فرکانسهای بالاتر از فرکانس شبکه قدرت افتادند.

کوره های القایی فرکانس متوسط (۲۵۰ Hz) در مقایسه با کوره های فرکانس شبکه (۵۰ Hz) ظرفیت ذوب بالاتری دارند. به طوری که دانسیته توان کوره های فرکانس متوسط بالای ۱۰۰۰ kwh/ton گزارش شده در حالی که دانسیته توان کوره های فرکانس شبکه در حدود ۳۰۰ kwh/ton است. این ویژگی امکان استفاده از بوتله های کوچکتر را فراهم می کند که باعث کاهش تلفات حرارتی خواهد شد. بازده حرارتی کوره های القایی فرکانس متوسط در حدود ۱۰ درصد بیشتر از کوره های القایی فرکانس شبکه است. به علاوه، برای این که کوره های القایی فرکانس شبکه مصرف بهینه ای داشته باشند، باید مذاب موجود در بوتله آن ها در حدود دو سوم ظرفیت کل بوتله باشد و نیاز به یک واحد مخصوص برای راه اندازی شارژهای سرد دارد. در مقابل، کوره های فرکانس متوسط می توانند به راحتی با شارژهای سرد راه اندازی شوند و در پایان هر شیفته کاری یا در پایان هر ذوب تخلیه شوند.

لازم به ذکر است که کوره های با فرکانس متغیر، دارای مزایای هر دو کوره القایی با فرکانس شبکه و متوسط می باشند. استفاده از این کوره ها برای کارگاه های ریخته گری کوچک و متوسط مناسب می باشد. لازم به ذکر است که کوره های القایی فرکانس متوسط و متغیر عموماً در کارخانه هایی که قصد نصب کوره های جدید را دارند، استفاده می شود [۲].

## کوره های دوار

در صنایع ریخته گری با ظرفیت کم و متوسط، کوره های دوار جایگزین های مناسبی برای کوره های کوپل یا القایی هستند. کوره های دوار سوخت/هوا که برای ذوب چدن، سرب، برنج و آلومینیوم استفاده می شدند دیگر استفاده نمی شوند زیرا نرخ ذوب پایینی داشته و کنترل دما و کیفیت در آن ها سخت بود. اما امروزه نسل جدیدی از کوره های دوار ارائه شده اند که کاملاً اتوماتیک بوده و دارای مکانیزم واژگونی<sup>۲</sup> می باشند. در مقایسه با کوره های دوار قدیمی، کوره های دوار جدید از اکسیژن (به جای هوا) برای احتراق سوخت استفاده می کنند.

<sup>1</sup> Induction furnaces

<sup>2</sup> Tilting mechanism

با استفاده از اکسیژن به جای هوا در مشعل های اکسی<sup>۱</sup> می توان دمای شعله مشعل را افزایش داد. این توانایی باعث افزایش بازده انتقال حرارت در ذوب و کاهش مصرف انرژی می شود. اگر ورود هوای تغذیه بوسیله موانع ورود هوا مسدود شود، NO<sub>x</sub> نمی تواند هنگام اکسید شدن نیتروژن اتمسفر تشکیل شود. علاوه بر آن، کل جریان موجود در دودکش مشعل های اکسی بدلیل عدم حضور ترکیبات نیتروژن کوچکتر می شود. که این ویژگی سبب می شود که امکان استفاده از سیستم های غبارگیر<sup>۲</sup> کوچکتر فراهم شود.

بنابر مطالب فوق می توان گفت که این تکنولوژی علاوه بر آن که دمای احتراق را بالاتر می برد، سبب کاهش انرژی مصرفی و کاهش انتشار NO<sub>x</sub> و CO<sub>2</sub> می شود. ولی باید توجه کرد که تولید و ذخیره سازی اکسیژن از لحاظ ایمنی دارای خطرات قابل توجهی است. تولید اکسیژن از روش تقطیر برودتی<sup>۳</sup> یا روش جذب سطحی<sup>۴</sup>، نیاز به مصرف الکتریسیته دارد. به عنوان مثال انرژی مصرفی با استفاده از تکنیک جذب سطحی<sup>۳</sup> kWh/Nm<sup>3</sup> ۰/۳۵-۰/۳۸ است [۲].

<sup>1</sup> Oxyburner

<sup>2</sup> dedusting

<sup>3</sup> Cryogenic distillation

<sup>4</sup> Adsorption

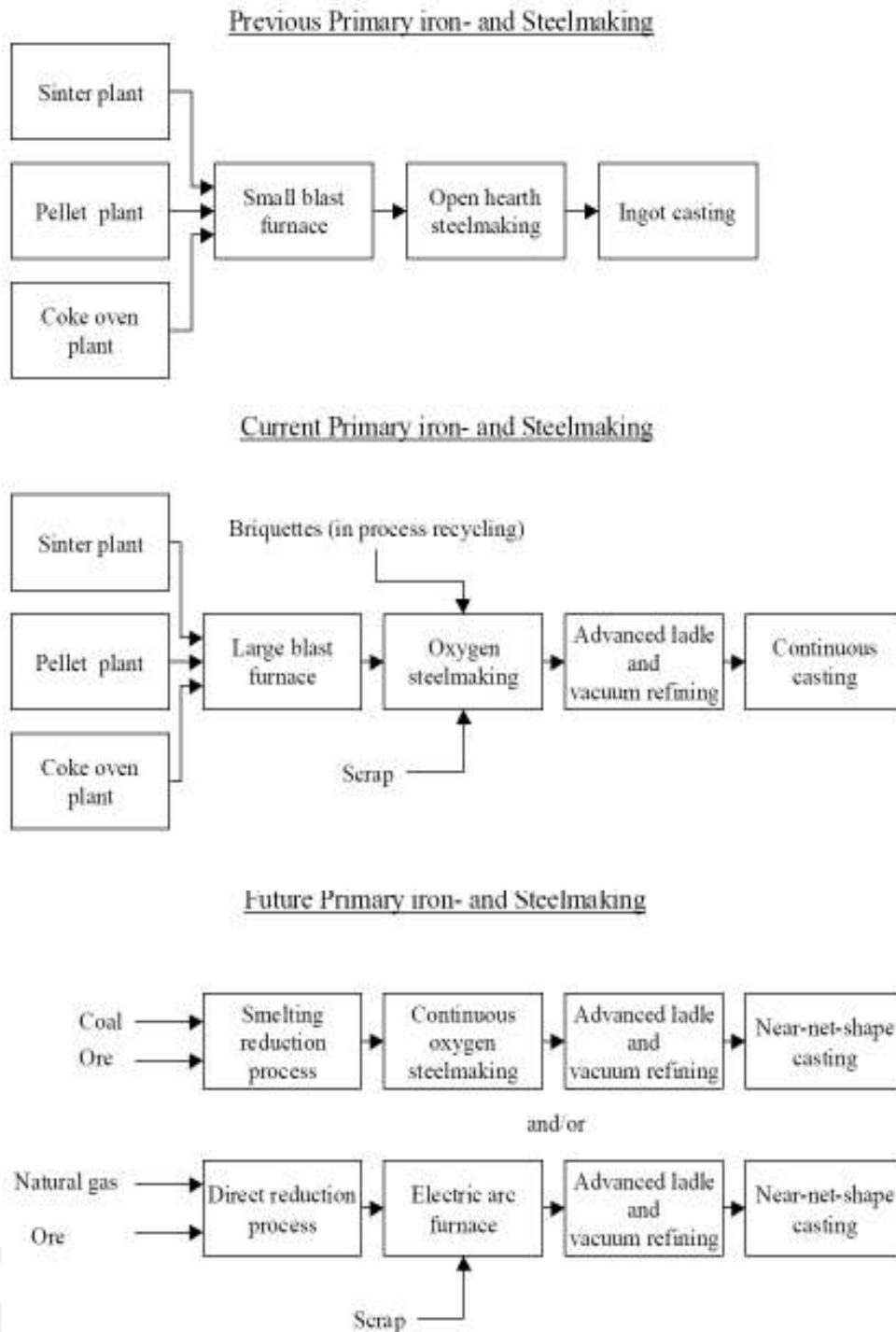
## فصل سوم

### تکنولوژی جدید در صنعت ریخته گری

امروزه کارخانه های ذوب و ریخته گری در صورت عدم استفاده از تکنولوژی روز محکوم به فنا هستند. در نتیجه بیشتر کارخانه های اروپایی، آمریکای شمالی، ژاپن و کره جنوبی بدلیل مشکلات فراوان تکنولوژی موجود، در تلاش برای تعویض تجهیزات ذوب و ریخته گری خود شده اند و با سفارش خرید خطوط جدید ذوب و قوس الکتریکی در حال بهینه سازی خطوط تولیدی خود هستند. در سال ۲۰۰۵ وزارت انرژی آمریکا به کلیه فولاد سازان کشور هشدار لازم را اعلام کرده است و در ضمن توصیه کرده که کارخانه های فولاد جهت بهینه سازی خطوط خود حداکثر تا سه سال آینده اقدام کنند. این موضوع سبب شد تا تعداد زیادی از شرکت های فولاد ساز آمریکا و همچنین جهان از جمله میتال<sup>۱</sup> و نوکور<sup>۲</sup> خطوط ذوب و ریخته گری خود را امحاء نموده و اقدام به تهیه خطوط جدید بخصوص از شرکت های اروپایی نمایند. علت این امر کاهش قابل توجه هزینه تولید با استفاده از تکنولوژی جدید می باشد. این تکنولوژی رویای فولاد سازان را در ایجاد ظرفیت های ذوب ۲۰۰ تن در زمان ۳۵ دقیقه تحقق بخشیده است. در شکل ۱-۳ تاریخچه ای از تغییرات روشهای تولید آهن و فولاد از گذشته تا آینده ارائه شده است.

<sup>۱</sup> . Mittal

<sup>۲</sup> . Nucor



تغییرات روشهای تولید آهن و فولاد از گذشته تا آینده [۶]

در ادامه به بررسی و ارائه تکنولوژیهای نوین پرداخته می شود.

### کاربرد کامپیوتر در صنعت ریخته گری

توسعه چشمگیری در بخش های مختلف صنعت ریخته گری به وقوع پیوسته که مهمترین آنها، پیدایش مواد نو

و پیشرفت‌ها در زمینه روش‌های ذوب، تکنیک‌های قالب‌گیری، تجهیزات تمیزکاری قطعات ریخته‌گری و عملیات حرارتی بوده است.

یکی از مهم‌ترین زمینه‌های توسعه علم و فناوری در ریخته‌گری، کاربرد کامپیوتر و روش‌های عددی برای حل مسائل مکانیک سیالات و ترمودینامیک در جریان حرکت مذاب در راهگاه‌ها و قالب و انجماد مذاب در قطعه است. این توسعه به ویژه موجب گردیده تا طراحان بتوانند از طریق طراحی روش‌های تولید به وسیله کامپیوتر قبل از اقدام به ساخت مدل و ریختن فلز مذاب در قالب، به مشخصات ساخت و تولید قطعه دست یافته و از قابل تولید بودن قطعه اطمینان حاصل نمایند.

این پیشرفت باعث شده تا طراحان بتوانند قبل از صرف وقت و هزینه‌های زائد نسبت به اصلاح طرح‌های خود اقدام نموده و روش‌های بهینه تولید قطعه ریخته‌گری مورد نظر خود را به دست آورند.

نتیجه عملی استفاده از نرم افزارهای کامپیوتری در طراحی فرآیندهای تولید، دستیابی سریع به قطعه‌ای ارزان‌تر است. امروزه طول زمان ساخت یک محصول از ماه‌ها و سال‌ها به روزها و هفته‌ها کاهش یافته است.

این تحول از طریق توسعه فناوری کامپیوتری و پیشرفت در روش‌های شبیه‌سازی عددی تحقق یافته است. نوآوری‌های بسیار در این حوزه موجب گردیده تا مهندسان و طراحان بتوانند محصولاتی را تولید کنند که دارای پیچیدگی‌های بالاتر و زمینه‌های کاربردی بیشتر می‌باشند. تولید محصول با سرعت بالاتر با صرف هزینه‌های کمتر، تنها با سرمایه گذاری در خرید کامپیوتر و نرم افزار بوده است.

در رابطه با کاربرد کامپیوتر در ساخت محصول مزایای زیر را می‌توان مورد تاکید قرار داد:

بهینه سازی طرح و وزن قطعات، بهبود در کارایی و کیفیت محصول، کاهش زمان ساخت و پذیرش محصول و کاهش هزینه‌های تولید قطعه. حقیقت آن است که در جهان معاصر قدرت کامپیوترها به تدریج افزایش یافته و در مقابل قیمت آنها کاهش می‌یابد و از طرف دیگر استفاده از آن برای کاربران آسان تر می‌شود. از این جهت کاربرد این ابزار در بسیاری از فناوری‌های ساخت و تولید با جاذبه‌های بسیاری همراه گشته است. بعلاوه نرم افزارها دارای انتخاب‌های بسیار به همراه بانک‌های اطلاعاتی قوی‌تر شده اند، به گونه ای که محاسبات بسیار پیچیده ریاضی به همراه تحلیل‌های سخت مهندسی را می‌توان به سهولت و در حداقل زمان ممکن با کامپیوتر انجام داد. امروزه کاربرد کامپیوتر در شبیه سازی بسیار گسترده شده به گونه ای که حتی کارگاه‌های کوچک در آینده نه چندان دور از این تکنولوژی استفاده خواهند کرد. واقعه ای که حتی آنان در رویاهای خود نیز تحقق آن را باور نمی‌کردند.

یکی از پیچیده‌ترین صنایع و فرآیندهای تولید که دانش بسیاری را در خود جای داده است، ریخته‌گری است.

موضوعات حوزه‌های دانش و فناوری در این صنعت بسیار متنوع است:

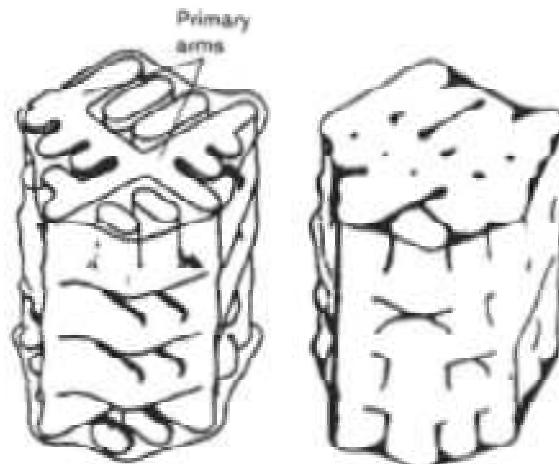
به دلیل وجود فرآیندهای پیچیده‌ای مانند راهگاه گذاری، تغذیه گذاری، انجماد مذاب در قالب، حرکت فرآیندهای تولید به کمک کامپیوتر و ساخت ابزارهای مورد نیاز در ریخته گری، این صنعت در گذشته بیش از آنچه

که به حوزه‌های دانش بشری مرتبط باشد در زمره هنرهای استادکاران و مهندسان قرار داشت. اما امروزه با توسعه کامپیوترهای با حافظه بالا، قوی و سریع به همراه توسعه کدهای بهینه کامپیوتری در حوزه مدلسازی و شبیه‌سازی فرآیندهای تولید، این صنعت در گروه فرآیندهای مدرن علوم و فناوری قرار گرفته که دیگر برخلاف گذشته حدس و گمان جای خود را به اطلاعات علمی داده است. مهندسان و تکنولوژیست‌های عصر ریخته‌گری مدرن، روزانه موفق به حل بسیاری از مسایل پیچیده مهندسی می‌گردند، نظیر: بهینه‌سازی سیستم‌های راه‌گامی و تغذیه‌گذاری، طراحی برای محصولاتی که به سهولت قابل تولید یا مونتاژ باشند، شبیه‌سازی فرآیندهای تولید بر اساس تغییرات آماری، آنالیز پارامتریک تولید، آنالیز عمر خستگی قطعه و ... اگرچه در حال حاضر برای دستیابی به نرم افزارهایی که بتوانند دارای حداکثر توانمندی و کارایی بوده و همه نیازهای طراحان، مهندسان و تکنولوژیست‌های ریخته‌گری را برآورده سازند کارهای تحقیقاتی دیگری مورد نیاز است، اما امروزه استفاده از کامپیوتر و نرم افزارهای شبیه سازی بهبودهای اساسی در صنعت ریخته‌گری به وجود آورده است.

### فرآیند نیمه جامد

فرآیندهای نیمه جامد، از جمله روش‌های نوین تولید مواد هستند که دارای عمری در حدود 30 سال می‌باشند. این روش‌ها مشتمل بر شکل‌دهی مخلوطی نیمه‌جامد- نیمه‌مذاب با استفاده از روش‌های ریخته‌گری و فرم‌دهی مکانیکی می‌باشند. نکته کلیدی این فرآیندهای ساخت مواد، ایجاد ساختاری غیردندریتی در مخلوط نیمه جامد است.

انجماد دندریتی معمول‌ترین نوع انجماد در قطعات ریخته‌گری است. در این فرآیند، از روی هر یک از جوانه‌های موجود در مذاب، یک شاخه ستونی جوانه زده و در جهات جلو و پهنا رشد می‌نماید و سپس بازوهای ثانویه‌ای از آن منشعب می‌شوند. این پدیده ادامه می‌یابد تا نهایتاً بازوها به هم پیوسته و یک شبکه کریستالی موسوم به دانه به وجود آید. در شرایط ایده آل که عمل مذاب رسانی بطور کامل انجام می‌شود، دانه حاصله کاملاً یکنواخت خواهد بود. اما تحت شرایط کارگاهی، اغلب انجماد دندریتی منجر به عدم مذاب رسانی کامل و به تبع آن ایجاد عیوب انقباضی در بین بازوهای دندریتی می‌شود. در شکل ۳-۲ نمونه‌ای از دندریت نامنظم آورده شده است [۷].



دندریت نسبتا نامنظم [۷]

از طرفی هنگامی که رشد دندریتی در حجم زیادی از ماده، بطور مداوم انجام گیرد، ساختار بدست آمده به شدت انیزوتروپ خواهد بود. در این حالت جدایش میکروسکوپی مغزه‌بندی در اثر وجود اختلاف غلظت بین مرکز و سطح خارجی بازوهای دندریتی اتفاق می‌افتد. این امر در موارد حاد خود می‌تواند منجر به تشکیل فاز ثانویه در بین بازوهای دندریتی شود [۸].

فرآیند ریخته‌گری و شکل‌دهی در حالت نیمه جامد در چند دهه اخیر به عنوان یک روش موفق و قابل اعتماد جهت ساختن قطعاتی با ابعاد نزدیک به نهایی و ریزساختار یکنواخت مورد توجه قرار گرفته است. از جمله مزایای مهم این فرآیند، دمای پایین فرآیند و کاهش مصرف انرژی گرمایی، رفتار ویسکوز مواد هنگام سیلان به قالب، کاهش میزان حلالیت گاز و حفرات گازی، کاهش انقباض حین انجماد، افزایش عمر قالب و بهبود خواص مکانیکی می‌باشند [۹] و [۱۰].

فرآیند نیمه جامد، تکنولوژی نسبتا جدیدی است. مطالعه بر روی این فرآیند، برای اولین بار در سال 1971 و در راستای تز دکترای اسپنسر<sup>۱</sup> و تحت نظارت فلمینگ<sup>۲</sup> در دانشگاه MIT آغاز گردید. در طی آن تحقیق، اسپنسر به این نتیجه رسید که برش و شکستن دندریتهای موجود در یک آلیاژ نیمه جامد، منجر به بروز رفتار تیکسوتروپیک (کاهش ویسکوزیته در اثر اعمال تنش برشی) در یک آلیاژ نیمه جامد می‌شود.

از سال 1971 تا کنون، تحقیقات زیادی بر روی روشهای تولید قطعات با استفاده از فرآیند نیمه جامد انجام گرفته است. عمده این تحقیقات بر مبنای نحوه ایجاد ساختار هم محور و غیر دندریتی در حالت نیمه جامد بوده است [۱۱].

امروزه فرآیند نیمه جامد به عنوان یک روش کاملا علمی و در عین حال با صرفه اقتصادی مطرح است بطوریکه

1 . Spenser  
2 . Fleming



قطعات حاصله از این روش، امکان برخورداری از خواص مکانیکی مطلوب، اشکال پیچیده و همچنین ابعاد دقیق را دارا می‌باشند.

ماده اولیه مصرفی فرآیند و نیز روش تهیه آن به علاوه نحوه شکل دهی این مواد، مهمترین مشخصات کلیدی به منظور شناخت روش نیمه جامد هستند. ماده اولیه مصرفی این فرآیندها متفاوت از ماده اولیه سایر روش‌های معمول می‌باشد، چرا که بر خلاف روش‌های ریخته‌گری معمولی (که از مذاب به عنوان ماده اولیه استفاده می‌کنند) و روشهای فورج و نورد (که ماده شروع کننده دارای حالت جامد است)، ماده اولیه مصرفی فرآیند نیمه جامد، دوغاب فلزی نیمه جامد- نیمه مذاب می‌باشد؛ به بیان بهتر در این فرآیندها، مخلوطی متشکل از ذرات جامد غیر دندریتی پخش شده در فاز مذاب فلزی به عنوان ماده شروع کننده فرآیند مورد استفاده قرار می‌گیرد [۲۲].

به منظور تهیه دوغاب نیمه جامد، بطور کلی دو روش اصلی وجود دارد که عبارتند از:

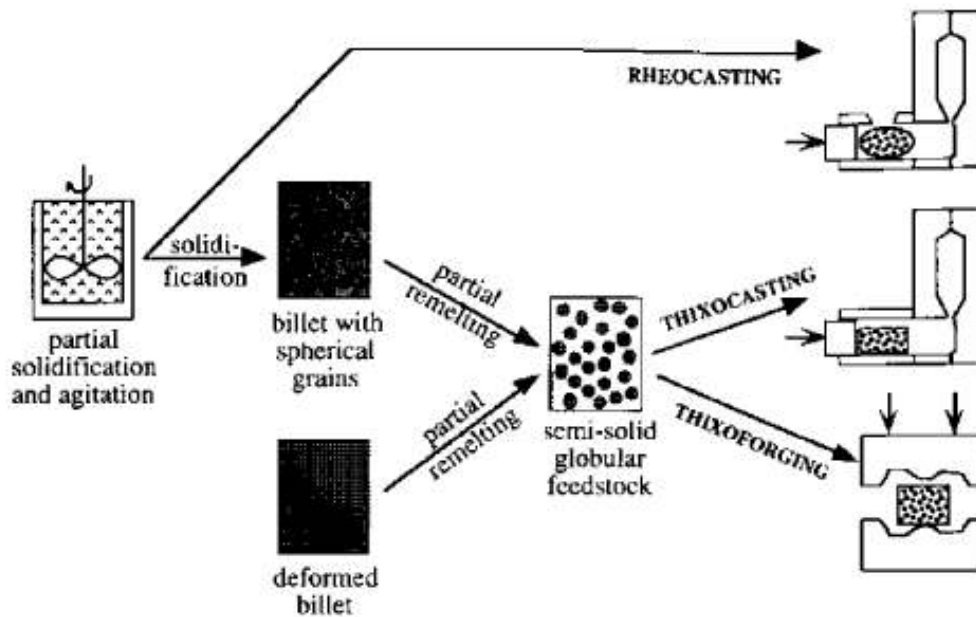
۱) **روش رئوکست<sup>۱</sup>**: در این روش ساختار نیمه جامد مستقیماً از فاز مذاب و با کاهش دما بدست می‌آید و سپس دوغاب حاصله به درون قالب هدایت می‌شود.

۲) **روش تیکسوفرمینگ<sup>۲</sup>**: در این روش ابتدا آلیاژ نیمه جامد بصورت شمش ریخته شده و سپس تا دمای نیمه جامد، حرارت داده می‌شود، در مرحله بعدی تحت فرآیندهای خاصی که در ادامه ذکر خواهد شد به ساختار جامد غیر دندریتی پراکنده شده در مذاب فلزی تبدیل شده و نهایتاً دوغاب حاصله یا در قالب تزریق شده<sup>۳</sup> و یا تحت فرآیند شکل دهی<sup>۳</sup> قرار می‌گیرد.

روش رئوکستینگ که در واقع فرآیند تولید مخلوطهای نیمه جامد غیردندریتی بوسیله یک روش برشی در هنگام انجماد می‌باشد، یکی از روش‌های تولید در تحقیقات اولیه است ولیکن این روش به صورت تجاری در نیامد. دلیل این امر کیفیت پایین مخلوطهای نیمه جامد تولید شده بوسیله این روش است. البته برخی پارامترها مانند مصرف انرژی کمتر یک از مزایای روش رئوکست است. در شکل ۳-۳ شماتیک فرآیندهای مختلف جهت تولید قطعات به روش نیمه جامد دیده می‌شود [۱۲].

---

1 . Rheocast  
2 . Thixocasting  
3 . Thixoforming



شماتیک فرآیندهای مختلف جهت تولید قطعات به روش نیمه جامد [۲۳]

### تکنیکهای تولید ساختار غیردندریتی در حالت نیمه جامد

همانطور که پیشتر اشاره شد، روش های ریخته گری نیمه جامد، به دو دسته عمده رئوکست و تیکسوفرمینگ قابل دسته بندی هستند. در هر یک از آنها به منظور تهیه ساختار نیمه جامد غیردندریتی می بایستی فرآیند خاصی انجام پذیرد، در این قسمت از تحقیق به بررسی انواع متدهای ایجاد ساختار غیر دندریتی در حالت نیمه جامد خواهیم پرداخت.

#### ۱-۳-۳. همزدن مکانیکی

تکنیک همزدن مکانیکی که برای اولین بار در دانشگاه MIT مورد استفاده قرار گرفت، قدیمی ترین روش تبدیل ساختار دندریتی در حالت نیمه جامد می باشد.

مکانیزم کاری این روش بدین ترتیب است که چرخش یک سری پره متصل به یک شفت دوار در دوغاب مذاب منجر به اعمال نیروی برشی و به تبع آن شکستن دندریتهای جامد می شود. مشخص شده است که در این روش دما، مدت زمان و سرعت همزدن بر مورفولوژی و اندازه گلبولها در حالت نیمه جامد موثر است.

سرعت بالای کار، قیمت تمام شده پایین تر، اتوماسیون و سهولت فرآیند مهمترین مزایای روش مداوم همزدن

مکانیکی هستند [۱۴].

### ۳-۳-۲. همزدن با استفاده از روش های مغناطیسی (MHD)

روش همزدن مغناطیسی توسط آلوماکس<sup>۲</sup> به منظور غلبه بر مشکلات ناشی از حضور همزن مکانیکی در دوغاب ابداع شد؛ این روش امروزه به عنوان پرکاربردترین و سودمندترین روش مصرفی در فرآیندهای نیمه جامد مطرح است. اساس کار این روش به مانند چرخش مذاب در کوره های القایی می باشد. در این روش، برش موضعی بوسیله میدانهای دورانی الکترومغناطیسی در درون یک قالب ریخته گری پیوسته ایجاد شده و بیلت با ساختار غیردندریتی به صورت پیوسته تولید می شود.

### ۳-۳-۳. روش سطح شیبدار خنک کننده<sup>۲</sup>

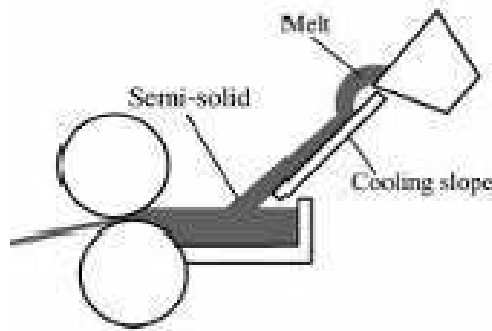
این روش یکی از جدیدترین تکنیک های تولید قطعات از طریق فرآیند نیمه جامد بوده و به منظور تولید شمش های تیکسوفرم شده کاربرد دارد [۱۰]. در این روش مذابی با دمای فوق ذوب جزئی تهیه شده و سپس این مذاب از طریق یک سطح شیبدار خنک کننده به سمت قالب روانه می شود؛ در اثر این امر، جوانه های جامدی تشکیل شده و این جوانه ها بنا به برش ناشی از حرکت بر روی سطح شیبدار، شکسته شده و به حالت غیر دندریتی در می آیند، نهایتاً مذاب در انتهای سطح شیبدار تبدیل به دوغاب نیمه جامد با ذرات جامد کروی شده، وارد قالب می شود و سریعاً منجمد می شود. زاویه سطح خنک کننده، طول تماس، دمای بارریزی و جنس قالب از عوامل مهم در روش سطح شیبدار هستند [۱۰].

با تغییر زاویه دو پارامتر اصلی تغییر می کند:

- میزان تنش برشی و تلاطم ایجاد شده در مخلوط نیمه جامد که هر چه زاویه بیشتر باشد میزان تنش برشی اعمال بیشتر بوده و برای ایجاد ساختار کروی مفید تر می باشد .
- مدت زمان اعمال تنش برشی که، هر چه زاویه کمتر باشد زمان حرکت مذاب نیمه جامد روی سطح بیشتر بوده بنابراین احتمال حصول ساختاری با درصد کرویت بالاتر و توزیع یکنواخت، بیشتر است [۱۳].

طول سطح شیبدار نیز بر مدت زمان اعمال تنش تاثیر گذار است . در نتیجه برای تعیین شرایط بهینه سطح شیبدار از نظر میزان و مدت زمان اعمال تنش برشی ، باید تاثیر متقابل زاویه و طول سطح شیبدار در نظر گرفته شود. دمای بارریزی نیز دارای یک حد بهینه است که با توجه به طول سطح شیبدار و نیز قدرت خنک کنندگی سطح تغییر می کند. در شکل ۳-۴ شماتیکی از روش سطح شیبدار خنک کننده آورده شده است [۱۰].

1 . Magnetohydrodynamic Stirring  
2 . Alamax  
3 . Cooling Slope Method



شماتیک روش سطح شیبدار خنک کننده [۱۰]

### ۳-۳-۴. ریخته گری با دمای فوق ذوب پایین

این روش که تحقیق بر روی آن اخیرا توسعه یافته است، عبارت است از فرآیندی دو مرحله‌ای که در قدم اول آن مذابی با درجه حرارت نزدیک دمای لیکوئیدوس به درون قالبی با قابلیت هدایت حرارتی بالا ریخته میشود، در اثر این امر آلیاژ دارای ساختاری تقریبا هم محور می‌شود. این آلیاژ سپس تا منطقه دمایی نیمه جامد حرارت داده شده و نهایتا تحت فرآیند تیکسوفرمینگ قرار می‌گیرد. همچنین طی ابداعات جدیدی این روش تحت فرآیند رئوکست نیز مورد بهره‌وری قرار گرفته است. بدین منظور آلیاژ با فوق ذوب بسیار کم به قالب اکستروژن ریخته شده و طی اعمال تنش برشی، سرد شده و به قالب اکستروژن می‌گردد.

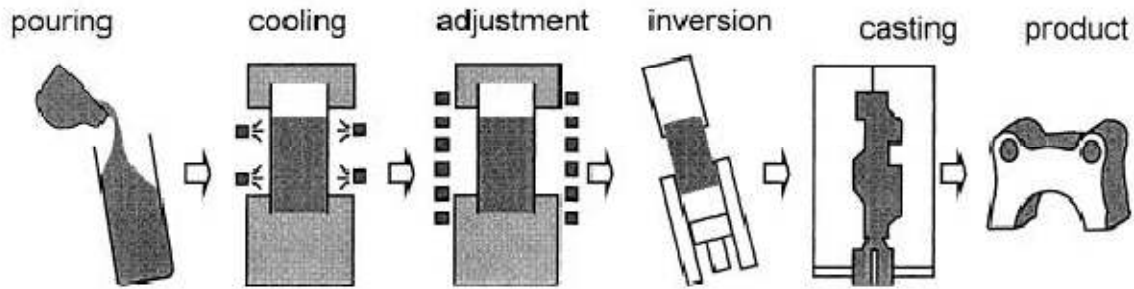
در اثر استفاده از فرآیند ریخته‌گری با دمای فوق ذوب پایین، ساختار آلیاژ دارای دانه‌های ریز و کروی با یکنواختی بالای ساختاری و شیمیایی می‌شود. سادگی و ارزانی فرآیند از دیگر مزایای این روش هستند. درحالی‌که مشکلاتی چون سختی کنترل‌های دمایی و ساختاری بر سر راه این روش وجود دارد [۱۱].

### ۳-۳-۵. رئوکست جدید (NRC)

روش جدید رئوکست معروف به NRC به وسیله شرکت ژاپنی صنایع UBE اختراع شد. با استفاده از این روش می‌توان مستقیما از مذاب به ساختار نیمه جامد دست یافت. ریزساختار ریختگی، ریز و عاری از عیوب و همگن است که این، خواص مکانیکی خصوصا مقاومت در برابر بارهای دوره ای را اصلاح می‌کند. در این روش مذاب با دمای فوق ذوب جزئی، در یک ظرف بوته مانند فولادی که بر روی یک چرخ دوار مستقر است، ریخته شده و با استفاده از سرد کننده کنترل شده ای تا دمای نیمه جامد سرد شده و در این دما نگهداری می‌شود تا ساختار گلوبولی لازم برای شکل‌دهی نیمه‌جامد تشکیل شود. به این وسیله اسکلت پایداری از فاز جامد بعد از تنها چند دقیقه بعد از پر شدن بوته تشکیل می‌شود سپس برای همگن شدن دمایی، لقمه‌ی استوانه‌ای شبه جامد، قبل از آنکه به محفظه افقی ماشین تزریق منتقل شود، به وسیله‌ی روش القایی حرارت دیده؛ و نهایتا تزریق انجام شده و

لقمه شکل و ابعاد نهایی خود را پیدا می کند.

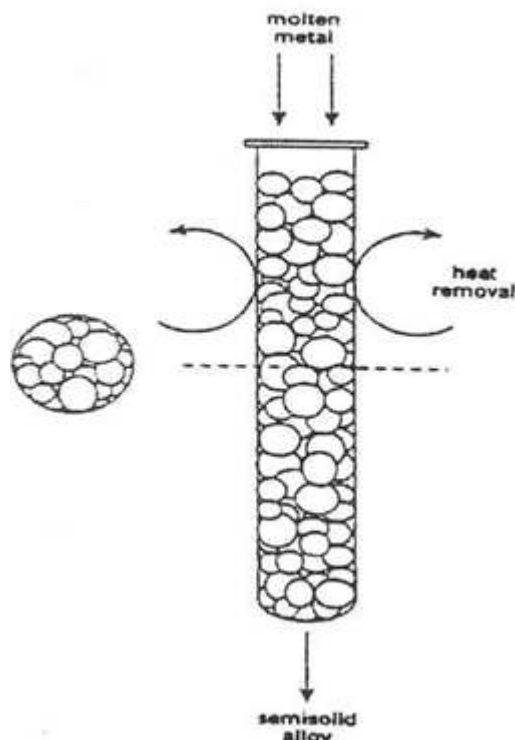
آلیاژهای ریختگی از جمله مواردی است که تا به حال با استفاده از روش NRC تولید شده، روشی که دارای مزایای پایین بودن هزینه و نیز قابلیت استفاده برای گستره وسیعی آلیاژها می باشد. در شکل ۳-۵ شماتیکی از فرآیند NRC آمده است.



شماتیک فرآیند NRC [۱۵]

### ۳-۳-۶. روش گلوله های نسوز

مذاب با اعمال فشار و یا نیروی وزن از میان گلوله هایی مقاوم در برابر تنش و حرارت با اندازه های متفاوت عبور داده می شود. در اثر انتقال حرارت از دیواره محفظه و گلوله ها تشکیل می شود ولی در اثر جریان مذاب این دندریت ها شکسته شده و محصول نهایی مخلوط نیمه جامد خواهد بود. البته باید توجه داشت که فضای بین گلوله ها باید قابل مقایسه با اندازه دندریت ها حاصل از انجماد باشد. از مزایای این روش، جلوگیری از اثرات مضر همزن و ایجاد و ورود اکسید به مذاب می باشد. البته می توان از فیلترهای ریخته گری نیز به جای گلوله های نسوز استفاده کرد که البته احتمال بسته شدن راه عبور مذاب در این حالت بیشتر است. در شکل ۳-۶ نمایی از روش گلوله های نسوز جهت تولید مخلوط نیمه جامد آمده است [۱۶].



روش گلوله‌های نسوز جهت تولید مخلوط نیمه جامد [۱۶]

### ریخته‌گری انجمادی

این روش نوین ریخته‌گری از یک قالب غیر قابل نفوذ پرشونده با دوغاب استفاده می‌شود. بعد از انجماد دوغاب (توسط دستگاه Freeze dryer که با کاهش فشار عمل تصعید انجام می‌شود) مایعات در دمای مناسب، توسط خشک کردن انجمادی زوده می‌شود. این روش ایجاد دوغاب‌های غلیظ و ترکیبات شیمیایی نوین را شامل شده و سبب می‌شود که انجماد سریع و قبل از ته‌نشین شدن انجام گردد.

در این روش از استفاده چسب زیاد، فشار و افزودنی‌های سمی خودداری می‌شود و به نوعی با ریخته‌گری تزریقی، ژله‌ای و انعقاد مستقیم مقایسه می‌شود. استفاده از ابزارآلات ساده، دوغاب‌هایی با پایه آب و شکل‌پذیری عالی و امکانات تکمیل‌کننده ریخته‌گری انجمادی را به یک تکنیک با ارزش، و سازگار با محیط تبدیل کرده است.

### ریخته‌گری کف‌زا<sup>۱</sup>

دوغاب‌هایی که به طور گسترده در اندازه ذرات شرکت‌کننده و افزودنی‌های آلی متفاوت‌اند، ممکن است به صورت ساختاری باز<sup>۲</sup> یا بسته<sup>۳</sup> تشکیل گردند. جزء اصلی سرامیک به همراه حلال، پلیمر و واکنش‌دهنده‌هایی که حباب‌های گازی به وجود می‌آورند با یکدیگر مخلوط می‌شوند و ریخته‌گری انجام می‌گیرد. قالب فومی به دست آمده

<sup>۱</sup> . Foam Casting

<sup>۲</sup> . Open-Cell

<sup>۳</sup> . Closed-Cell

سپس خشک شده و پخته می شود تا یک محصول سرامیکی متخلخل تولید گردد. این سیستم و پیشرفت آن توسط Saggio و scott تشریح و خلاصه شده است. در این روش از مواد کف زا<sup>۱</sup> استفاده می شود. این مواد ایجاد کف و حباب می کنند که این حبابها بعد از ریخته گری هم، در قطعه وجود دارند و موجب ایجاد تخلخل می گردند؛ مانند گازها.

این روش برای ساخت سنسورها و کاتالیستها مورد استفاده قرار می گیرند. سنسورها با جذب گاز و رطوبت در تخلخل هایشان هدایتشان تغییر می کند. هر چه ماده متخلخل تر باشد سطح تماس با محیط اطراف آن بیشتر است؛ پس در سنسورها هر چه سطح تماس بیشتر شود حساسیت بیشتر است و در کاتالیستها واکنش پذیری بیشتر می شود.

### تختال نازک

اولین کارخانه ریخته گری تختال نازک<sup>۲</sup> در سال ۱۹۸۹ در شرکت نوکر<sup>۳</sup> در ایالات متحده امریکا بر اساس تکنولوژی رشد یافته شرکت SMS آلمان تأسیس گردید که این تکنولوژی را با نام تولید تسمه فشاری می شناسند. این تکنولوژی به طور کامل در بیش از ۳۰ کارخانه به کار گرفته شد که با تکیه بر آن سالیانه در حدود ۵۰ میلیون تن تختال نازک تولید می شود. همچنین شرکت های آلپین وست<sup>۴</sup> استرالیا و دانیلی<sup>۵</sup> ایتالیا نیز تکنولوژی های ریخته گری تختال نازک خود را گسترش دادند. تکنولوژی شرکت وست آلپین را در حال حاضر با نام ریخته گری پیوسته تختال نازک و تکنولوژی نورد یا به اختصار CONROLL می شناسند و این شرکت تختال هایی با ضخامت ۱۲۵ میلیمتر و بالاتر تولید می کند. اما تکنولوژی شرکت دانیلی نیز به نورد پیوسته تختال های نازک نرم معروف بوده و تختال هایی با ضخامت هایی بین ۷۰ تا ۹۰ میلیمتر تولید می کند [۱۷].

آخرین نوآوری های ارائه شده در این تکنولوژی های ریخته گری تختال نازک عبارتند از :

- ✓ طراحی قالب
- ✓ دستگاه قالب گیری هیدرولیک لرزشی
- ✓ استفاده از ترمزهای الکترومغناطیس
- ✓ استفاده از descaler فشار بالا و راهنمای جانبی غلطکی (لبه خم کن) در فرآیند نورد
- ✓ کاهش مرکزی مایع دینامیک
- ✓ قالب گیری پودری
- ✓ سیستم خنک کننده آبی اسپری

<sup>1</sup> . Foaming Agent

<sup>2</sup> . Thin slab

<sup>3</sup> . Nucor

<sup>4</sup> . Alpine Vest

<sup>5</sup> . Danieli

سرعت ریخته‌گری برای تختال با ضخامت ۵۵/۵۰ میلیمتر، ۶ متر بر دقیقه بوده که در واحدهای ریخته‌گری تختال نازک متوسط رایج می‌باشد. در ابتدا در طی روش تولید تختال نازک فقط نوع تجاری فولادهای ساده کربنی ریخته می‌شد. هرچند اخیراً، فروشندگان تجهیزات ادعا می‌کنند که تقریباً تمامی انواع فولادها، شامل فولادهای کم کربن، پرکربن و کربن متوسط، انواع فولادهای کم آلیاژ استحکام بالا مورد استفاده برای خطوط لوله و همچنین فولادهایی برای استفاده در صنایع خودرو سازی از قبیل انواع بدون عناصر درون شبکه ای را می‌توان در این سیستم، ریخته‌گری نمود. انواع فولادهایی که می‌توانند توسط روش‌های ریخته‌گری تختال نازک تولید گردند، در جدول ۱-۳ قابل مشاهده است.

جدول ۱-۳. طبقه بندی فولادهای ریخته شده به روش ریخته‌گری تختال نازک [۱۷]

شماره فولاد	نوع فولاد
A	انواع فولادهایی که پیش از این با روش تختال نازک ریخته می‌شدند
۱	فولادهای غیر آلیاژی برای استفاده در لوله‌های تحت فرآیند جوشکاری و لوله کشی ساختمان
۲	فولادهای کم کربن و فوق کم کربن در کیفیت‌های DD و EDD
۳	فولادهای میکروآلیاژی با استحکام بالاتر برای شکل دهی سرد و نورد سرد
۴	فولادهای HSLA با افزایش مقاومت در برابر خوردگی اتمسفری
۵	فولادهای سیلیسی برای کاربردهای الکتریکی
۶	فولادهای پرکربن و کربن متوسط
۷	انواع فولادهای EDD برای محصولات بدون روکش مورد استفاده در صنایع خودرو
۸	فولادهای آلیاژی برای استفاده در فرآیندهای عملیات حرارتی
۹	فولادهای ضدزنگ فریتی
۱۰	فولادهای خطوط لوله API-5L
۱۱	فولادهای IF
۱۲	ورق‌های فولادی فوق کم کربن برای محصولات بدون روکش مورد استفاده در صنایع خودرو
۱۳	فولادهای دوفازی و TRIP
۱۴	فولادهای خطوط لوله بالاتر از X-80
۱۵	فولادهای نوع پریتکتیک

➤ مزیت‌های مهم در تکنولوژی ریخته‌گری تختال نازک



در مقایسه با دیگر فرآیندهای متداول ریخته‌گری پیوسته برای تولید کلاف‌های نورد گرم، تکنولوژی تختال نازک انرژی کمتری مصرف می‌نماید.

ریخته‌گری تختال نازک در مقایسه با روش‌های متداول ریخته‌گری نورد گرم، راندمان تولید را برای محصولات نورد گرم تخت افزایش می‌دهد.

از دیگر مزایای بالقوه ی سیستم ریخته‌گری تختال نازک می‌توان به کاهش در هزینه‌های کلی، کاهش در نیروی انسانی، کاهش فضای مورد نیاز و کاهش در هزینه فرآیند اشاره نمود.

### فرآیند ریخته‌گری تسمه به روش مستقیم<sup>۱</sup>

در سال ۱۹۹۹ شرکت NUCOR/BHP/IHI یک واحد صنعتی با ظرفیت تولید ۰/۵ میلیون تن در سال در NUCOR ایالات متحده تأسیس نمود و روش تولید خود را با " فرآیند ریخته‌گری تسمه " ارتقاء داد. همچنین شرکت Thyssen Krupp Steel/Usinor/VAI نیز فرآیندهای خود را به عنوان فرآیند تسمه اروپایی توسعه بخشید. در این فرآیند، فولاد مذاب بین دو غلطک چرخان مقابل هم که دو صفحه سرامیکی به سمت سطوح جانبی این غلطک‌ها فشار وارد می‌کنند، ریخته می‌شود. در این هنگام پوسته فولادی بر روی سطح غلطک‌ها شکل می‌گیرد. معمولاً محدوده سرعت این ریخته‌گری بین ۴۰ تا ۱۳۰ متر بر دقیقه بوده که به ضخامت تسمه و اندازه غلطک ریخته‌گری بستگی دارد.

### فرآیندهای احیا مستقیم<sup>۲</sup> و احیای مذاب<sup>۳</sup>

۳-۸-۱. فرآیند احیای مذاب (SR)

نخستین فرآیند تجاری احیای مذاب فرآیند کورکس<sup>۴</sup> بود که به وسیله دو واحد فولادسازی JSW استیل و Essar استیل مورد بهره‌برداری قرار گرفت. دیگر کارخانه‌هایی که با این روش کار می‌کنند در کشورهای چین و آفریقای جنوبی قرار دارند [۱۸].

مشخصات مربوط به یک واحد تولیدی با روش کورکس واقع در آفریقای جنوبی در جدول ۳-۲ ارائه شده است. در حقیقت واحد کورکس دارای دو مرحله فرآیند است که در آن سنگ‌آهن به یک استوانه قائم واقع در قسمت فوقانی محفظه گازی<sup>۵</sup> شارژ می‌شود. گدازنده که در آن زغال سنگ نرم شده به وسیله اکسیژن سوخته و منتج به ایجاد گاز احیا می‌شود و نهایتاً موجب گرم شدن مذاب می‌شود.

چدن احیای مستقیم تولید شده در داخل استوانه به داخل محفظه گازی ریخته و در آنجا ذوب شده است. چدن مذاب در فواصل معین به صورت چدن مذاب با ترکیب مشابه با آنچه که در کوره بلند تولید می‌شود، تخلیه

<sup>۱</sup> . Debbie Sheridan Casting

<sup>۲</sup> . Direct Reduction

<sup>۳</sup> . Smelting Reduction

<sup>۴</sup> . Corex

<sup>۵</sup> . Gasifier

می شود.

روش کورکس نخستین فرآیند احیای ذوب موفقیت آمیز است اما برای موفقیت تجاری آن باید به بهینه سازی گازهای خروجی با دمای بالا و گرمزایی بالا توجه کرد. این گازها می توانند برای برخی از کاربردها از قبیل تولید برق یک پالایشگاه و برای تولید آهن اسفنجی مورد استفاده قرار گیرند.

جدول ۲-۳. مشخصات مربوط به یک واحد تولیدی با روش کورکس واقع در آفریقای جنوبی [۱۸]

	Unit	Using lump ore	Using pellets
Melting capacity	t HM*/hour	45	53
Specific melting capacity	t HM/m <sup>3</sup> per day	3.0	3.4
Coal consumption	kg/t HM	1080	1000
C <sub>fix</sub> -consumption	kg/t HM	615	570
O <sub>2</sub> -consumption	Nm <sup>3</sup> /t HM	540	500
Slag quantity	kg/t HM	450	300
Hot metal composition			
Carbon	%	4.5	4.5
Silicon	%	0.3	0.3
Sulphur	%	0.05	0.05
Phosphorous	%	0.15	0.15
Export gas			
Quantity	Nm <sup>3</sup> /t HM	1750	1710
Net calorific value	MJ/t HM	7.5	7.5
Composition			
CO	%	45	45
CO <sub>2</sub>	%	32	32
H <sub>2</sub>	%	16	16
Dust	mg/Nm <sup>3</sup>	<5	<5
Emission			
Dust	g/t HM	39-139	39-139
SO <sub>2</sub>	g/t HM	26-333	26-333
NO <sub>x</sub>	g/t HM	21-33	21-33
Energy consumption	GJ/t HM	17	17

\* HM: hot metal

اخیرا شرکت پوسکو<sup>۱</sup> کره جنوبی از یک تغییر ظرفیت تجاری برای روش کورکس استفاده کرده است، که این امر امکان استفاده از سنگ های معدنی ریزتر را فراهم می آورد. این روش فینکس<sup>۲</sup> نامیده شده که کانی های ریزتر از میان یک جریان از سیال بستر راکتور عبور می کند و گاز احیاء تولید شده در محفظه گازی ذوب نیز در جهت مخالف این جریان از داخل راکتور عبور داده می شود.

<sup>1</sup>. Posco

<sup>2</sup>. Finex

مزیت این روش این است که نیازی به گندله سازی کانی های ریز نیست، اما هر دو فرآیند نیازمند طبقه بندی دقیق زغال سنگ مورد استفاده هستند.

به طور معمول این تکنولوژی برای احیای ذوب کوره بلندهای مجتمع های فولادسازی یا در رابطه با چدن مذاب با مقدار کم ( ۰/۵ تا ۰/۸ میلیون تن در سال) که نیازمند فرآیندهای تکمیلی تولید هستند، مورد استفاده قرار می گیرد. به عنوان مثال در یک واحد فولادسازی با کوره قوس الکتریکی، شارژ چدن مذاب هم منتج به افزایش بهره وری می شود و هم موجب کاهش مصرف برق می شود.

افزایش بهره برداری از واحد با نام تکنولوژی Hismelt در کووینانا استرالیا توسط نیل گودمن ارائه شد. اساس این فرآیند، یک پاتیل احیای ذوب عمودی به همراه یک بوته با آستر دیرگداز و همچنین پانل های خنک کننده آبی در پیرامون آن است. سنگ آهن نرم و پودر زغال سنگ به داخلی مجاری جانبی شارژ می شوند و مشعل دمشی گرم با اکسیژن کافی حرارت لازم را ایجاد می کند. فلز به صورت مداوم به داخل سیفون کوره اولیه تخلیه می شود. تمامی تجهیزات فرعی مثل کوره دمش حرارت همانند کوره بلندهای سنتی مورد بهره برداری قرار می گیرند.

مصرف زغال سنگ یک واحد صنعتی با این روش بالغ بر ۷۰۰ کیلوگرم به ازای تولید هر تن چدن مذاب است (البته برای فرآیند خشک و در فرآیند تر به ۷۵۰ کیلوگرم به ازای تولید هر تن چدن مذاب می رسد). میزان کربن در چدن مذاب این کوره مشابه با کوره بلندی با آهن ۴ درصد است اما بنابر گزارشات میزان عناصر فسفر و سیلیسیم در سرباره بسیار کمتر است. جداسازی مناسب سرباره و مذاب از نکات حیاتی این روش بوده و برای رسیدن به این هدف کار با بهینه سازی شکل لوله ها انجام می شود به طوری دو مجرای دمنده برای دمش هوا و نیتروژن به بهترین شکل تعبیه شده اند.

در حال حاضر انتشار گاز CO<sub>2</sub> در این کوره مشابه با کوره بلندهای سنتی، یعنی 1.7 تا 1.9 تن CO<sub>2</sub> به ازای هر تن چدن مذاب است اما یک پروژه دیگر نیز وجود دارد که با استفاده از روش بستر سیال کریکوفر<sup>۱</sup> موجب احیای اولیه سنگ آهن به FeO می شود که این امر موجب کاهش انتشار گاز از 0.9 تا 1.1 تن CO<sub>2</sub> به ازای تولید هر تن چدن مذاب می شود و این امکان را فراهم می سازد تا از زغال سنگ هایی با کیفیت پایین استفاده کرد.

علاوه بر آن، در اتحادیه اروپا از پروژه فولادسازی با CO<sub>2</sub> فوق العاده پایین حمایت شده و کنورتور سیکلونی نیز در جهت احیای اولیه مورد استفاده قرار می گیرد و جذب کننده CO<sub>2</sub> موجب کاهش ۹۰ درصدی انتشار آن خواهد شد. یک واحد آزمایشی در رابطه با این روش نیز در کشور هلند راه اندازی خواهد شد.

روش های جایگزین کورکس عبارتند از:

- کورکس آهن احیای کمکی: که در آن از گاز خروجی برای زدایش گرد و غبار استفاده می شود و بعد از حذف CO<sub>2</sub> برای احیای بیشتر سنگ آهن در یک کوره استوانه ای جداگانه آهن اسفنجی و گدازنده تولید خواهد شد و همچنین منتج به مصرف زغال سنگ و O<sub>2</sub> کمتری نیز می شود.

<sup>1</sup> . Circofer

- فاینمت<sup>۱</sup>: یکی دیگر از روش های زیربنایی در این زمینه توسط پوسکوی کره جنوبی ابداع شده است که جایگزین محفظه های احیای قائم کورکس شده، دارای یک آبشیب<sup>۲</sup> متشکل از ۳ یا ۴ رآکتور بستر سیال است که قادرند پودر سنگ آهن را برای فرآیند می شود. در این روش گاز CO<sub>2</sub> از گاز خروجی بدون گرد و غبار جدا شده که در نهایت در محفظه احیای کورکس بازیافت می شود و بدین معنی است که گاز کمتری در محفظه گازی تغییر دهند. این روش با نام فاینمت شناخته می شود و یک واحد تجاری با ظرفیت ۱/۵ میلیون تن در سال در آوریل سال ۲۰۰۷ به بهره برداری رسید.

- کوره استوانه ای قائم: شرکت پوسکو در سال ۲۰۰۳ میلادی واحد کورکس را با جایگزین کردن یک کوره استوانه ای قائم ارتقا دادند که در آن احیا به وسیله یک آبشیب متشکل از ۴ بستر سیال صورت می پذیرفت که این امکان را میسر ساخت تا به جای استفاده از گندله یا مصرف سنگ آهن دانه درشت به طور مستقیم از سنگ آهن نرمه استفاده کند. نکات کلیدی در بهره برداری این روش عبارتند از: حذف گاز CO<sub>2</sub> از گازهای خروجی به جهت امکان پذیر کردن بازیافت گازهای فعال در داخل بسترهای سیال، ذرات ریز و آهن اسفنجی گرم برای تولید چدن فشرده مذاب قبل از تغذیه آن به محفظه گازی مخزن گدازش و در آخر تراکم ذرات زغال سنگ نرمه به صورت بریکت برای تغذیه به محفظه گازی مذاب هستند. بخشی از گاز خروجی باقی مانده به منظور تولید الکتریسیته برای واحد تولید اکسیژن مورد استفاده قرار می گیرد که اکسیژن مورد نیاز برای محفظه گازی و مذاب را تامین می کند. ترکیب چدن مذاب تولید شده مشابه با چدن کوره بلندهای سنتی (به عنوان مثال ۴/۵ درصد کربن و ۰/۰۳ درصد سیلیسیم) است، هر چند مقدار سیلیسیم تا حدی بالاتر است (۰/۸ در مقابل ۰/۵ برای کوره بلندهای سنتی) انتشار غبارهای حاوی SO<sub>x</sub> و NO<sub>x</sub> و گاز CO<sub>2</sub> نیز به طور کلی در مقایسه با کوره بلندهای سنتی کاهش یافته است.

- IT mark 3: تکنولوژی نوین دیگر فرآیند IT mark 3 است. دمای بهره برداری در این فرآیند بوتته ای گردان برای ذوب لحظه ای آهن اسفنجی تولید شده کافی است از این رو امکان جداسازی ناخالصی ها از فلز به صورت سرباره را فراهم می سازد. این امر همچنین امکان استفاده از سنگ آهن نرمه با عیار پایین تر را در مقایسه با دیگر فرآیندهای احیای مستقیم که در آنها باید از سنگ آهن با عیار بالا استفاده کرد، فراهم می آورد چون ناخالصی ها نمی توانند جدا شوند، به همان صورت به کوره ذوب (به عنوان مثال کوره قوس الکتریک) شارژ می شوند که منتج به افزایش مصرف انرژی می شود. از خنک کردن و مخلوط کردن یکباره نیز برای شکستن سرباره از چدن استفاده می شود که به صورت تکه های فلزی با قطر ۲ تا ۲۵ میلیمتر متشکل از چدن با چگالی بالا به وسیله جداکننده های مغناطیسی بازیافت می شوند.

سنگ آهن و زغال سنگ نرم به صورت گندله آگلومره می شوند و به صورت تک لایه به بوته گردان پیوسته تغذیه می شوند. احیای کامل و ذوب در ۸ تا ۱۰ دقیقه صورت می پذیرد. نکته کلیدی برای این فرآیند تولید یک گندله

<sup>1</sup> . Finmet

<sup>2</sup> . Cascade

مناسب برای عملیات احیا است.

میزان ترکیب سنگ آهن به زغال سنگ در این فرآیند ۱/۵ به ۰/۵ است. آنالیز معمولی فلز تولید شده به این روش نشان می دهد که دارای ۲/۵ تا ۳ درصد کربن، ۰/۰۵ تا ۰/۰۷ درصد سیلیسیم و ۹۶ تا ۹۷ درصد آهن است. یک واحد آزمایشی با ظرفیت سالانه ۲۵ کیلو تن در سال ۲۰۰۱ تا ۲۰۰۷ در کشور ژاپن بهره برداری شده است و نخستین واحد تجاری تولیدی به این روش در اواخر سال ۲۰۰۹ در ایالت مینیسوتا آمریکا به عنوان یک مینی میل به بهره برداری رسید. این واحد دارای یک بوته با قطر خارجی ۶۰ متر با یک سکو با پهنای ۸ متر است و ظرفیت آن ۰/۹ میلیون تن در سال است.

سنگ آهن نرمه یا برگشتی کارخانه های فولادسازی با زغال سنگ و گندله (یا بریکت به صورت برگشتی) مخلوط می شوند و به صورت تک لایه به داخل کوره بوته ای گردان شارژ می شوند.

آهن اسفنجی خروجی از قسمت دورتر کوره بوته ای گردان به صورت مستقیم به کوره ذوب شارژ می شود که از این کوره نیز فلز در دمایی در حدود ۱۵۵۰ درجه سانتیگراد تخلیه می شود و معمولاً دارای یک آنالیز ترکیبی ۳ تا ۴/۵ درصد کربن، ۰/۳ تا ۰/۵ درصد سیلیسیم، ۰/۲ تا یک درصد منگنز و کمتر از ۰/۰۵ درصد گوگرد و فسفر است. Fastmet - چنانچه در فرآیند IT mark 3 آهن اسفنجی به صورت گرم به کوره ذوب انتقال پیدا نکند این فرآیند با نام Fastmet شناخته می شود و مورد استفاده برای برگشتی های واحد آماده سازی<sup>۱</sup> در دو کارخانه در ژاپن، به نام نیپون استیل و کوبه استیل قرار می گیرد.

ادعا می شود که میزان انتشار گاز CO<sub>2</sub> در فرآیند Fastmet در حدود 668.1 تن گاز به ازای تولید هر تن چدن مذاب بوده که در مقایسه با 1.766 تن برای فرآیند ITMk3 و 2.194 تن CO<sub>2</sub> به ازای تولید هر تن چدن مذاب در کوره بلندهای کوچک کمتر است.

### ۲-۸-۳. فرآیند احیا مستقیم

فرآیند احیا مستقیم براساس سوخت مصرفی به صورت زیر تقسیم بندی می شوند:

- فرآیندهای احیای مستقیم بر پایه زغال سنگ: زغال سنگ و سنگ معدن نرم در داخل یک کوره دوار مورب ریخته می شوند یا به جای آن از یک بستر گردان استفاده می کنند که در آن یک لایه از مواد اولیه (معمولاً ذرات ریز سنگ آهن مخلوط شده با ذرات ریز زغال سنگ به صورت آگلومره) در داخل یک بستر افقی با پهنای چند متری تخلیه می شوند و پیرامون بوته مدور شکل می گیرند.
- فرآیندهای احیای مستقیم بر پایه گازی: در این روش از یک رآکتور عمودی که با کلوخه سنگ آهن یا آگلومره شارژ شده، استفاده می شود و از وسط آن گاز طبیعی محتوی هیدروژن و مونواکسید کربن عبور داده می شود.

<sup>۱</sup> . Treat Plant Reverts

- اخیراً از انواع مختلفی از گازهای جایگزین از قبیل گاز کورکس<sup>۱</sup> و گاز تولید شده ناشی از تبخیر زغال سنگ، به کارگرفته می شود که یک مزیت مشخص برای کشورهایی است که دارای منابع محدود گاز طبیعی بوده اما از ذخایر مناسب زغال سنگ بهره می برند.

چندین روش تجاری در ۵۰ سال اخیر برای روش احیای مستقیم استفاده می شود. سه روش از مهمترین آنها شامل میدرکس<sup>۲</sup>، هیل<sup>۳</sup> (I, II, III) و فیور<sup>۴</sup> می باشد. پنج تکنولوژی جدید کاربردی در سالهای اخیر شامل: FASTMET, IRON CARBIDE, CIRCORED, INMETCO و FINMET می باشد. در جدول ۳-۳ مشخصات مربوط به این پنج روش تجاری به طور خلاصه با یکدیگر مقایسه شده است.

جدول ۳-۳. مقایسه مشخصات پنج روش تجاری اخیر با روش احیا مستقیم

Process	MDREX	HyL III	IRON CARBIDE	FASTMET/ INMETCO	FINMET	CIRCORED
Status	Industrial	Industrial	Industrial	Industrial	Industrial <sup>*1</sup>	Industrial <sup>*1</sup>
Type of reactor	Shaft	Shaft	Fluid bed	Rotary hearth	Fluid bed	Fluid bed
Iron source	Pellet/ Lump ore	Pellet/ Lump ore	Fines: 0.1-1 mm	Fines/ Concentrates	Fines 0.1-12 mm	Fines 0.1-1.0 mm
Type of fuel	Natural gas	Natural gas	Natural gas	Coal/Natural gas	Natural gas	Natural gas
Utilities	-	Steam	Steam	-	Steam	Steam
Peripheral facilities	Reformer	Reformer CO <sub>2</sub> -removal	Reformer	-	Reformer CO <sub>2</sub> - Removal	Reformer CO <sub>2</sub> - Removal
Typical plant capacity (kt/a)	1000	1000	320	450	500	500
Energy Input (GJ/t product)	10.5	11.3	12.6	12.6	12.5	14
Product	DR/HBI	DRI	Fe <sub>3</sub> C-powder	DR/HBI	HBI	HBI
Product metallisation (%)	>92	>92	Fe <sub>3</sub> C >90%	>92	>92	>92
Product C-content (%)	1-2	1-2	<6.0	<0.2	0.5-1.5	0

\*1 under construction (Status: end of 1998)

1 . Corex  
2 . Midrex  
3 . Hyl  
4 . Fior

## فصل چهارم

### تکنولوژی های ذوب نوین

چندین تکنولوژی جدید برای ذوب در ریخته گری در دست تحقیق بوده که با توجه به اهمیت روزافزون انرژی و کمبود ذخایر انرژی فسیلی، این تکنولوژی ها بسیار مورد توجه هستند. هر یک از این تکنولوژی ها مزایا و معایب خاص خود را دارند. در ادامه به توضیح این تکنولوژی ها و بررسی مزایا و معایب آن ها پرداخته شده است [۱،۱۹].

#### ذوب با اشعه الکترونی<sup>۱</sup> (EBM)

این کوره ها از دستگاهی به نام تفنگ الکترونی<sup>۲</sup> (که اشعه های الکترونی ساطع می کند) برای ذوب استفاده می کنند. در این فرآیند قطعات فلز متراکم توسط اشعه های پرتوان الکترونی، به صورت لایه به لایه از پودر فلز ساخته می شود. بدین ترتیب که هر لایه به صورت جداگانه و دقیقاً به شکل هندسه مورد نظر ذوب می شود. تکنولوژی ذوب با اشعه های الکترونی با به کار بردن انرژی بالا، ظرفیت بالایی در ذوب و تولید محصولات ایجاد می کند.

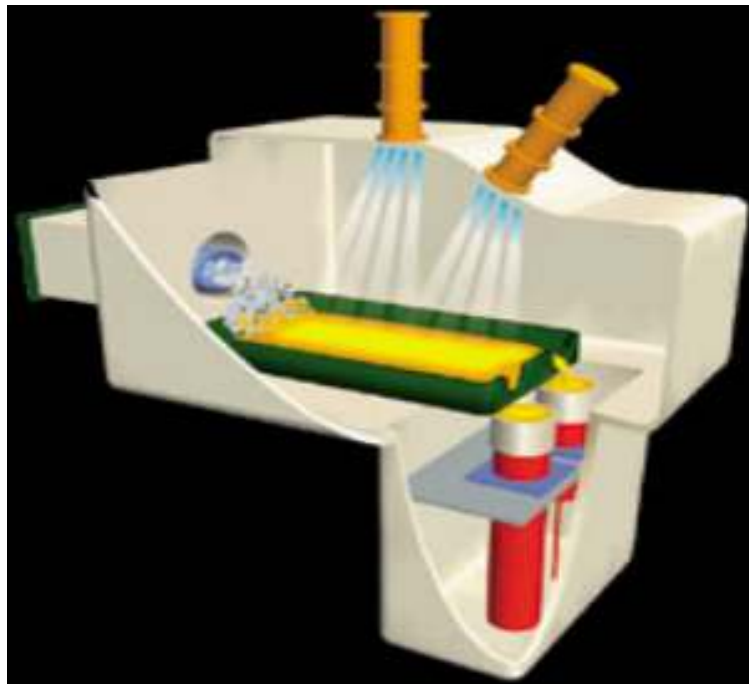
قطعه فلزی تحت دمای بسیار بالا و در خلأ ساخته می شود که در نتیجه آن تنش هایی که معمولاً در هنگام ساخت قطعات ایجاد می شود، در قطعات ساخته شده بدین روش ایجاد نخواهد شد. قطعات ساخته شده بدین روش نسبت به سایر قطعات ریخته گری از ویژگی های بهتری برخوردار بوده و مشابه قطعات شکل پذیر، قابلیت چکش خواری دارند.

این روش در سال ۱۹۰۷ برای ذوب فلزات با دمای ذوب بالا مانند تنگستن و تانتالیوم<sup>۳</sup> معرفی شد. این تکنولوژی تنها تکنولوژی است که امکان مانیتور کردن کیفیت مذاب را در طی عملیات دارد، که این قابلیت منجر به افزایش کیفیت محصول و کاهش ضایعات می شود. امروزه این کوره در مقیاس آزمایشگاهی استفاده می شود و امکان سنجی استفاده از آن در مقیاس صنعتی در دست تحقیق می باشد. یکی از معایب این روش، هزینه سرمایه گذاری اولیه بالای آن می باشد. به علاوه قرار گیری مواد اولیه در این روش باید بسیار دقیق باشد. شمایی از ذوب با اشعه الکترونی در شکل ۴-۱ آورده شده است.

<sup>1</sup> Electron beam melting (EBM)

<sup>2</sup> Electron gun

<sup>3</sup> tungsten and tantalum



شمایی از فرآیند ذوب با اشعه الکترونی [۱]

### هیترهای شناور<sup>۱</sup>

در حال حاضر هیترهای شناور را می‌توان برای ذوب روی به کار گرفت، اما این هیترها هنوز قابلیت ذوب فلزات با دمای ذوب بالاتر از روی را دارا نیستند. پوشش سرامیکی محافظ این هیترها باعث کاهش راندمان ذوب می‌شود. تحقیقات زیادی برای استفاده از این هیترها در صنایع ریخته گری در حال انجام است. برای این کار سعی شده که فلاکس حرارتی این هیترها را افزایش دهند تا قابلیت ذوب فلزات با دمای ذوب بالا را نیز دارا شوند.

### گرمایش مادون قرمز<sup>۲</sup> (IR)

گرمایش مادون قرمز، یک روش سریع برای گرمایش بیلته هاست. در این تکنولوژی از لامپ‌های هالوژن تنگستن استفاده می‌شود که می‌توانند در دمای معمولی روشن شده و در عرض کمتر از یک ثانیه به ماکزیمم توان خود برسند. این گرمکن ها می‌توانند فلاکس حرارتی به بزرگی ۲۰ تا ۴۰  $W/cm^2$  را برآورده کنند. لامپ‌های مادون قرمز می‌توانند در کمتر از یک ثانیه خاموش شده و همچنین می‌توانند انرژی الکتریکی را با راندمان بزرگتر از ۹۰٪ به انرژی تابشی تبدیل کنند. این روش منجر به صرفه جویی قابل ملاحظه ای در زمان و هزینه انرژی مصرفی می‌شود. همچنین مقدار ضایعات در این روش به علت توزیع دمای یکنواخت توسط گرمایش مادون قرمز، کاهش می‌یابد.

<sup>1</sup> Immersion heater

<sup>2</sup> Infrared heating



شمایی از ذوب با تابش مادون قرمز در شکل ۴-۲ آورده شده است.



شمایی از فرآیند ذوب با استفاده از تابش مادون قرمز [۱]

### ذوب توسط امواج ماکروویو<sup>۱</sup>

این فرآیند ابتدا برای ذوب اورانیوم معرفی شد، اما امروزه برای فلزات زیادی استفاده می‌شود. نفوذ امواج ماکروویو به داخل فلز ذوب شونده بسیار زیاد است، در حالی که در روش‌های قبلی گرما ابتدا به سطح خارجی و سپس به سطح داخلی فلز منتقل می‌شود. بنابراین سرعت انتقال حرارت در این روش بسیار بیشتر از روش‌های سنتی است که این مسئله باعث صرفه جویی در زمان و انرژی مصرفی می‌شود.

اگرچه تصور می‌شود که فلز امواج ماکروویو را بازتاب دهد، اما در واقع فلزات در دمایی برابر با سه چهارم دمای ذوب خود شروع به جذب امواج ماکروویو می‌نمایند.

در این روش، شارژ فلزی ابتدا وارد یک بوتله سرامیکی در باز می‌شود. این بوتله در یک محفظه عایق قرار دارد که کاملاً آن را می‌پوشاند. دیواره‌های گرم شده این بوتله، محتوای فلز بوتله را با استفاده از انتقال حرارت تشعشعی، هدایتی و جابجایی گرم می‌کنند. محفظه عایق اطراف این بوتله باعث افزایش راندمان انرژی سیستم ماکروویو می‌شود. این روش می‌تواند هزینه‌های ذوب را تا ۳۰٪ کاهش دهد.

از معایب این روش، این است که فلزات در دماهای معمولی امواج ماکروویو را جذب نمی‌کنند. به علاوه برای ذوب توسط امواج ماکروویو نیاز به تابش امواج با طول موج حدود ۲/۳۵ میکرون می‌باشد که بسیار گران است.

<sup>1</sup> Microwave Melting

### گرمایش پلاسما<sup>۱</sup>

پلاسما به مجموع گازهای ذرات شارژ شده الکتریکی، مانند الکترون ها و پروتون ها گفته می شود. این ذرات حاوی انرژی بالایی هستند. وقتی جریان یونیزه شده پلاسما با سطح فلز تماس پیدا کند، انرژی آزاد می کند و فلز ذوب می شود.

ثابت شده است که فرآیند ذوب پلاسما از لحاظ انرژی مؤثرتر از روش های قدیمی بوده و می تواند درجه حرارت را بسیار سریع تر بالا ببرد. با توجه به این انتقال حرارت سریع، فرآیند ذوب نیز بسیار سریع خواهد بود. عملیات ذوب در کوره های پلاسمای ذوب آلومینیوم، تقریباً ۶۰٪ سریعتر از سرعت ذوب در ذوب کننده های متداول می باشد.

شمایی از گرمایش پلاسما در شکل ۳-۴ آورده شده است.



شمایی از فرآیند گرمایش با استفاده از پلاسما

### کوره های خورشیدی<sup>۲</sup>

اولین کوره خورشیدی در قرن هجدهم در فرانسه ساخته شد. متداولترین سیستم یک کوره خورشیدی متشکل

<sup>1</sup> Plasma heating

<sup>2</sup> Solar furnace

از دو آینه تخت و کروی می‌باشد. نور خورشید به آینه تخت رسیده و توسط این آینه به آینه کروی بازتابیده می‌شود. در واقع انرژی خورشید از طریق این آینه ها به یک گیرنده<sup>1</sup> می‌رسد. این گیرنده انرژی خورشیدی را ذخیره کرده و به تجهیز مورد نظر انتقال می‌دهد. طبق قوانین اپتیک هر گاه یک دسته پرتوی موازی محور آینه با آن برخورد نماید، در محل کانون متمرکز می‌شوند و به این ترتیب انرژی حرارتی گسترده خورشید در یک نقطه جمع می‌شود که این نقطه به دماهای بالایی می‌رسد. این تکنولوژی می‌تواند گرمایی به بزرگی ۱۰۰۰ kWh را تأمین کند. امروزه پروژه‌های متعددی در زمینه کوره‌های خورشیدی در سراسر جهان در حال طراحی و اجراء می‌باشد.

یکی از جنبه‌های مهم سیستم‌های خورشیدی این است که کاملاً اتوماتیک بوده و نیاز به اپراتور ندارند. اگرچه کوره‌های خورشیدی برای ذوب فلزات در زمینه راندمان انرژی بسیار ایده آل هستند، اما بسیار پرهزینه بوده و همچنین فقط در روزهای آفتابی قادر به کار هستند. همچنین کوره‌های خورشیدی نیاز به زمینی با مساحت بالا دارند.

---

<sup>1</sup> Receiver

## مراجع

- [1] BCS Incorporated, "Advanced Melting Technologies: Energy Saving Concepts and Opportunities for the Metal Casting Industry", Prepared for ITP Metal Casting, November 2005.
- [2] EIIPCB, "Integrated Pollution Prevention and Control, Reference Document on Best Available Techniques in the Smitheries and Foundries Industry", May 2005.
- [3] BCS Incorporated, "Advanced Melting Technologies: Energy Saving Concepts and Opportunities for the Metal Casting Industry", Prepared for ITP Metal Casting, November 2005.
- [4] The Energy conservation Center Japan, "Seminar On Energy Conservation In Iron Casting Industry", 1998.
- م. هجری، م. پرنیانی، ح. مختاری، تاثیر جبران ساز ایستای توان راکتیو (SVC) در مشخصه های کاری کوره های قوس الکتریکی."
- [6] New alternative ironmaking technology
- [7] Rheo-processing of an Alloy Specifically Designed for Semi-Solid Metal Processing Based on The Al-Mg-Si System, Materials Science and Engineering A476 (2008) 341-349
- [8] G.J.Davies, Solification & Casting
- . مرضیه مرادی، بشیر حیدریان، صالح آشوری، محمود نیلی احمدآبادی- بررسی ریزساختار نیمه جامد آلیاژ- اولین همایش مشترک انجمن مهندسين متالورژی ایران و انجمن علمی ریخته گران ایران - ۱۳۸۷
- . مرتضی مرادیان، غلامحسین اکبری- بررسی تاثیر پارامترهای ریخته گری بر ریزساختار شمش AL-A356 تولید شده در حالت نیمه جامد با استفاده از سطح شیبدار- دومین همایش مشترک انجمن مهندسين متالورژی ایران و انجمن علمی ریخته گران ایران - ۱۳۸۸
- [11] Z.Fan, 'Semisolid Metal Processing', International Materials Reviews, 47,2,2002, 1-37.
- [12] H.V. Atkinson, Modelling the semisolid processing of metallic alloys, Progress in Materials Science 50 (2005) 341-412
- [13] K. Sukumaran, B.C. Pai, M. Chakraborty, The effect of isothermal mechanical stirring on an Al-Si alloy in the semisolid condition", Materials Science and Engineering A369(2004) 275-283
- [14] Coal and Industrial Furnaces – Department of Coal Publications, Government of India  
گزارش امکان سنجی مقدماتی طرح ریخته گری قطعات چدنی و فولادی، وزارت صنایع و معادن، شهریور ۱۳۸۶
- [16] E. Orgis, 2002, Development of Al-Si-Mg Alloys for Semi-Solid Processing and Silicon Spheroidization Treatment (SST) for Al-Si Cast Alloys" Ph. D. Thesis
- [17] Office of Industries U.S. International Trade Commission
- [18] Prospects for Caol-based Direct Reduction Process, Haruyasu Michishita, Hidetoshi Tanaka, Kobelco Technology Review; NO. 29 DEC 2010.
- [19] William A. Butler, "Melting and holding furnaces for die casting", 2006.