

## تاریخچه

و پیوستگی تولید، کاربرد این کوره‌ها را روز به روز افزایش داده است. در بسیاری از موارد کوره القایی از نظر تکنولوژی و حتی از نظر اقتصادی به دیگر انواع کوره‌ها ارجح است. بایستی توجه داشت که با وجود آن که ذوب توسعه نیروی الکتریکی هزینه بالایی را در بردارد، ولی وجود قراضه‌های مرغوب و ارزان قیمت، تهیه انواع مذاب را در کوره‌های الکتریکی مقرون به صرفه کرده است. کاربرد این کوره جهت ذوب به خاطر عدم احتیاج به تجهیزات گران قیمت جهت غبار زدایی و شارژ که در دیگر انواع کوره‌ها ضروری هستند بسیار وسیع شده است و این امر به خصوص در کشورهایی که قوانین حفظ محیط زیست را به سختی رعایت می‌کنند بیشتر مورد توجه است. این کوره‌ها از نظر تغیری بالاترین راندمان حرارتی را دارند چراکه حرارت در همان جایی ایجاد می‌شود که باید مصرف شود. علاوه بر این به خاطر عدم تماس شارژ و مذاب، در حین عملیات ذوب و آلیاز سازی، با محیط اطراف و مواد آلوده کننده بهترین محیط را برای ذوب و آلیاز سازی و حفظ و نگهداری ذوب ایجاد می‌کنند.

## انواع کوره‌های القایی

اصولاً کارکرد این نوع کوره‌ها شباهت زیادی به ترانسفورماتور دارد که سیم پیچ اولیه آن، کویل کوره و سیم پیچ ثانویه بار کوره خواهد بود. تعداد دوره‌ها در کویل کوره زیاد است در حالی که بار کوره عملاً یک حلقه با مدار کوتاه می‌باشد. به این ترتیب جریان متناوبی که از کویل عبور می‌کند، جریانی به مراتب بزرگتر در بار کوره القایی نماید.

مقاومت بار کوره در مقابل عبور جریان

در سال ۱۹۲۴ میلادی شرکت نورتروپ Northrup امتیاز ساخت اولین کوره القایی را به نام خود ثبت کرد که بعدها کاربرد گسترده‌ای در ذوب فلزات با نقطه ذوب بالا پیدا کرد. در سال ۱۹۲۹ شرکت تاما کاربرد یک کوره القایی با فرکانس ۵۰ هرتز را برای ذوب برنج گزارش کرد. در سالهای ۱۹۳۱-۳۲ دو نفر به نامهای ویلهلم فیشر و اسمارش تئوریهای خود را در مورد کوره‌های القایی بدون هسته ارائه کردند. بر اساس نظریه آنها کوره القایی بدون هسته را در صورتی که ظرفیت زیادی داشته باشد می‌توان با فرکانس شبکه طراحی کرد و به کار برد.

در سال ۱۹۳۸ مارس Marse گزارشی در مورد استفاده موفقیت آمیز از کوره القایی بدون هسته با فرکانس شبکه ارائه داد. پنج سال بعد در سال ۱۹۴۳ کوره القایی بدون هسته با بوته فولادی برای ذوب منیزیم ساخته شد. در سال ۱۹۵۰ برای اولین بار آلومینیم به راحتی در کوره القایی بدون هسته ذوب و در همان سال از فرکانس شبکه برای ذوب چدن و فولاد در مقیاس وسیع تری استفاده شد. پس از آن طی ۱۰ سال انواع و اقسام کوره‌های القایی با فرکانس شبکه مورد بهره برداری قرار گرفتند.

سال ۱۹۵۹ را می‌توان سال کوره‌های القایی بدون هسته برای فلزات غیر آهنی به شمار آورد زیرا که سه کوره واقعاً بزرگ با ظرفیت ۲۵ و ۳۰ تن برای ذوب برنز جهت تولید پروانه‌های کشتی در این سال نصب و راهاندازی شد.

## علت استفاده از کوره‌های القایی

قابلیت تسطیق این کوره‌ها با شرایط ریخته گری از نظر آنالیز، درجه حرارت، سرعت

## کوره القایی

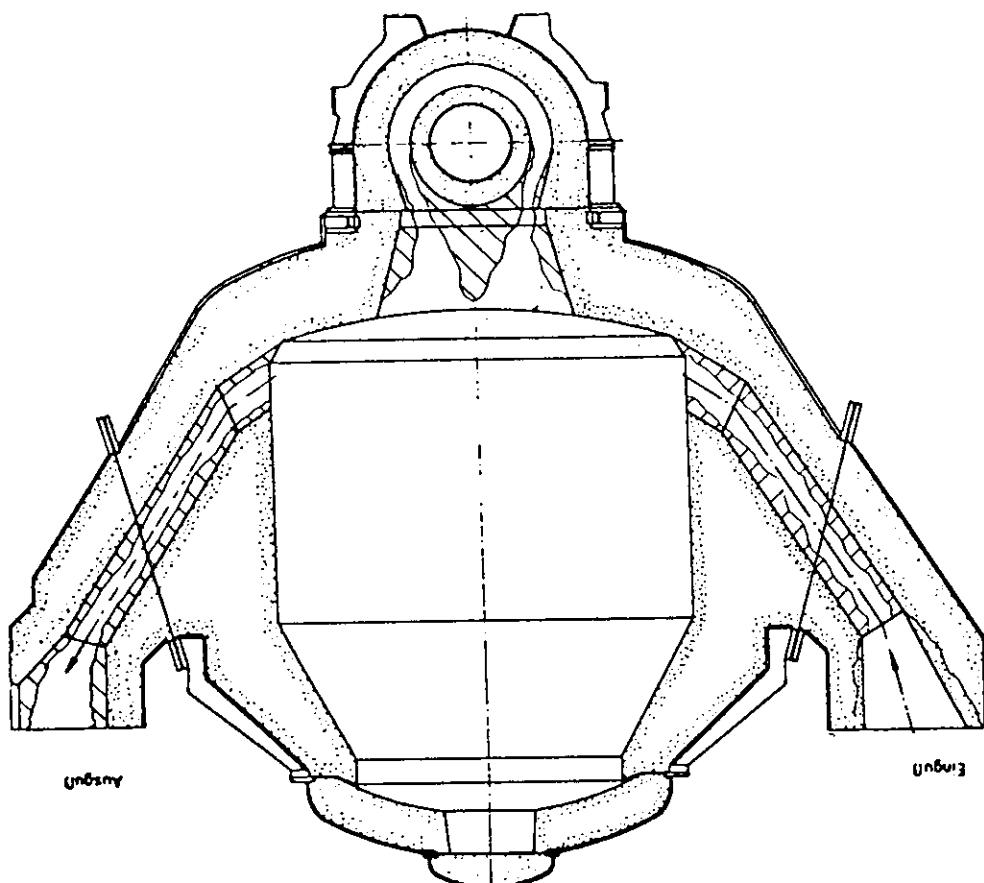
## Induction Furnace

دکتر مهدی دیواندوی (۱)

مهندس وجید فتحی (۲)

۱- دانشگاه علم و صنعت ایران

۲- سامانه ریخته گیران ایران



شکل ۱: کوره القایی با هسته

ذوب و در نتیجه احتمال اکسیداسیون شدید مذاب تقریباً منسوخ شده است.

### کوره با هسته با کانال بسته عمودی یا افقی

این کوره‌ها در صنایع ذوب فلزات غیر آهنی و ذوب و نگهداری چدن به دلیل عدم وجود جذب گاز بسیار رایج و معمول هستند. (شکل ۱). در این کوره‌ها مذاب داخل کانال توسط

حریان القایی گرم شده و سپس گرمای خود را به مذاب قسمتهای دیگر و یا مواد شارژ منتقل می‌کند. در این نوع کوره اکسیداسیون مذاب

دار) و بدون هسته تقسیم می‌شوند که در این میان دسته‌بندی‌های جزیی‌تری بر اساس سایر مشخصات مانند نوع کانال، فرکانس کوره و

ظرفیت وجود دارد. در یک تقسیم بندی عمومی می‌توان کوره القایی را به شرح ذیل دسته بندی کرد:

#### ۱-کوره‌های القایی با هسته

(الف) کوره با کانال رو باز افقی  
(ب) کوره‌های با کانال بسته عمودی با افقی

#### ۲-کوره القایی بدون هسته

در میان کوره‌های فوق الذکر، کوره‌های با هسته با کانال رو باز به دلیل طولانی بودن زمان

القایی اثر گرمایی قابل توجهی ایجاد می‌کند. حسوزی القایی موجود در بار، مانند ترانسفورماتور، مخالف جریان وارد شده است؛

بنابر این بین این دو نیروی دافعه‌ای وجود دارد. چون کوبی ثابت است پس بار مذاب حرکت

خواهد کرد. این حرکت باعث به هم خوردن مذاب می‌شود. این پدیده از امتیازهای کوره

القایی است. هر چه فرکانس جریان کمتر شود، عمل هم زدن مذاب شدیدتر می‌شود که این

موضوع باعث یکنواخت شدن شرایط کار از جمله درجه حرارت و ترکیب مواد مذاب

می‌شود. بنابراین آلیاژ سازی به نحو بهتری انجام خواهد پذیرفت.

کوره‌های القایی به دو نوع با هسته (کانال

هسته از نظر فرکانس کاری به دسته‌های زیر

تقسیم‌بندی می‌شوند:

۱- کوره‌های ذوب بدون هسته با فرکانس پایین: ۱۰-۲ هرتز

۲- کوره‌های القابی با فرکانس شبکه: در ایران ۵۰ هرتز و در آمریکا ۶۰ هرتز

۳- کوره‌های القابی بدون هسته با فرکانس سه برابر شبکه: ۱۵۰ هرتز

۴- کوره‌های القابی با فرکانس بالاتر از ۱۰ کیلو هرتز

لازم به ذکر است که این نوع کوره، شامل

یک بوتی دیرگذار است که یک کوبل مسی با

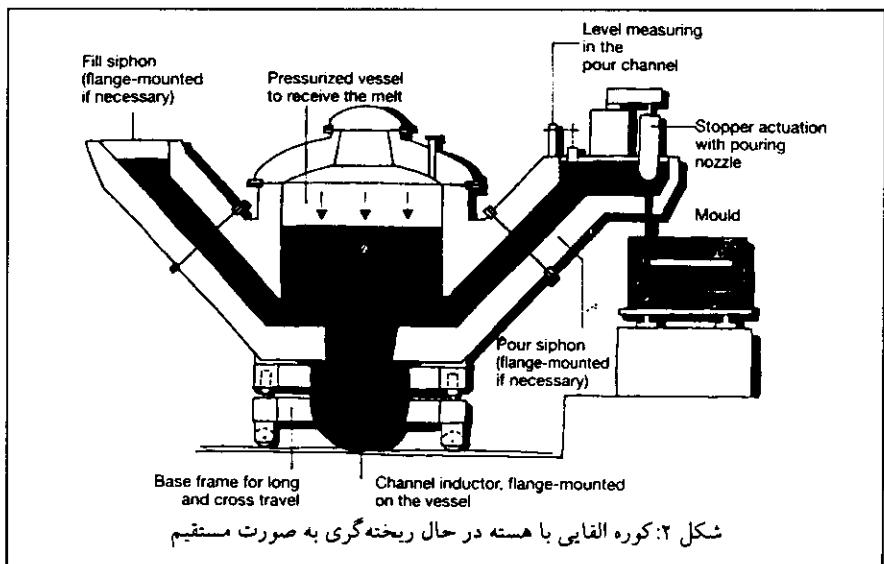
قابلیت هدایت زیاد دور آن پیچیده شده است. این کوبل با آب خنک می‌شود. حلقه‌های این سیم پیچ با فیبر شیشه و پنبه نسوز (آزیست) عایق شده‌اند. این لایه‌های عایق از اتصال کوتاه شدن جریان برق جلوگیری می‌کنند.

به منظور صرفه جویی از هزینه‌ها کوره القابی ممکن است به صورت نشان داده شده در شکل ۳ مستقر شود که در آن سه بوته مذاب با دو ترانسفورمر کار می‌کند. استفاده از یک ترانسفورمر با دو بوته نیز بسیار متداول است.

### آشنایی با قسمتهای تشکیل دهنده کوره القابی

به منظور آشنایی با قسمتهای مختلف کوره‌های القابی، لازم است که به صورت کلی و مختصر به بخش‌های مختلف آن اشاره شود. (شکل ۴).

کوره و تأسیسات مربوط به طور کلی از سه بخش اصلی بدن کوره، منبع انرژی و تأسیسات خنک کننده تشکیل شده است. در این شکل تأسیسات خنک کننده نمایش داده نشده است.



شکل ۲: کوره القابی با هسته در حال ریخته‌گری به صورت مستقیم

کوره‌ها از نظر راندمان حرارتی و مدت عمر نسوز در بهترین شرایط هستند. با توجه به مسائل اقتصادی و تکنولوژیکی این نوع کوره‌ها عموماً با فرکانس شبکه (۵۰ سیکل در ثانیه) کار می‌کنند. در کوره کانالی، اولیه یا سیم پیچ کوره به دور یک هسته‌ی آهن لایه لایه که کانال را احاطه کرده و به بدن کوره وصل شده، پیچیده می‌شود. کانال ممکن است به شکل U، V، W باشد که به طراحی کوره و نوع آلیاژی که ذوب می‌شود، بستگی خواهد داشت. برخی آلیاژها هنگام ذوب شدن در کانال گیر می‌کنند. شکل کانال باید طوری طراحی شود که با استفاده از وسیله‌ی ساده نظیر میخ‌های مخصوص، بتوان گرفتگی را رفع نمود. فلز مذاب در طول فرایند کار کوره در داخل و اطراف کانال جریان دارد. به این ترتیب، در اصل از کوره‌های القابی کانال دار به منزله‌ی واحد تولید گرمای زیاد و نگاه دارنده‌ی مذاب همراه با کوره‌های دیگر استفاده می‌شود. البته بعضًا نیز مستقیماً به عنوان واحد ذوب جهت ریخته‌گری عمل می‌نماید. (شکل ۲)

### کوره‌های القابی بدون هسته

در این کوره‌ها هسته آهنه وجود ندارد و جریان مستقیماً روی شارژ القا می‌شود. این کوره‌ها احتیاج به مذاب اولیه ندارند و می‌توان از شارژ سرد شروع کرد و به خاطر تغییر شرایط کار (تغییر ارتفاع مذاب و مواد شارژ داخل کوره) جهت جبران پس فاز و یا پیش فاز، یک سری خازن و چک (سلف) در مدار ثانویه کوره نیاز است. این خازنها و چکها وظیفه جبران خاصیت سلفی و خازنی مدار را با توجه به مقدار شارژ کوره به عهده دارند. در کوره‌های جدید این عمل با استفاده از مدارهای الکترونیکی به طور اتوماتیک انجام می‌شود. کوره‌های القابی بدون مخارج جاری کوره‌های کانال دار به علت

است و انرژی مورد نیاز جهت ذوب شارژ را تأمین می‌نماید.

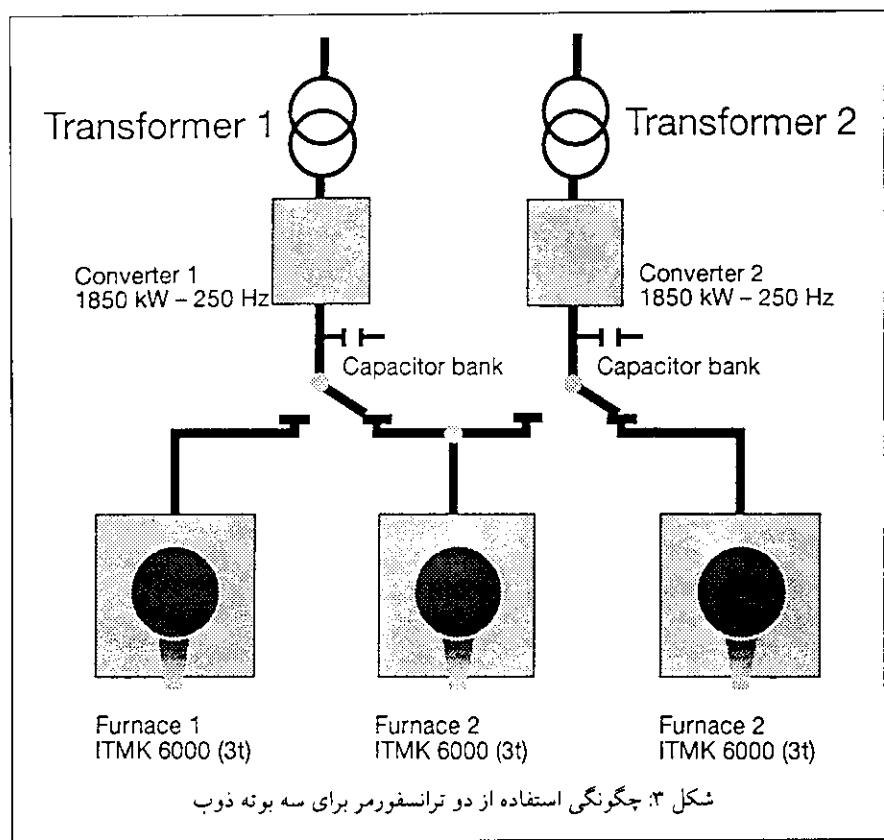
#### واحد تأسیسات خنک‌کننده

متشکل از سیستمهای مبدل حرارتی و برجهای خنک‌کننده است که متناسب با نوع و ظرفیت کوره طراحی می‌گردد. وظیفه این سیستم کاهش درجه حرارت آب در گردش داخل کوبل است که در اثر انتقال حرارت از مذاب داخل کوره دمای آن بالا می‌رود.

#### اصول حرارتی کوره القایی

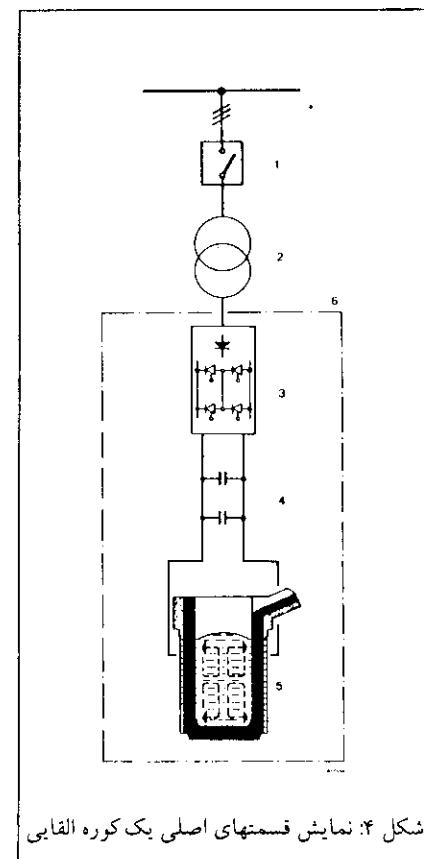
اصول کار و ایجاد حرارت در کوره‌های القایی بر پایه قوانین الکترومغناطیس استوار است. به این ترتیب که، عبور جریان متناوب از یک حلقه سبب به وجود آمدن میدان مغناطیسی در داخل حلقه می‌شود و از طرف دیگر عبور شدت میدان مغناطیسی از یک قاب باعث به وجود آمدن جریان الکتریکی در آن قاب می‌گردد که به آن جریان القایی گفته می‌شود. با بهره‌گیری از اصول فوق کوره‌های القایی طراحی و ساخته شده است. فرآیند ذوب بدین ترتیب است که با عبور جریان متناوب از کوبل مسی دور کوره، میدان مغناطیسی در داخل کوبل به وجود می‌آید که این میدان مغناطیسی در اثر برخورد با سطح شارژ موجود در داخل کوره سبب به وجود آمدن جریان الکتریکی در شارژ می‌شود که به آن جریان القایی (جریان فوکو یا جریان ادی) می‌گویند.

جریان الکتریکی القایی با عبور از شارژ کوره که دارای مقاومت الکتریکی می‌باشد، سبب ایجاد حرارت می‌شود. طبق قانون ژول مقدار حرارت از رابطه کلی  $Q = KRI^2t$  قابل محاسبه است



بدنه کوره به طور کلی متشکل از بوته ذوب است و کوبل مسی به صورت حلقوی و مارپیچ در اطراف آن قرار گرفته است. کوبل مسی به حالت دو جداره ساخته می‌شود. از یکی از جداره‌ها الکتریسیته و از جداره دیگر آب جریان می‌پاید. دو سر کوبل به منبع انرژی الکتریکی و سیستم تأسیسات خنک‌کننده و کوبل متصل است. در داخل بوته لایه آز بست بر روی کوبل قرار گرفته و بر روی آن لایه خاک نسوز کوبیده شده قرار می‌گیرد تا از نفوذ مذاب داخل کوره به سمت بدنه کوبل جلوگیری نماید. بطور کلی دیواره و ته بوته از لایه خاک نسوز کوبیدنی تشکیل شده است.

منبع انرژی که واحد تغذیه الکتریکی کوره‌های القایی می‌باشد، متشکل از تابلوهای مدار فرمان، ترانسفورماتور و خازنهای مختلف



عایق کاری شوند تا از احتمال بروز جرقه الکتریکی ناشی از اتصال کوتاه که منجر به تخریب و سوراخ شدن کوبل مسی می‌شود، جلوگیری به عمل آید. موادی که برای عایق کاری مورد مصرف قرار می‌گیرند، بایستی حداقل  $250^{\circ}\text{C}$  مقاومت داشته و مواد تشکیل دهنده آن تجزیه و یا سوخته نشوند. در صورت بروز این اشکال، کرین ناشی از سوختن مواد هیدروکربنی بر روی کوبل رسوب می‌نماید و خود به عنوان هادی الکتریکی عمل نموده و به بروز جرقه

الکتریکی کمک خواهد کرد. مواد مختلفی برای عایق کاری الکتریکی کوبل کوره مورد استفاده قرار می‌گیرند که از آن جمله می‌توان از نوارهای شیشه‌ای، مواد پلاستیکی مرغوب، چسبهای پوششی اپوکسی و لایه‌های آز بست نام برد. سازندگان برخی از کوره‌ها توصیه می‌نمایند که حلقه‌های کوبل با نوار شیشه‌ای و چسب اپوکسی نوار پیچی شوند که این مورد در کوره‌های ساخت شرکت یونکر بیشتر مشاهده می‌شود و در تعدادی از کوره‌ها با قرار دادن ورقه آز بست عایق الکتریکی بین حلقه‌ها، عملیات عایق کاری صورت می‌پذیرد.

### خنک کردن کوبل

همان گونه که بیان شد، مقطع کویلهای مسی مشکل از دو جداره‌ی به هم چسبیده است. یک قسمت پروفیل تریور می‌باشد که

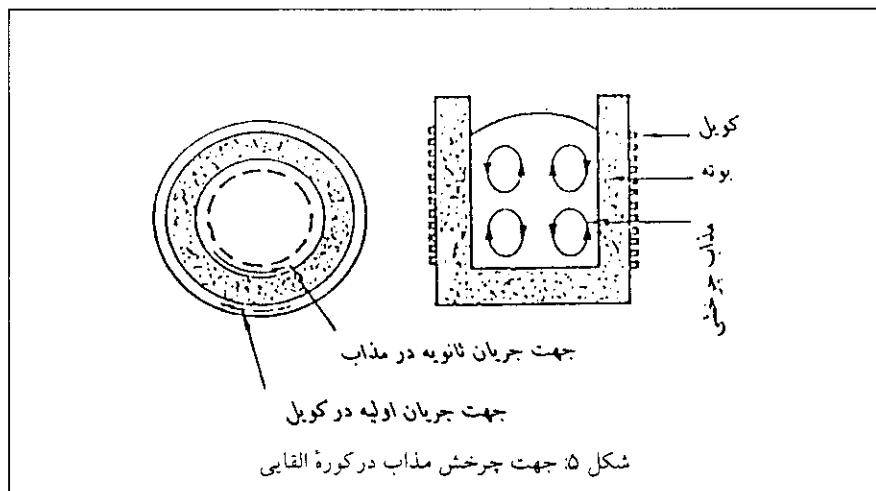


شکل ۶: شماتیک مقطع کوبل

۱- محل عبور آب ۲- قسمت عبور جریان برق

شکل ۷: شماتیک مقطع کوبل

۱- محل عبور آب ۲- قسمت عبور جریان برق



شکل ۵: جهت چرخش مذاب در کوره القایی

(R) مقاومت شارژ، I میزان جریان،  $\Delta$  زمان و  $Q$  حرارت. با گذشت زمان، درجه حرارت شارژ حرارت کاملاً با چشم هم قابل مشاهده است. در شکل ۵ جهت جریان القایی در کوبل و در مذاب نشان داده شده است. از آن جایی که جهت میدان القایی در کوبل عکس جهت میدان ایجاد شده در شارژ می‌باشد، این امر سبب چرخش و تلاطم مذاب در کوره می‌گردد. وجود تلاطم در مذاب به حل شدن مواد آلیاژی و کرین ده در مذاب کوره کمک می‌کند. میزان چرخش و تلاطم مذاب با افزایش فرکانس کوره کاهش می‌باید، بطوری که شدت آن در کوره‌های القایی با فرکانس بالا به مقدار قابل توجهی کاهش می‌باید. این نوع از کوره‌ها جهت ذوب فولاد مناسب است، زیرا کاهش تلاطم باعث کاهش میزان اکسیداسیون سطحی مذاب فولاد می‌گردد.

**محافظان کوبل کوره**

**عایق کاری الکتریکی**

از آن جایی که جریان الکتریکی با ولتاژ بالا به کوبل اعمال می‌شود، لذا به منظور جلوگیری از برقراری اتصال کوتاه بین حلقه‌های کوبل، ضروری است که بدنه حلقه‌ها نسبت به هم نزدیک‌تر هستند، سریع‌تر و با شدت بیشتری

حرارت بر روی سطح کویل و یا سطح اندواد شده کویل نصب می‌شوند. این صفحات شامل ورقه‌های ایزومیکا، آزیست، پارچه‌های نسوز آزیستی، نمدهای پیش ساخته سرامیکی سخت شده با سیلیس کلوپیدی و بالاخره آجرهای سیلیسی کام زبانه‌ای می‌باشند. استفاده از صفحات ایزومیکا و ورقه‌ی آزیست و هر دو آنها با هم، در صنعت ریخته‌گری ایران از دیگر مواد عایق حرارت متداول‌تر است. ورقه‌های ایزومیکا غالباً در کوره‌هایی که کویل آنها نوار پیچی شده مورد استفاده قرار می‌گیرد. ضخامت ورق ایزومیکا  $2/6$  تا  $6/6$  میلیمتر می‌باشد. عموماً جهت حصول اطمینان بیشتر، بر روی ورق ایزومیکا یک لایه ورق آزیست نصب می‌شود. ورقه‌های آزیست دارای ضخامت  $2$  و  $3$  و  $4$  میلیمتر است که مناسب با ظرفیت و مشخصات فنی کوره انتخاب و مورد استفاده قرار می‌گیرند. در کوره‌هایی که سطح کویل آنها توسط لایه نسوز اندوادکاری شده است، می‌توان فقط از یک یا دو لایه آزیست استفاده نمود که مناسب با شرایط کوره و درجه حرارت مذاب و ظرفیت کوره تصمیم گیری می‌شود.

### جداره دیرگداز

آخرین محافظت کویل در مقابل مذاب داخل بوته کوره، جداره دیرگداز است که در مقابل درجه حرارت و خوردگی مذاب مقاومت کافی دارد. جداره نسوز کوره می‌تواند به صورت بوته‌های پیش ساخته و یا مواد کوپیدنی با نقطه دیرگدازی بالا باشد. جداره نسوز بیشتر کوره‌های القایی با بهره‌گیری از مواد نسوز خشک و مقاوم در مقابل مذاب و به کارگیری

لغزش نیز بین کویل و جداره نسوز کوره عمل نموده و مانع از انتقال فشارهای ناشی از انبساط و انقباض جداره نسوز کوره به کویل می‌شود. جنس این لایه خمیری از خانواده سیمان نسوز یا مخلوط  $70\%$  پودر سیلیس و  $30\%$  چسب دیرگداز آلومینیات کلسیم می‌باشد. ملات خمیری توسط ماله‌ای بر روی سطح کویل مالیده می‌شود و ضخامت آن بسته به نوع و ظرفیت کوره از  $3$  تا  $9$  میلیمتر متغیر است. برای یکنواخت نمودن لایه اندواد حلقه‌های راهنما بالا و پایین کوره مناسب با ضخامت لایه اندواد نصب می‌گردد. با حرکت یک میله و یا تسممه فولادی بر روی دو حلقه راهنما قسمت‌های ضخیم لایه تراشیده می‌شود و سطح اندواد از نظر ضخامت و مسطح بودن به حالت یکنواخت درمی‌آید. خشک شدن لایه اندواد باستی به آرامی توسط جریان هوای طبیعی و یا گرمای حاصل از لامبهای حرارتی که در داخل کوره قرار می‌گیرد، صورت پذیرد. از خشک نمودن سریع که منجر به بروز ترکهای مختلف سطحی و عمیق می‌شود، باستی پرهیز شود. این لایه پس از خشک شدن بستر مناسبی برای چسبانیدن ورقه‌ای میکا، آزیست و پارچه‌های آزیستی است و حفظ سلامتی آزیست را امکان پذیر می‌سازد.

### عایق کاری حرارتی

به منظور جلوگیری از انتقال شدید حرارت از مذاب به کویل، محافظت آن در صورت نفوذ احتمالی مذاب و در نهایت جهت کاهش انتقال شوکهای حرارتی ناشی از انبساط و انقباض جداره نسوز کوره به کویل، از ورقه‌های عایق حرارت استفاده می‌شود. این ورقه‌های عایق

جريان برق از آن عبور می‌کند و قسمت دیگر بروفیل تو خالی است که آب در داخل آن جریان دارد. در شکل ۶ مقطع یک کویل مسی نشان داده شده است. برای این که گرمای ناشی از عبور جریان الکتریکی در کویل به حداقل ممکن کاهش یابد، بایستی جنس کویل از مس خالص که دارای مقاومت الکتریکی ناچیز است، انتخاب شود. در این صورت نه تنها از گرم شدن کویل جلوگیری می‌شود، بلکه به مقدار قابل توجهی در مصرف انرژی الکتریکی صرف‌جویی می‌شود. بدین ترتیب افزایش دمای کویل، ناشی از انتقال حرارت از مذاب داخل کویل از بالا رفتن دمای کویل از حد مجاز تعیین شده ممانعت به عمل می‌آید. آب جاری داخل کویل در یک مسیر مدار بسته حرکت می‌کند و عمل خنک شدن آب در گردش توسط مبدل‌های حرارتی صورت می‌گیرد که خود با جریان آب خنک‌تری که در یک مسیر مدار باز جریان دارد، خنک می‌شود. به منظور کاهش میزان رسوب در جداره داخلی کویل مسی که در نتیجه پایین آمدن انتقال حرارت دیواره کویل را به همراه دارد، بهتر است که آب مدار بسته کویل از آب مسقطر انتخاب شود. خنک نمودن کویل علاوه بر موارد ذکر شده، مانع از سوختن و یا تجزیه مواد عایق‌کاری کویل می‌شود.

### اندوادکاری سطح کویل

در تعدادی از کوره‌های القایی سطح کویل توسط ملات خمیری شکل اندواد می‌شود. عمل اندواد کاری ضمن حفاظت کویل در مقابل نفوذ مذاب و شوکهای حرارتی، به عنوان یک صفحه

- جداره دیرگداز است. همان گونه که ملاحظه می شود، افزایش هدایت حرارتی سبب افزایش مقاومت در مقابل شوک حرارتی می گردد، ولی از طرف دیگر باعث اتلاف انرژی حرارتی شده و امکان انجام مذاب نفوذ یافته از جداره به سمت کوبیل را کاهش می دهد. بنابراین هدایت حرارتی بایستی در حد بهینه باشد که هر دو خواسته بالا را به طور نسبی و همزمان برآورده سازد. فلزات آهنی به دلیل نقطه ذوب بالا به مواد نسوز با درجه دیرگدازی بالا نیاز دارند که این امر سبب ایجاد محدودیت در انتخاب مواد دیرگداز می شود.
- با توجه به موارد عنوان شده و قیمت مواد نسوز، می توان از مواد سیلیسی ( $\text{SiO}_2$ )، آلومینا ( $\text{Al}_2\text{O}_3$ )، ترکیبات شاموتی نظیر مولایت ( $3\text{Al}_2\text{O}_3 \cdot \text{SiO}_2$ )، منیزیا ( $\text{MgO}$ )، زیرکن، ( $\text{ZrO}_2 \cdot \text{SiO}_2$ ) زیرکونیا ( $\text{ZrO}_2$ ) و کاربید سیلیسیم ( $\text{SiC}$ )، جهت جداره کوره های القائی استفاده نمود. کاربید سیلیسیم به دلیل بالابودن قیمت و قابلیت هدایت حرارتی بالا برای این منظور مناسب نمی باشد و بیشتر برای ساخت بوتهای آماده استفاده می شود، درین موارد ذکر شده، اکسیدهای ساده نسبت به اکسیدهای ترکیبی ارجحیت بیشتری دارند. بنابراین از سه نوع مواد دیرگداز سیلیسی، آلومینایی و منیزیتی، به دلیل دارابودن مجموعه مشخصات قابل قبول بیشتر از دیگر مواد نسوز در جداره کوره های القائی استفاده می شود. مشخصات فیزیکی و کاربردی این سه نوع ماده دیرگداز در جدول ۱ قابل ملاحظه است.
- جداره بایستی مقاومت خوبی هنگام ذوب مجدد مذاب منجمد شده از خود نشان داده و تخریب نشود.
- هدایت حرارتی جداره باید بسیار پایین باشد تا از اتلاف انرژی و انتقال حرارت به کوبیل جلوگیری شود.
- مشخصات هدایت حرارتی جداره نسوز باید به گونه ای باشد که شبیه تند حرارتی بین مذاب و کوبیل ایجاد گردد که در صورت نفوذ احتمالی مذاب به داخل جداره قبل از رسیدن به کوبیل منجمد شده و متوقف گردد.
- جداره کوره بایستی مقاومت مطلوبی در مقابل نیروهای مکانیکی ناشی از شارژ قراضه، عملیات سرباره گیری و تخلیه مذاب داشته باشد.
- جداره کوره بایستی دارای قابلیت تخریب خوبی باشد که در هنگام تخریب جهت تعویض جداره به کوبیل کوره آسیب وارد نشود.
- مشخصات فیزیکی جداره دیرگداز**
- در اکثر کوره های القائی بدون هسته، جداره نسوز از مواد خرد و دانه بندی شده ای تشکیل یافته است که حاوی مقداری مواد کمکی جهت اتصال دانه ها به یکدیگر می باشد. یکی از مشخصه های مهم جداره دیرگداز، مقاومت آن در مقابل شوکهای حرارتی است. میزان مقاومت در مقابل شوک حرارتی از رابطه:
- $$R = \frac{K\sigma}{E\alpha}$$
- قابل محاسبه است که در این رابطه،  $K$  هدایت حرارتی و  $\sigma$  استحکام کششی و  $E$  مدول الاستیپیته و  $\alpha$  ضریب گرمایی
- روش کوبیدن و متراکم نمودن ایجاد می گردد. جداره نسوز که از پشت با ورقهای آزبیست و از جلو با مذاب در تماس است، بایستی از نظر کیفیت مواد و ضخامت، مناسب با ظرفیت کوره، درجه حرارت کوره و نوع مذاب کوره انتخاب گردد. به طور کلی مواد مورد استفاده در جداره کوره های القائی بایستی دارای مشخصات کلی به شرح ذیل باشند:
- مواد نسوز بایستی به راحتی قابل نصب باشد و پس از کوبیدن از دانسیتهای بالا و یکنواختی برخوردار باشد و حداقل جدایش در دانه بندی و لایه لایه شدن پس از کوبیدن را دارا باشد.
  - مواد نسوز دانه بندی شده بایستی از زمان زیستر نسبتاً کوتاه برخوردار باشد و به فوق گذاز خیلی بالا نیاز نداشته باشد.
  - مواد نسوز جداره کوره بایستی در مقابل درجه حرارت مذاب مقاومت مطلوبی داشته باشد و در شرایط خاص که درجه حرارت مذاب به صورت ناخواسته و یا به دلیل نیاز، از میزان عادی تجاوز نماید، مقاومت کافی داشته باشد.
  - جداره نسوز بایستی حداقل تغییرات ابعادی در اثر انقباض و انبساط را داشته باشد و در مقابل عوامل خورنده مذاب و سرباره و ضخیم شدن جداره (build up) مقاومت مطلوبی داشته باشد.
  - ظرفیت حرارتی مواد دیرگداز جداره بایستی در حداقل میزان ممکن باشد تا در مصرف انرژی هنگام ذوب گیری و شارژ متوالی و یا خاموش کردن کوره حداقل ضرفحجوبی به عمل آید و حداقل انرژی صرف گرم کردن مجدد جداره گردد.

جدول ۱: مقایسه مشخصات سه نوع خاک نسوز سیلیسی، آلومینای و منزیتی

منزیتی	آلومینای	سیلیسی	مشخصات فیزیکی
۲۸۰۰	۲۰۵۰	۱۷۲۳	نقطه ذوب (سانتیگراد)
-۷۳۲	-۷۵۸	-۵۹۴	انرژی آزاد در ۱۴۵۰°C (KJ/mol)
۴	۲/۶	۱/۷	هدایت حرارتی صفر تا ۱۲۰۰°C (W/m/C)
۱۲/۸	۸/۲	۱۲/۲	ضریب انبساط صفر تا ۱۲۰۰°C ( $\times 10^6$ )
۳۴۵	۴۸۰	۷۱۰	مقاومت شوک حرارتی $R = \frac{K\sigma}{E\alpha}$
۵-۱۵	۵-۱۰	۱.	مقایسه نسبی قیمت

- منابع:
- ۱- سایت اینترنتی شرکت ایندیاکتوترم
  - ۲- داریوش سلیمی "کوره القایی بدون هسته" مجله ریخته گری شماره بهار و تابستان ۱۳۷۵
  - ۳- J. Blackburn. Induction Furnace Principles. 1971 Vol.6.
  - ۴. H.J.Leyshon-Introduction to Electric
  - ۶- کوره القایی، اصول و مبانی انتشارات جهاد دانشگاهی صنعتی اصفهان "مرکز نوآوری های صنعتی" اردیبهشت ۱۳۶۰
  - Furnaces. Conf. on Electric Melting & Holding Furnaces in Iron Foundry Industry. 1967.
  - 7. Proceeding of 12th International ABB Conference on Induction Furnaces. (1991) 5. J. B. Ingall Mains & Medium Frequency Induction Furnaces. Proceeding of SCARATA . 17th Annual Conf. 1971 Vol. 8.