

جهت خرید فایل word به سایت www.kandooch.com مراجعه کنید
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۰۵۱۱ تماس حاصل نمایید

ایراتورها بر روی برخی از دستگاهها با این گونه مواد در عملیات کاملاً رضایت بخش و مطلوب می باشد. اما دیگران که سعی در آنها داشته اند در دستیابی به موفقیت های اقتصادی با شکست موجه شده اند، مواد قابل ریخته گری با آلومینیوم بالا (بسیار زیاد) به طور عادی با روکش های آلومینیومی بالا مورد استفاده قرار گرفته اند و مواد قابل ریختگی سیلیس با پوشش سیلیس مورد استفاده قرار گرفته اند. از آنجائیکه آن غالباً قسمت میانی و مرکزی یک پوشش می باشد که ابتدا در معرض فرسایش و تحلیل رفتن قرار می گیرد. کشش و جاذبه واضح و آشکاری در قادر بودن در تعمیر یک ناحیه بوسیله کوبیدن وجود داشته است. و همچنین در آوردن پوشش عقب در سرویس و اجازه دادن به استفاده کامل از بقیه موادنسوز باقی مانده در آن نسبت فرسایش و تحلیل سرعت کمتری داشته است وجود داشته است.

در کوره های قوسی با ظرفیت ۲۵ تن، نمونه ای از آجرهای پوششی آلومینیومی تا بیش از ۲۰۰ ریختگی وجود دارد. برای کوره های بزرگ از ظرفیت ۱۵۰ تن مدت زمان از ۱۱۰ یک امر بسیار خوب مد نظر قرار می گیرد. و دستگاههای زیادی وجود دارد که عمر پوشش تا حد جزئی بیشتر از ۶۰ می باشد.

پوشش نسوز:

مواد نسوزی که در پوشش های نسوز کوره های قوسی الکتریکی اصلی مورد استفاده قرار می گیرند ممکن است که از مواد مغناطیسی و یا مغناطیسی کروم و یا dolomite باشد. آجرها ممکن است بعد از اینکه به شکل آجر گرفتند پخته شوند و یا نا پخته باقی بمانند. dolomite های قیر اندود شده ممکن است در قطعات و بلوک های کوبیده شده بزرگ مورد استفاده قرار بگیرند و آجرها ممکن است در قطعات و بلوک های کوبیده بزرگ مورد استفاده قرار بگیرند و آجرها ممکن است در کنار هم گذاشته شوند تا قطعات تکمیلی پوشش نسوز شکل بگیرند به صورتیکه مجرا ممکن است به وسیله گذاشتن در یک تعدادی از قطعات و بلوک های بسیار بزرگ به جای ساختن پوشش نسوز با آجرها به تنهایی در تراز همدیگر قرار بگیرند.

چندین سال قبل پوشش نسوز در کوره های قوسی به دو قسمت تقسیم شده بود: یک پوشش نسوز عقبی که نسبتاً نازک بود و یک میزان شخصی از مواد عایق را فراهم می آورد و در نزدیکی پوسته بود و یک پوشش نسوز کار که در معرض نعویض منظم بود در کوره های مدرن غالباً این عمل برای استفاده از یک پوشش نسوز به تنهایی می باشد که به طور کامل در هر زمان که کوره مجدداً پوشش داده شود برداشته می شود و در نزدیکی پوسته فولادی قرار دارد. عقیده بر این می باشد که برای عمر پوشش نسوز برای داشتن گرمای هدایت شده از طریق پوسته بوسیله این روش مفید می باشد که در مقایسه با عایق

جهت خرید فایل word به سایت www.kandoo.cn.com مراجعه کنید یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۰۵۱۱ تماس حاصل نمایید

سازی که در موقعیکه یک پوشش نسوز عقبی جداگانه مورد استفاده قرار می گرفت اثر می گذارد ارجهیت دارد.

پوشش نسوز مجرا ممکن است در میزان ضخامت از ۱۸ اینچ تا ۱۲ اینچ متفاوت باشد. یک تعدادی از کوره ها از پوشش نسوز ۱۸ اینچ استفاده می کنند اما حالا تعداد زیادی وجود دارند که از پوشش های نسوز ۱۳/۵ اینچ از آجرهای جداگانه استفاده می کنند. به منظور ارائه یک عمر بهتر به خوبی یک پوشش نسوز ضخیم تر مطالبه می شود و علاوه بر این ظرفیت و گنجایش برای ضایعات را افزایش می دهد که باعث توسعه و بهبود سرعت و میزان خروج و تقلیل منطقی و حاصله در تحلیل مواد نسوز در هر تن از ساخت فولاد می شود. تولید افزایش یافته برای تحلیل نیروی افزایش یافته موازنه هایی را ارائه می کند که از استفاده از یک پوشش نسوز نازکتر انتظار می رود.

در بیشتر کشورها پوشش نسوز از آجرهای مغناطیسی - کروم و یا مغناطیسی ساخته می شود که یا پخته شده هستند و یا ناپخته هستند و با ورقه های فولادی شل و نرم (آزاد) در اتصالات ساخته می شوند (در قاره اروپا) بهر حال در قاره اروپا و تا حدی در UK. برخی از اپراتورها از بلوک ها و قطعات dolomite قیر اندود شده بزرگ استفاده می کنند.

هزینه اصلی و اولیه بطور قابل توجهی نسبت به یک پوشش نسوز مغناطیسی ارزان تر می باشد اما بقیه یک طول عمر طولانی تر دارند. بواسطه هزینه های نسبی مواد، هزینه در تن

از تولید مشابه با دو نوع از پوشش های نسوز می باشد . تهیه و تدارک قطعات و بلوک های dolomite قیر اندود شده فشرده از بهترین نوع کیفیت می باشند. در زمان پوشش دهی مجدد با عمر پوشش نسوز کوتاهتر می تواند دارای اثراتی بر روی هزینه بطور قابل توجه داشته باشد . قطعات و بلوک های dolomite ممکن است دارای آهن های قراشه و شکسته شده باشد که پوشش نسوز را قادر می سازد تا به سرعت به طرف پائین کشیده شود . و حال آنکه آجرهای اصلی که ورقه های فلزی در بین آنها گذاشته شده اند از نظر چسبندگی بسیار قوی به یکدیگر قابل اعتماد و اطمینان باشند و بدین صورت کار برداشتن را طولانی تر می کند. بنابراین بهم پوشش نسوز dolomite می تواند برداشته شود و بسیار سریع تعویض شود حتی یک زمان کوتاهتری نیز آن را ارائه نتایج اقتصادی در رابطه با آنهاست که از استفاده از آجرهای مغناطیسی - کروم و مغناطیسی پخته و نپخته بدست می آید متوقف نمی سازد. علیرغم این بسیاری از اپراتورها یک طول عمر طولانی تر و پوشش دهی مجدد کمتری را ترجیح می دهد. چون این تهیه و تدارک فولاد را برای دور زدن جدول برنامه ساعات آسانتر می سازد برای بسیاری از عملیات های ساخت فولاد آجرهای مغناطیسی تقویت شده با پانر فیلتر و پخته تا حد بیشتری رضایت بخش تر می باشند.

در کوره هایی که ضایعات زنگ نزن را تولید می کنند و بویژه در مواقعی که ناخن زنی اکسیژن برای ضایعات زنگ نزن مورد استفاده قرار می گیرد نتایج بسیار خوبی با آجرهای

مغناطیسی - کروم هم به صورت پخته شده وهم ناپخته بدست آمده است. این امرها در کوره هایی که انواع دیگری از فولاد را می سازند کمتر رضایت بخش می باشد، به این علت که خواصی وجود دارد که برای کنترل شدت و سختی و استحکام میزان کروم در فولاد می باشد و اگر پوششهای نسوز مغناطیسی - کروم بر روی یک برنامه ساخت فولاد ترکیب یافته (مخلوط) مورد استفاده قرار بگیرد. همیشه امکان دستیابی به این خصوصیات و کیفیات وجود ندارد.

خواص آجرهای مغناطیسی - کروم و مغناطیسی در قسمت قبلی شرح داده شده اند و تجزیه و تحلیل آنها در بخش دوم شرح داده شده اند.

اگر قطعات و بلوک های dolomite مورد استفاده قرار می گیرند. این امر اهمیت دارد که مواد می بایستی در سلیس پایین و کم باشند و بسیار خوب پخته شوند بصورتی که آن بطور کامل در آب سرد گذاشته شود و منقبض شود. پس آن می بایستی خورد شود و از صافی رد شوند و اندازه گیری شود (درجه بندی شود) و مجددا شکل بگیرد و با میزان مناسبی از قیر مخلوط شود و به اندازه مناسبی در اطراف میله و قطعه تقویت فلز کوبیده شوند تا قادر به تولید رضایت بخش قطعات برای تولید در این اندازه های بزرگ باشند موقعیکه دریافت شد، قطعات و بلوک ها در قسمت بیرونی آنها با قیر و قیر گونی پوشیده شود بصورتیکه در مقابل رطوبت تا چندین هفته استحکام داشته باشند.

پس آنها می توانند از پیش مرتب شوند تا با کنتورها و فاز اصلی یک کوره ویژه جفت و جور شوند. و تا زمان مورد نیاز ذخیره شوند. اگر که آنها در برشهای بسیار بلند نگهداشته شوند بسیار از آنها به هدر خواهد رفت. این امر بسیار اهمیت دارد که بلوک ها و قطعات از برش و حالت مواد خام به همان شکل و ترتیب که آنها از تهیه کننده دریافت شده اند بیرون آورده می شوند. و می بایستی دقت لازم به عمل بیاید تا اطمینان حاصل کنیم که برشهای ایستاده بزرگتر از آنچه که برای نگهداری دستگاه به طور سالم در اتفاقات از یک پوشش نسوز جداگانه با عمر کمتر مورد انتظار نباشند.

در حال حاضر هزینه نصب بلوک ها و قطعات dolomite قیر اندود شده بزرگ بیشتر از نیمی از آن پوشش نسوز از ضخامت مساوی حاصله از آجر های مغناطیسی- کروم و مغناطیسی نمی باشند.

معمولاً بیشترین حد فرسایش بر روی جدارهای اطراف کوره های قوسی صورت می گیرند و همچنین فوراً در بالای مجرا و مسیر کفه و سرباره و در پشت هر الکتروود صورت می گیرند یعنی در جایی که درجه حرارت در بیشترین حد کوره ها با نیروی زیاد باشد. علاوه بر این کفه و سرباره و ترشح فلز ناشی شده از تراکم و فشردگی قوس بر روی حمام کوره، پوشش نسوز را به تمام اطراف کوره می رساند اما آن به وضوح و به طور آشکارا در مناطقی با بالاترین درجه حرارت می باشد که سرعت و نسبت آن و ته آن تا روی پوشش نسوز در ماکسیمم می باشد.

این حالا یک کار استاندارد می باشد که در بسیاری از دستگاه ها مراحل ۶-۴ از مواد نسوز ریختگی الکتریکی از نوع کروم-مغناطیسی را به منظور روکش دادن یک محیط وسیعی از ۲ تا ۳ مرحله بالا جای می دهند و تا حد جزئی در محیط مقابل هر الکتروود افزایش پیدا می کند تا حدی که بستگی به فرسایش اپراتور جداگانه در عمل و کار کوره ویژه دارد. اینگونه مواد نسوز ریختگی الکتریکی اهداف مفید دیگری را در موقعیکه پوشش نسوز برداشته شود انجام می دهد که در زمان فراهم آوردن یک مسیر از تعیین حدود و فواصل بین آجرکاری و سفت کاری می باشد که حالا بدون روکش شده است و آتشدان مغناطیسی می باشد که باقی می ماند. توانایی دستیابی به یک سطح شروع بکار بر روی مواد نسوز ریختگی الکتریکی برای پوشش نسوز جدید در سرعت بخشیدن به عملیات پوشش نسوز دادن مجدد کاری با ارزش می باشد. بدون جدا سازی مواد نسوز، بیشتر زمان برداشتن پوشش ممکن است صرف یکنواخت کردن و هم تراز کردن پایه از پوشش نسوز قدیمی به منظور دستیابی به یک سطح شروع برای پوشش جدید می باشد و این کار مخصوصاً در مواقعیکه dolomite ها و قطعات و بلوکهای آجری از پیش جفت و جور شده مورد استفاده قرار می گیرند می باشد.

مواد نسوز ریختگی الکتریکی می بایستی با تشخیص دقیق مورد استفاده قرار بگیرند به این علت که هزینه های آنها بطور کلی سه تا چهار برابر از آجرهای مغناطیسی-کروم و یا مغناطیسی می باشند.

Taphol

Taphol در یک کوره قوسی بطور معمول بر بالای سطح فلز / کفه و سرباره وجود

دارد اگر چه یک تعداد کمی از اپراتورها از Taphol هایی استفاده می کنند که ریز

سطح فلز باشد و احتیاج به بسته شدن در طول کار کردن می باشد. این امر اهمیت

زیادی دارد که Taphol می بایستی در شکل خودش در حد امکان در طول عملیات

کوره نگهداشته شود. تعمیرات بطور عادی بوسیله گذاشتن و هل دادن یک لوله فولادی

در داخل Taphol بزرگ و منبسط شده و کوبیدن مواد اصلی مناسب پیرامون آن

صورت می گیرد. بریدگی و یا قطع شدگی قطعات یکنواخت از Taphol قدیمی به

منظور کم کردن و آزاد گذاشتن فضای کافی پیرامون لوله برای کوبیدن می تواند یک

عملیات وقت گیر باشد و به منظور به حداقل رساندن Taphol برخی از اپراتورهای

احاطه کننده آن با آجرهای ریختگی و الکتریکی در طول ساختن پوشش نسوز می باشد.

این یک کار پر هزینه می باشد. اما موقعیکه به طرز درست ساخت یک چنین Taphol

ها از ۱۰۰ ریختگی و یا بیشتر طول می کشد. و حال آنکه بدون این ساختار آن ممکن

است احتیاج به یک نوسازی و تجدید اصلی و اولیه بعد از حدود ۴۰ ریختگی احتیاج

داشته باشد و یک تجدید و نوسازی متوالی هر ۱۵-۱۰ ریختگی در طول عمر کوره تکمیل

می شود نیز مورد نیاز می باشد.

به واسطه فرسودگی (فرسایش) شدید بر روی پوشش نسوز کوره قوسی در ۲ و یا ۳ مکان، استفاده از رنگ پاش در عملیات آتشدان روباز متعارفتر می باشد. در موقعیکه کوره جدید باشد در هر چند ریختگی مورد استفاده قرار می گیرند و آن در جهت انتهای عملیات حرکت می کند. در موقع استفاده از خمیر و چسب مراقبت ضروری می باشد به این علت که آن گران می باشد و زمان در طول آنچه که کوره متوقف شده است چون پیستوله نیز گران قیمت می باشد بنابراین، مادامیکه تمدید مدت کار کوره بوسیله پخش کردن آسان می باشد و این امر غالباً به چشم می خورد که هزینه یکی در هر تن از شمشها بزرگتر از آجرکاری و سفت کاری اصلی و اولیه می باشد.

آتشدان

روش نصب آتشدان در یک کوره قوسی مشابه با آنچه می باشد که در کوره های آتشدان روباز مورد استفاده قرار می گیرد. برخی از اپراتورها صفحات فولادی را در قسمت پایینی کوره با یک مجرا از آجر نسوز می پوشاند و این را با ۱۲ تا ۱۵ اینچ از آجر مغناطیسی پخته شده دنبال می کند. دیگران آجر نسوز را بطور کامل می گذرانند به این علت که آن دارای اثر عایق سازی می باشد و آنها فکر می کنند که بهتر است که بیشترین حد ضریب هدایت و رسانایی را از طریق قسمت پایینی را داشته باشد و بدینوسیله از یک قسمت پایینی نرم و یکنواخت جلوگیری می شود که احتیاج به تمیز کاری دائمی و همیشگی دارد.

بر روی این آجر کاری ۱۲ تا ۱۸ اینچ از dolomite کوبیده می شود و هم خشک می شوند و به خوبی کار گذاشته می شوند و درجه بندی و اندازه گیری می شود و قیراندود می شود که بستگی به کار و عمل مورد استفاده در دستگاه ویژه می باشد . سوختن در قسمت پائین کوره قوسی یک عملیات اتفاقی و ناگهانی بیشتری نسبت به سوختن در آتشدان روباز می باشد به علت کمبود گرما فوقانی کنترل شده به آسانی در کوره می باشد . معمولاً کک اکسیژن دمیده شده می سوزد و یا اثر نفوذ قوسی بر روی الکترودهای شکسته شده مورد استفاده قرار می گیرد و بعد از سوختن در قسمت پائین و تحتانی بوسیله کفه گیری و سرباره گیری و یا با استفاده از گرما شسشتو مانند کار در عملیات آتشدان روباز انجام می گیرد . دیگران صرفاً آن را یک امر کاملاً رضایت بخش به منظور حمایت و حفاظت از قسمت تحتانی کوبیده شده جدید پیدا کرده اند . و با یک روش نازک از ورقه های فولادی جمع می شوند که با دقت پائین تر از اولین شارژ بر روی آن می باشد و سپس اولین شارژ در یک سرعت و نسبت کوتاهتر از نیروی ورودی نسبت به کار و عملیات طبیعی ذوب می شود . قسمت های تحتانی قرار گرفته شده بوسیله این روش کاملاً رضایت بخش می باشد و برخی از مراقبت ها می بایستی در مراحل اولیه از عمل آنها به منظور جلوگیری و اجتناب از کاهش ضایعات سنگین بر روی آنها صورت بگیرد که ممکن است از طریق (بواسطه) پوسته گذاشته شده در dolomit نا پخته شکسته شود حفره هایی را در قسمت تحتانی ایجاد می کند که با مواد نسوز پوشاندن به

جهت خرید فایل word به سایت www.kandoo.cn.com مراجعه کنید یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۰۵۱۱ تماس حاصل نمایید

طور رضایت بخش امر شکستگی می باشد . بسیاری از اپراتورها ترجیح می دهند که قسمت تحتانی dolomit را هر سال یک بار و یا هر دو سال یک بار تجربه کنند و بدین وسیله از افزایش زمان پوشاندن با وسایل نسوز که غالباً در موقعیکه قسمت های تحتانی قدیمی تر ادامه پیدا می کند تا مورد استفاده قرار بگیرد و اجتناب می کند .

در بسیاری از کشورها و بویژه برای سازندگان فولادهای زنگ نزن ، یک تمایل و علاقه در نصب قسمت های تحتانی نشان داده اند که با یک مخلوط و ترکیب کوبشی مغناطیسی اختصاصی که شامل ۷۰ تا ۹۵ درصد Mgo می باشند کوبیده می شوند در صد بعدی برای کوره ها با استفاده از اکسیژن برای ناخن زنی ترجیح داده شد . این مواد به عنوان یک

لایه ۴ تا ۵ اینچ در داخل آن گذاشته می شود و به مدت بیش از ۸ ساعت بوسیله قوس زنی بر روی الکترود های شکسته شده سوخته می شوند. لایه های بیشتر اضافه می شوند تا ضخامت مورد نیاز را ارائه کنند و قسمت تحتانی با یک شستشو (آب بردگی) با استفاده از کفه و سرباره آتشدان سرباز انجام و تکمیل می شود و یا برخی از اپراتورها ترجیح می دهند تا یک گرمای شستشو دهنده کوچک (آب بردگی) درست کنند. بزرگترین

خطرات با قسمت های تحتانی کوبیده شده ، ترک خوردگی وسیع را بر روی محل خنک سازی و گرما دهی و یا آسیبها و صدمات بوسیله ضایعات شارژ شده (بارگیری شده) در مراحل اولیه از طول عمرشان قبل از اینکه یک گدازش و خمیر شیشه ای عمیق و سنگین بدست بیاید می باشند. جائیکه dolomite خوب در دسترس باشد و برای کوره هایی

که فولادهای آلیاژی و ساده تولید می کنند برای آتشدان های کوره ایی بطور کامل امری رضایت بخش می باشد.

با مواد نسوز پوشاننده بطور عادی و طبیعی با dolomite سوخته شده و یا با مواد مغناطیسی بسیار قوی انجام می شود برخی اوقات با یک رنگ پاش (پیستوله) بکار گرفته می شوند. مصرف و تحلیل مواد نسوز در کوره های قوسی از حدود ۲۰ تا ۴۰ lb تن از شمش ها تفاوت دارد و این در مقایسه با کار آتشدان های روباز کم می باشد به این علت که برنامه فولادسازی از کوره های قوسی بطور عادی و طبیعی در بر گیرنده درصد بالایی از ریخته گری هایی نمی باشد که احتیاج به یک سرباره و کفه با آهن بالا و فعال دارد.

برخی از درجات جدیدتر از مغناطیس با تمایلات گدازش بهتر تا اندازه ایی برای کوره های گدازش با کناره های شیبدار و تند مورد استفاده قرار می گیرند اما این مواد نسبت به dolomite بسیار گران تر می باشد. برای ساخت فولادهای زنگ نزن وضعیت تا حد قابل توجهی متفاوت می باشد و به خصوص در جائیکه ناخن زنی اکسیژن در حد وسیع مورد استفاده قرار می گیرد.

با مواد نسوز پوشاندن آتشدان

موقعیکه یک کوره قوسی ضربه ببیند تهیه و فراهم کردن گرما متوقف می شود. به منظور پوشش دادن با مواد نسوز به صورت رضایت بخش این امر اهمیت زیادی دارد که این هرچه زودتر بعد از ضربه دیدن انجام شود، موقعیکه کناره ها و جداره ها نسبتاً نرم و

چسبناک باشند فقط در اینگونه شرایط دارای یک فرصت خوب در چسبیدن به آتشدان کوره می باشند. اگر کار پوشش دادن با مواد نسوز ابتدا انجام شود و بعد از آن الکترودها در آن جاری بشوند سپس مواد بهترین فرصت و موقعیت را برای پوشش با مواد نسوز را بر روی قسمتهای کناری می باشد در حالیکه گرمای اضافی که در طول زمانی که الکترودها که در کنار هم هستند بیشتر احتمال اتصال محکم به آتشدان را دارند جذب می شود. اگر عمل پوشش با مواد نسوز در کوره های سرد و یا با مواد پوشش با مواد نسوز بسیار زیاد مورد استفاده قرار بگیرد آن بالا آورده خواهد شد و کفه و سرباره را در مراحل اولیه از ذوب و گدازش به هم متصل می کند بنابراین ، گذاشتن آتشدان به طور رو باز به منظور حمله کردن مجدد در یک مدت طولانی قبل از اینکه گرما صدمه بیند باید به صورتی باشد که آسیب و صدمه وارد شده به کوره بزرگتر از آن باشد که دارای یک لایه چسبنده و نازک می باشد که بطور صحیح و مناسب در اولین مکان بکار گرفته شوند.

یک اپراتور کوره خوب آتشدان را بعد از هر ضربه با دقت بررسی میکند تا اطمینان حاصل کند که آن فاز اصلی را بطور صحیح نگهداشته باشد و آن سوراخهای عمیق بیشتر گسترش پیدا نمی کند ، یعنی یک طرز عملی که می بایستی بصورت مطلوب و رضایت بخش باشد . در یک تعدادی از کورهها ،

بهر حال یک تعدادی از ترموکوبل ها در آجر کاری و سفت کاری زیر آتشدان جای داده می شوند . در موقعیکه هر کدام از اینها یک درجه حرارتی متجاوز از یک مقدار از پیش

تعیین و مشخص شده را نشان بدهد ، این امر ضرورت دارد تا آتشدان فوراً بعد از ضربه بعدی می بایستی بازرسی و تعمیر بشود و سپس اطمینان حاصل کند که شاخص درجه حرارت تا حالا عادی و طبیعی می چرخد.

یک اپراتور کوره خوب همیشه میتواند عمق قسمت پایین کوره آن را تخمین بزند که بوسیله وضعیت الکترودها در رابطه با روکش کوره می باشد . او می بایستی موقعیکه آن جدید و نو می باشد و عمق آتشدان صحیح و درست باشد آنها را باید به صورتی قرار بدهد تا بتواند قسمت تحتانی آن را لمس کند و پس وضعیت نوک مشعل جوشکاری الکتروود را موقعیکه آن ها به طور کامل در رابطه با روکش برداشته شوند یعنی موقعیکه آن به منظور شار بارگیری ضایعات و آهن قراضات بچرخند یاداشت نماید . این به او یک شاخص از ارتفاع کلی از قسمت تحتانی را در سرتا سر عملیات کوره کلی می دهد . اگر قسمت تحتانی بسیار باشد . مجموعه الکترودها در این روش از طریق روکش جلوتر خواهند آمد در موارد بعد تا ان اندازه ایی که روکش نمی تواند برای شارژ و بارگیری چرخیده شود (تاب بخورد) . غالباً در عمل کوره قوسی ، به خصوص موقعیکه کربن زیاد باشد ریخته گری های کفه و سرباره جداگانه که صورت می گیرد قسمت پائین آن بالا خواهد آمد و این بوسیله پنهان شدن نوک های مشعل جوشکاری الکتروودی در روزنه های گرد نشان داده می شوند. در اینگونه شرایط و یا در موارد بد Fluorspar ،

می بایستی بر روی قسمت پایینی قبلی برای شارژ و بارگیری پرتاب شوند تا اینکه تا سطح صحیح آن قرار گیرند .

بطور کلی قسمت تحتانی کوره قوسی نسبت به آنچه در کوره های آتشدان روباز ثابت به چشم میخورد باعث تاخیر در عملیات می شود و یک اپراتور جدی می بایست دارای هیچگونه مشکل در نگهداری قسمت پایین بطور صحیح نباشد .

الکترودها

الکترودهای مورد استفاده ، در اکوره های قوسی مدرن و بزرگ از گرافیت می باشد . آنها معمولاً از زغال سنگ خالص مرکب با کربن و کک بنزین و یک ماده چسبناک از قیر نرم می باشند . مواد مخلوط می شوند و متراکم می شوند تا شکل بگیرند و بعد از یک مرحله گرمادهی مناسب نهایتاً تا یک درجه حرارتی از ۲۰۰۰ درجه سانتیگراد در یک کوره گرم الکتریکی برای مدت ۴ تا ۶ روز نگه داشته می شوند و بوسیله خنک سازی بسیار آرام و کند دنبال می شود . عمل گرمادهی و به خصوص با آنها در درجه حرارت بالا ، بسیار مهم می باشد و در آن ، آن یک درجه بالایی از ترکیب با گرافیت از مواد و به صورت متوالی یک قابلیت الکتریکی بالا را ارائه میکند .

اگر الکترودها بطور کامل با گرافیت ترکیب نشده اند آنها در استفاده در موقع عبور دادن جریان های قوی بسیار گرم خواهند شد و بنابراین تحلیل و زوال الکتروود بطور قابل توجهی افزایش پیدا می کند . یک الکتروود معمولی و با کیفیت خوب ۲۴ اینچ قطر می

جهت خرید فایل word به سایت www.kandoo.cn.com مراجعه کنید
یا با شماره های ۰۹۳۶۶۰۲۷۴۱۷ و ۰۹۳۶۶۴۰۶۸۵۷ و ۰۶۶۴۱۲۶۰-۰۵۱۱ تماس حاصل نمایید

بایستی یک جریانی از حدود ۴۵۰۰۰ بدون ارائه یک تحلیل الکتروود بالا از طریق بارگیری

انجام می گیرد. در ماورای این سرعت و نسبت و با بالاتر $A 75000$ ، الکترودهایی

مخصوص مورد نیاز می باشند. آنها معمولاً بیشتر هزینه دارند اما برای هزینه های زیاد

آن بوسیله تحلیل و زوال الکتروود کمتر بطور عملی خواهند پرداخت.

قابلیت انتقال بسیار مهم می باشد و می بایستی بوسیله یک کار عادی و یک امتحان غیر

مضر بر روی تمام انتقال های الکتروود دریافت شده تست و امتحان شود.

۳-۱- مقدمه:

همانگونه که پیشتر نیز ذکر شد جهت شناخت و بررسی رفتار احتراقی ابر ذرات آلومینیوم و پارامترهای مؤثر بر آن نیاز به انجام آزمایشات متعدد و متنوع می‌باشد. در این خصوص از یک محفظه احتراق فشار ثابت که شعله در داخل آن در مخلوطی از ذرات آلومینیوم و هوا در جهت شتاب ثقل منتشر می‌گردد استفاده شده است. آزمایشات مربوط به این بخش با هدف بررسی تغییرات سرعت سوزش شعله آرام و آشفته بر حسب غلظت ذرات برای ذراتی با قطر ۲ و ۱۸ و ۲۸ و ۳۸ میکرون در مخلوطی از گازهای اکسیژن و نیتروژن انجام شده است.

در زمینه شناخت مکانیزم انتشار شعله آرام، گرین^۱ و اُدانل^۲ در سال ۱۹۸۱ میلادی رفتار شعله یکنواخت ذرات ریز زغالسنگ و غبار غلات توسط جاروسینسکی^۳ در ۱۹۸۶م. با توجه به نفوذ و پیشروی آزاد شعله در یک لوله محاسبه گردید^۴. همچنین در سال ۱۹۸۸م. با استفاده از تکنیک مشابهی توسط پروس^۴ و ویزی^۵ رفتار شعله آرام مورد بررسی قرار گرفت با این تفاوت که آنها از یک سیستم پخش ذرات با بستر سیالی شده پیشرفته تری نسبت به آزمایشهای جاروسینسکی استفاده نمودند^۶. از دیگر کارهای بالال^۶ در طی سالهای ۱۹۷۹ تا ۱۹۸۳م اشاره نمود^۷.

1. Greene
2. O'Donnell
3. Jarosinski
4. Proust
5. Veysiere
6. Ballal

در زمینه شناخت مکانیزم شعله آشفته می توان به کارهای جاروسینکی و چومیاک^۷ در سال ۱۹۸۲م. که جهت مشاهده رفتار شعله آشفته انجام پذیرفت اشاره نمود.[۱]. آزمایشهای آنها در یک لوله عمودی به طول ۱/۵ متر با سطح مقطع مربعی ۵۰*۵۰ میلیمتری از جنس شیشه نشکن انجام شد که آشفته‌گی در لوله را با استفاده از یک پنکه با سرعت بالا ایجاد می کردند. آنها از مشاهده ساختار شعله‌های مغشوش دریافتند که شعله به یک ناحیه واکنش توزیع شده تبدیل نمی شود، بلکه به نواحی واکنشی متنوع با ابعاد کوچکتر از مقیاس صحیح توربولانس تقسیم می گردد. در سال ۱۹۸۶م. بوند^۸ در آزمایشات خود مشاهده نمود که نرخ افزایش فشار در طول انفجار بسیار وابسته به سطح اولیه آشفته‌گی موجود در لوله (محل انجام آزمایشات احتراق ابر ذرات) می باشد [۱].

دو سال بعد برارلی^۹ و پو [۱] نیز با انجام آزمایشهایی به همین نتایج دست یافتند. آنها توربولانس اولیه در دستگاه آزمایش خود را توسط مقایسه با اندازه گیریهای انجام شده در شرایط مشابه در مخلوطهای گازی همگن تخمین زده‌اند. اما این روش براین فرض استوار گردیده که آشفته‌گی نباید تحت تأثیر ذرات جامد قرار گیرد. در همان سال نقش آشفته‌گی در حدود اشتعال پذیری ابر ذرات توسط نتلتون^{۱۱} نشان داده شد [۱]. در سال ۱۹۹۲م. پروست و ویزیروی آزمایشات خود را در دو لوله با طول متفاوت و سطح مقطع متفاوت انجام دادند [۱]. آنها با انجام یک سری آزمایشات اولیه نشان دادند که اگر افزایش

7. Chomiak

8. Bond

9. Bradley

10. Pu

11. Nettleton

سطح اولیه توربولانس به روش مشابهی مانند مخلوطهای گازی پیش آمیخته، سرعت آشفتهگی شعله را افزایش دهد، نرخ این افزایش به طور کلی در مخلوطهای گازی و ذرات متفاوت است. آنها به این نتیجه رسیدند که مقدار سرعت شعله آشفته را افزایش دهد، نرخ این افزایش به طور کلی در مخلوطهای گازی و ذرات متفاوت است. آنها به این نتیجه رسیدند که مقدار سرعت شعله آشفته کمی بیشتر از سرعت شعله آرام در غلظت مشابه است و همچنین در محدوده آزمایش شده غلظت ذرات، سرعت شعله با افزایش غلظت ذرات افزایش می یابد.

در این بخش ابتدا به بررسی دستگاه آزمایش و تشریح نحوه آزمایش می پردازیم. سپس نتایج آزمایش در خصوص سرعت سوزش و جزئیات آن ارائه و مورد بررسی قرار خواهد گرفت.

۲-۳- شرح دستگاه:

در این بخش به تشریح قسمتهای مهم دستگاه آزمایش می پردازیم.

۳-۲-۱- ذرات سوخت:

برخلاف ذرات زغالسنگ که دارای شرایط ناپایدار و متغیری می‌باشند، ذرات فلزات برای مطالعات بنیادی احتراق ذرات ریز جامد مناسب می‌باشند. این ذرات خالص بوده و جنس یکنواخت دارند، در مقابل ذرات آلی تجزیه پذیر بوده و گستره درجه حرارت زیادی به علت این تجزیه شدن و تشکیل بخارات دارند، درجه حرارتی که این سوختها شروع به تجزیه شدن می‌کنند، اگر در آزمایشات مربوط به بررسی احتراق ذرات مورد بررسی قرار بگیرند بسیار پایین تر از دمای شعله می‌باشد. بنابراین ساختار این شعله‌ها بسیار شبیه به شعله هیدروکربنهای سنگین اسپری شده می‌باشد. در مقابل این خاصیت، درجه حرارت ذوب بسیاری از فلزات نزدیک و یا حتی بالاتر از دمای آدیاباتیک شعله می‌باشد و این بدان معنی است که فرایند احتراق غیر یکنواخت نقش مهمی در شعله ذرات فلزی دارد.

برای ذرات آلومینیوم که برای این آزمایشات انتخاب شده‌اند مشخصات اشتعال و احتراق یک ذره تنها، نسبتاً به خوبی شناخته شده است. پودر آلومینیوم اتمی که در این آزمایش مورد استفاده قرار گرفته است دارای حداقل درجه خلوص ۹۹٪ و ذرات آن دارای شکل کروی می‌باشد. برای بدست آوردن نظر متوسط ذرات که در مراحل بعدی مورد استفاده قرار می‌گیرند می‌توان از رابطه زیر استفاده کرد:

$$d_{32} = \frac{\sum_{i=1}^b n_i d_i^3}{\sum_{i=1}^n n_i d_i^2} \quad (1-3)$$

که نشان دهنده متوسط حجم ذرات به متوسط سطح ذرات می‌باشد.

شکل (۳-۱) تصویر بزرگنمایی شده ذرات آلومینیوم را نشان می دهد. این تصویر نشان می دهد که ذرات دارای شکل کردن هستند.

۳-۲-۲- سیستم تزریق ذرات:

شکل شماتیک دستگاه آزمایش و قسمت تزریق ذرات در شکل (۳-۲) نشان داده

شده است. سیستم پخش کننده ذرات شامل دو قسمت می باشد:

۱- تغذیه کننده ذرات

۲- پخش کننده ذرات

ذرات سوخت بوسیله قسمتی سرنگ مانند که دارای قطر داخلی $2/5$ سانتیمتر و حداکثر طول کورس 17 سانتیمتر است به سمت بالا حرکت داده شده تا توسط قسمت پخش کننده، پخش شوند. نسبتی که این ذرات به داخل جریان تزریق می شوند، بوسیله تغییر دادن سرعت پیستون به کمک یک جک الکترومکانیکی مخصوص کنترل می شود. محدودیت تغییرات جک $(0.01-0.05 \text{ cm/s})$ می باشد.

ذرات سوخت در پایین قسمت کله قندی به علت برخورد با جت هوای ورودی با شدت جریانی حدود $0-90 \text{ lit/min}$ که بوسیله روتامتر اندازه گیری شده و از سوراخ دایره ای تغذیه می شود پخش می گردند. یک لوله به قطر $6/4$ سانتی متر و طول 150 سانتیمتر که از جنس شیشه پیرکس می باشد به قسمت بالای محفظه پخش کننده که دارای یک دیفیوزر کله قندی 8 درجه ای است متصل می باشد. وظیفه این پخش کننده، انبساط مخلوط و ایجاد جریانی لایه ای است چرا که مخلوط در ابتدا به صورت آشفته می باشد.

۳-۲-۳- قسمت اندازه گیری غلظت ذرات

در طی که برای اندازه گیری غلظت ذرات مورد استفاده قرار گرفته است از یک دستگاه لیزر هیوم - نئون (مدل IR۲۰۰۰ ساخت مرکز تحقیقات لیزر) به عنوان منبع تولید نور استفاده شده است. نور پس از عبور از ابری از ذرات قدرت خود را ازدست داده و با اندازه گیری قدرت نور عبوری از ابر ذرات و میزان ذراتی که روی فیلتری متصل به مکش یک جاروبرقی در مدت زمانی مشخص جمع می شود، می توان لیزر را کالیبره کرده و غلظت ذرات را بدست آورد. این فیلترها حدود ۹۵٪ ذرات را در مدت زمان کوتاه جذب می نمایند.

۳-۲-۴- سیستم جرقه

برای ایجاد شعله در این دستگاه دو سیستم پیش بینی شده است؛ یکی سیستم ایجاد شعله با استفاده از سیم کرم نیکل یا تنگستنم و دیگری سیستم ایجاد شعله با استفاده از شعله با استفاده از حرارت ایجاد شده که توسط سیم نازک در ابر ذرات، شعله تشکیل گردد. شکل (۳-۳) طرحی از سیستم جرقه با استفاده از جریان الکتروسیسته و سیم نازک کرم نیکل می باشد. همانگونه که مشاهده می شود این سیستم مثال یک منبع تغذیه متغیر بوده که ولتاژی بین صفر تا ۲۵۰ ولت متناوب و حداکثر شدت جریانی معادل ۱۰ آمپر تولید می کند. با آزمایشات مختلفی که برای بوجود آمدن شعله انجام شد با اسفاده از سیمی با قطر ۰/۵mm و طول ۱۰cm و اعمال ولتاژی حدود ۲۰ ولت می توان در مخلوط رقیق شعله را ایجاد نمود.

۳-۲-۵- سیستم تهویه

به منظور جلوگیری از پخش ذرات سوخته و نسوخته آلومینیوم در محیط و عدم آلودگی محیط زیست، این ذرات باید توسط یک سیستم جمع آوری شوند. به این منظور یک هود در بالای دستگاه آزمایش قرار داده شده است تا مخلوط سوخت و هوا پس از خروج از لوله آزمایش توسط این قسمت جذب شده و پس از عبور از فیلترهایی که ذرات معلق را در خود نگه می دارند به محیط خارج تخلیه شود. شکل (۳-۴) طرحواره ای از سیستم تهویه و متعلقات آن را نشان می دهد.

۳-۳- روش انجام آزمایش

همانگونه که پیشتر نیز ذکر شد ذرات سوخت در پایین دستگاه با گاز ورودی که در آزمایشات ما شامل ۲۱٪ اکسیژن و ۷۹٪ نیتروژن بوده مخلوط شده و در بالای لوله به وسیله سیستم ایجاد شعله با استفاده از سیم کرم سیکل و یا تنگستن مشتعل می شوند. اما هنگام عبور مخلوط سوخت و هوا از داخل لوله تعدادی از این ذرات به بدنه لوله می چسبند و در نتیجه غلظت مخلوط ورودی به لوله بیشتر از غلظت مخلوط خروجی از لوله می باشد. به این دلیل ابتدا باید چند ثانیه ای برای بوجود آوردن شرایط پایا، مخلوط سوخت و هوا از داخل لوله تعدادی از این ذرات به بدنه لوله می چسبند و در نتیجه غلظت مخلوط ورودی به لوله بیشتر از غلظت مخلوط خروجی از لوله می باشد. به این دلیل ابتدا باید چند ثانیه ای بوجود آوردن شرایط پایا، مخلوط سوخت و هوا را از داخل لوله عبور داد. پس از اینکه غلظت مخلوط خروجی ثابت شد دستگاه به حالتی پایا رسیده و آماده آزمایش می باشد.

مخلوط سوخت و هوا در انتهای باز بالای لوله بوسیله سیم تنگستن مشتعل می گردد. این شعله به علت فشار هوای خروجی از لوله که، طرف بالا می باشد در بالای لوله ساکن می ماند. البته اگر شدت هوای خروجی از لوله یا هوای ورودی به دستگاه تهویه خیلی کم یا زیاد باشد شعله یا به طرف بالا حرکت کرده، یا خاموش شده و یا به سمت پایین لوله حرکت می کند. زمانی که شکل شعله در دهانه خروجی لوله به حالتی پایدار رسید، جریان گاز بوسیله شیر برقی قطع شده و شعله در لوله به سمت پایین حرکت می نماید. تشکیل شعله و انتشار آن توسط یک دوربین تصویری سرعت بالا با قابلیت ۸۰۰۰ فریم در ثانیه ثبت می شود. در شکل (۳-۵)، تصویری از شعله ذرات آلومینیوم در مخلوطی از گاز ذکر شده که در بالای لوله شیشه ای تشکیل گردیده نشان داده شده است.

در انتهای لوله شیشه ای از یک شعله خفه کن استفاده شده که برای خاموش کردن شعله های احتمالی مورد استفاده قرار گرفته تا از ورود شعله به منبع تغذیه ذرات جلوگیری شود.

برای بدست آوردن سرعت انتشار شعله، لوله شیشه ای (محفظه احتراق) به فواصل مساوی تقسیم می گردد تا هنگام عبور شعله بتوان زمان طی شده فواصل معین شده را بدست آورد. این عمل با شمارش تعداد فریم ها کسری از ثانیه را تشکیل می دهد انجام می گیرد. با داشتن زمان و فاصله طی شده توسط شعله، سرعت انتشار شعله محاسبه می گردد. شکل (۳-۶) نمایشگر تقسیم بندی محفظه احتراق می باشد.

سرعت سوزش نیز از رابطه زیر بدست می آید.

$$S = \frac{V}{A_f/A_t} \quad (2-3)$$

که در آن S سرعت سوزش، V سرعت انتشار، A_t مساحت سطح مقطع لوله و A_f مساحت سطح شعله می باشد. مقدار کسر $\frac{A_f}{A_t}$ برای شعله آرام ۱/۵ و برای شعله آشفته ۲ در نظر گرفته شده است [۱].

۳-۴- نحوه کالیبراسیون:

قبل از انجام آزمایش لیزر را به مدت ۱۵ دقیقه روشن می کنیم تا گرم شود. آنگاه سیلندر سیستم تزریق دستگاه را از آلومینیوم با قطر مورد نظر پر می نمائیم. سپس ۲ عدد فیلتر از نوع فیلترهای مورد مصرف روپزشکی را به یکدیگر دوخته و به پمپ مکنده نصب می کنیم. سپس دستگاه را جهت انجام آزمایش آماده می نمائیم. شیر هوا را باز نموده و دبی جرمی را از روتامتر می خوانیم.

کلید تزریق را چندین بار به حالت خاموش و روشن می زنیم. پس از اینکه ابر ذرات تشکیل شده در بالای لوله به حالت یکنواخت درآمد، به مدت ۵ ثانیه فیلتر را جلوی لوله قرار می دهیم تا ذرات به داخل آن نفوذ کنند. همزمان تغییر آمپر جریان دوطرف مقاومت آشکارساز^{۱۲} پس از تحلیل دیجیتالی روی مانیتور کامپیوتر نشان داده می شود.

ذرات رسوب کرده روی فیلتر با استفاده از ترازوی دیجیتالی توزین می شوند.

نتایج اخذ شده از آزمایش را در فرمول ذیل قرار می دهیم:

$$C = \frac{m_f - m_i}{t} \times \frac{1}{Q} \quad (2-3)$$

که در آن m_f جرم نهایی فیلتر، m_I جرم اولیه فیلتر، t زمان رسوب روی فیلتر و Q دبی جرمی هوا می باشد.

مقادیر $C, Ln(I_o/I)$ به ترتیب روی محور عرضی (y) و طولی (x) ترسیم می شوند. با استفاده از روشهای آماری (حداقل مجذور فاصله)، از مجموعه داده‌ها یک خط عبور داده می شود. ضریب زاویه این خط برای کالیبراسیون نتایج آزمایشاتی که غلظت ذرات از لیزر خوانده شده است به کار می رود. نمونه‌ای از نمودارهای کالیبراسیون در شکل (۳-۷) نشان داده شده است [۱].

۳-۵- نتایج آزمایش

با انجام آزمایشات متعدد و بررسی تصاویر بدست آمده از دوربین سرعت بالا مشاهده می شود که انتشار شعله در جهت شتاب ثقل در داخل لوله شیشه‌ای را می توان به دوناچه عمده تقسیم نمود.

در ناحیه اول که حدود $\frac{1}{3}$ تا $\frac{1}{2}$ طول بالایی لوله را شامل می شود، شعله آرام بوده تقریباً با سرعتی ثابت منتشر می گردد. پیشانی شعله در این ناحیه برون اعوجاج و تقریباً تخت و یا سهمی شکل^{۱۳} می باشد. اشکال (۳-۸) و (۳-۹) تصاویری از شعله آرام ذرات آلومینیوم را در مخلوطی از گاز اکسیژن - نیتروژن نشان می دهد. همچنین در غلظتهای پایین، تعدادی اعوجاج با مقیاسی در حدود $\frac{1}{3}$ قطر لوله مشاهده می شود (شکل (۳-۱۰)).

ناحیه دوم معمولاً زمانی که غلظت ذرات نزدیک به مقدار استوکیومتریکی ($310 \frac{g}{m^3}$) باشد بوجود می آید. این ناحیه با نوسان شعله آغاز می گردد به طوریکه نور شعله به صور متناوب کم و زیاد می گردد. دومین مرحله انتشار شعله ذرات، بعد از

¹³. Parabolic

اینکه شعله حدود ۲۰ تا ۴۰ سانتیمتر در ناحیه نوسانی همراه با افزایش دامنه نوسانات انتشار یافت، آغاز می شود. شعله در این ناحیه ناگهان مجبور به تحمل نوسانات سریع نامنظم گردیده که شعله را آشفته نموده و شتاب سریعی به آن می دهد. در ناحیه آشفته سرعت شعله با شتاب زیادی افزایش یافته و پیشانی شعله در این ناحیه دارای اشکال مختلفی می باشد. از جمله این اشکال می توان به چین خوردگیهای نامنظم، کشیدگی بیش از حد شعله از یک سمت، عدم پیشروی بخشی از شعله برخلاف بخشهای دیگر وجود ورتکسها در شعله و چند تکه شدن شعله اشاره نمود. شکل (۳-۱۱) تصویری از یک شعله آشفته را نشان داده که در آن پیشانی شعله دارای چین خوردگیهای نامنظم می باشد. شکل (۳-۱۲) تصویری از یک شعله آشفته که پیشانی آن از سمت چپ به پایین کشیده شده را نشان می دهد. شکل (۳-۱۳) عدم پیشروی بخشی از شعله را در پیشانی شعله نشان می دهد. شکل (۳-۱۴) چند تکه شدن شعله آشفته را به تصویر می کشد. شکل (۳-۱۵) نیز نمایانگر وجود ورتکسها در شعله آشفته می باشد. شکل (۳-۱۶) نمایی نزدیک از یک شعله آشفته را نشان داده که در آن ویژگیهای یک شعله آشفته مشهود است.

جهت خرید فایل word به سایت 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: farbod ghassemi kia
Keywords:
Comments:
Creation Date: 4/15/2012 11:19:00 AM
Change Number: 1
Last Saved On:
Last Saved By: hadi tahaghoghi
Total Editing Time: 0 Minutes
Last Printed On: 4/15/2012 11:19:00 AM
As of Last Complete Printing
Number of Pages: 27
Number of Words: 4,511 (approx.)
Number of Characters: 25,717 (approx.)