

صنعت فولاد در آلمان - روندهایی در فناوری فولاد تمیز و مهندسی دیرگداز

محمدحمید وکیل نژاد^۱، محسن امین^۲

۱- کارشناس تحقیق و توسعه، شرکت دانش بنیان گروه پاترون

۲- مدیر کنترل کیفیت و طراحی محصول، شرکت دانش بنیان گروه پاترون

پست الکترونیک نویسنده مسئول: m_vakilnejad@nt.iust.ac.ir

ویرایش: مهندس عباس رضانی

چکیده:

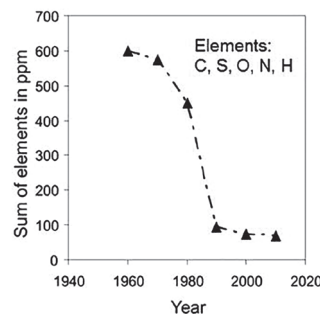
توسعه پایدار فناوری فولادسازی، محرک اصلی برای توسعه دیرگدازهای جدید و پیشرفته است. در این مقاله بطور خلاصه در مورد روندهای فولادسازی ثانویه بحث شده و اینکه چگونه دیرگدازهای پیشرفته راه حل‌های نوآورانه‌ای را برای شرایط چالش برانگیز در فرآیندهای فولادسازی فراهم می‌کنند. مثال‌هایی نیز پیرامون نقش دیرگدازها در کیفیت فولاد و کاهش هزینه اقتصادی فرآیند ارائه گردیده است.

صنعت فولاد به دلیل اینکه ۶۰ تا ۷۰٪ از سهم بازار فرآورده‌های دیرگداز را به خود اختصاص داده است، محرک اصلی پیشرفت‌های جدید در صنعت دیرگداز محسوب می‌شود. برای برآورده ساختن نیازهای جدید و فزاینده فرآیند فولادسازی، نیاز به توسعه پایدار مهندسی دیرگدازها وجود دارد. در بخش اول مقاله در مورد روندهای فناوری فولادسازی توضیح داده شده و در بخش دوم مقاله مثال‌هایی پیرامون راه حل‌های ارائه شده توسط دیرگدازهای پیشرفته برای فولادسازی مقرون به صرفه و کیفیت بالا ارائه گردیده است.

۱ - روندهایی در متالورژی ثانویه

بالا با مقدار اندکی از ناخالصی‌های نامطلوب و عناصر آلیاژی هستند. شکل ۱ حد قابل دستیابی از میزان ناخالصی‌ها را در فولادها و در ۵۰ سال گذشته نشان داده و در جدول ۱ عناصر آلیاژساز مهم در فرآیندهای فولادسازی و درصدهای احتمالی بیشینه و کمینه برای فرآورده‌های مختلف ارائه گردیده است. بهبود مداوم کیفیت فولاد با عملیات در حوزه پاتیل‌ها حاصل شده است. تأثیر مهم این عملیات در پاتیل فولادسازی که متالورژی ثانویه نام دارد از سال ۱۹۸۰ به بعد آشکار شد.

روندهای فناوری فولادسازی به تفصیل توسط Fahndrich و همکارانش و Bruckhausen و Fahndrich مورد بحث قرار گرفته است. با توجه به اهداف این مقاله، به روندهای مذکور به طور خلاصه اشاره شده است: توسعه پایداری از انواع گریدهای فولادی جدید با خواص مربوطه برای کاربردهای متفاوت وجود دارد، به گونه‌ای که بیش از ۲۰۰۰ گرید فولادی مختلف در بازار آماده عرضه می‌باشد. این فولادها، گریدهایی با خلوص



شکل ۱- حد قابل دستیابی از میزان ناخالصی بعد از عملیات متالورژی ثانویه در سالهای ۱۹۶۰ تا ۲۰۱۰ میلادی




جدول ۱- درصد عناصر آلیاژساز مربوط به فرآیندهای متالورژی ثانویه

Element	Min./Max. Content [%]	Relevant Secondary Metallurgical Aggregates
C	0,0010–2,50	VOD/VD, RH, RH-OB, stirring station
Si	0,01–3,70	RH, LTS
Mn	0,08–20,00	LF
Cr	0,03–25,00	VD, RH, LF
Mo	0,01–4,50	LF or primary steelmaking
Ni	0,03–80,00	LF or primary steelmaking
Cu	0,03–3,50	LF or primary steelmaking
N	0,0020–0,5000	VD, RH, LF, stirring station
Al	0,0020–5,50	VD, RH, stirring station
W	0,020–6,50	LF or primary steelmaking
Co	0,03–10,00	LF or primary steelmaking
V	0,01–1,50	VD, RH, LF, stirring station
Ti	0,01–1,50	VD, RH, stirring station
B, Se, Te, Ca, Pb, S	0,001–0,300	stirring station, LF

گاززدایی، گوگردزدایی، کربن زدایی جهت کاهش درصد کربن، آلیاژسازی در محدوده خواص معین، افزایش تمیزی فولاد با جداسازی یا اصلاح آخال‌های غیرفلزی و آخرین میزان - و نه حداقل میزان- به دست آمده از همگنی ترکیب و دما را پوشش می‌دهد. از این رو Lachmund از پاتیل فولادسازی با عنوان "راکتور متالورژیکی" یاد کرده است (شکل ۳).

آنالیز گریدهای مختلف فولادی برای کاربرد در خودروسازی در شکل ۲، نشان از افزایش تقاضا برای فولادهای با ناخالصی کم و کیفیت بالا دارد. تداوم فرآوری فولاد مذاب در متالورژی ثانویه، به پیشرفت آسترهای دیرگداز نیازمند است و میتوان آن را از مهمترین عوامل محرک برای اختراعات حوزه دیرگداز در نظر گرفت. متالورژی ثانویه گستره وسیعی از فرآیندها شامل اکسیژنزدایی،

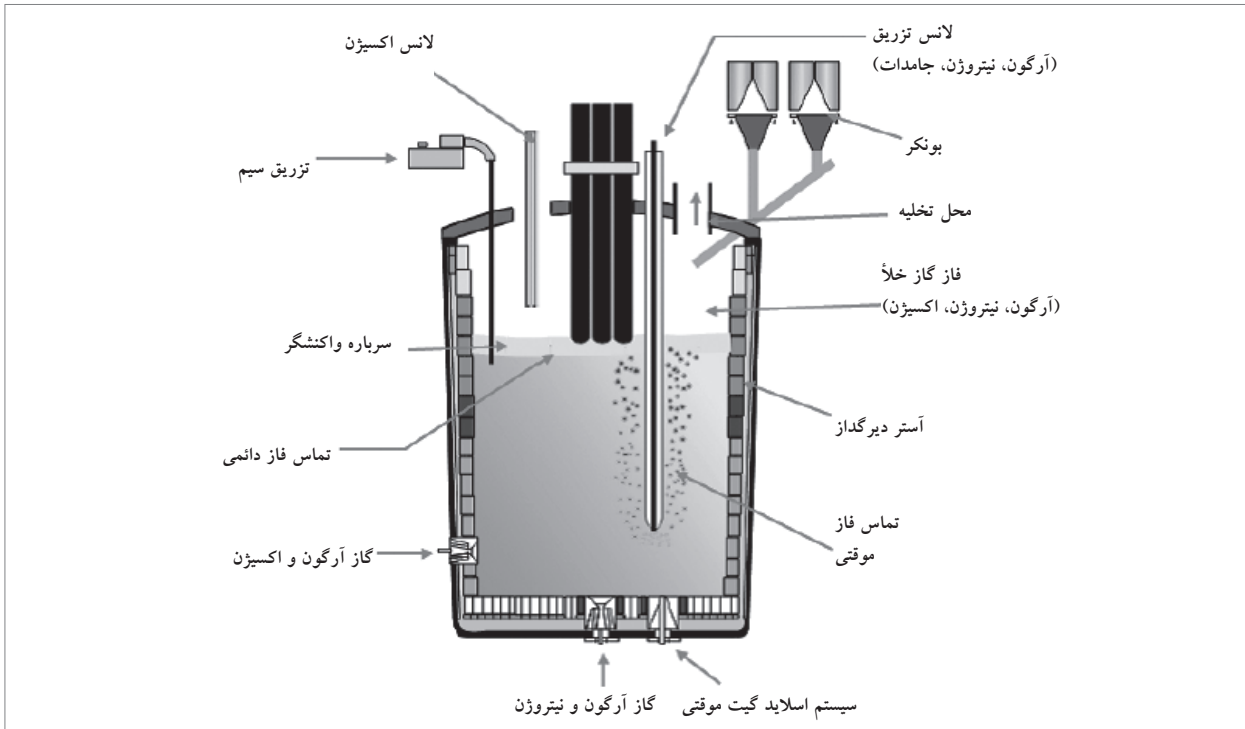
جدول ۱- درصد عناصر آلیاژساز مربوط به فرآیندهای متالورژی ثانویه

the 50 th	the 80 th	NOW
		
Analyse:		
[C] ~ 0,10 %	[C] ~ 0,05 %	[C] < 0,0030 %
[P] < 0,030 %	[P] ≤ 0,020 %	[P] ≤ 0,010 %
[S] < 0,030 %	[S] ≤ 0,020 %	[S] ≤ 0,010 %
[N] ≤ 0,0090 %	[N] ≤ 0,0060 %	[N] < 0,0035 %
		[Ti]-, [Nb]-, [B]- alloyed
فرآیندهای متالورژی: کوره زیمنس-مارتین، شمش‌ریزی	کنورتور دمش اکسیژن، پاتیل فولادسازی، ریخته‌گری پیوسته	کنورتور دمش اکسیژن، پاتیل فولادسازی، فناوری خلأ، ریخته‌گری پیوسته

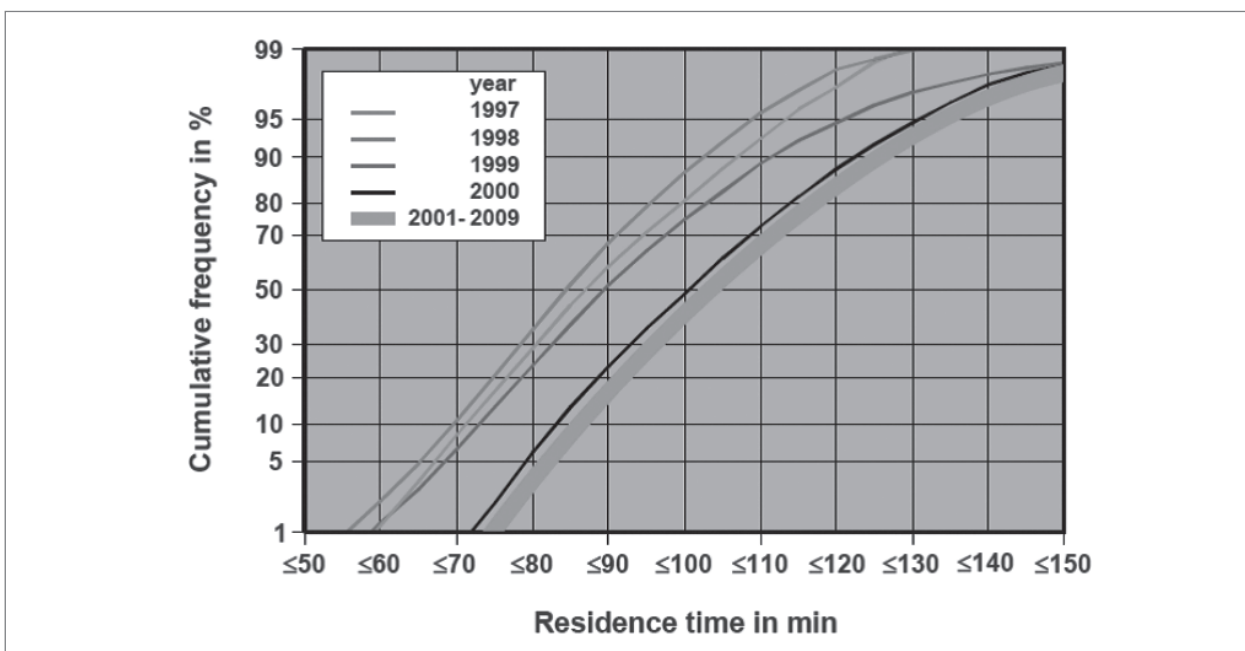
واقعی برای ریخته‌گری فولاد است. طبق گزارش منابع مختلف، هزینه جبران افت دما به ویژه افزایش دمای یک درجه کلونین مذاب فولاد، بین ۳ و ۵ یا حتی تا ۱۰ یورو در هر تن تولید فولاد است.

فولاد بطور پیوسته در طی زمانهای عملیاتی در پاتیل فولادسازی سرد میشود (شکل ۴). بنابراین حتی دماهای ذوب‌ریزی بالاتر کنورتور فولادسازی (BOF) یا کوره قوس الکتریکی (EAF) یا بازگرمایش فولاد در کوره پاتیلی یا با روش‌های ترموشیمیایی مثل CAS-OB نیازمند جبران این افت دمایی و تضمین دمای

1. Metallurgical Reactor



شکل ۳- پاتیل فولادسازی بعنوان رآکتور متالورژیکی



شکل ۴- سیر تکاملی زمان ماندگاری فولاد مذاب در پاتیل از زمان ذوبریزی تا شروع ریختهگری

۲- توسعه در مهندسی دیرگذاها

۲-۱- دیرگذاهای خنثی برای تولید فولاد پاک

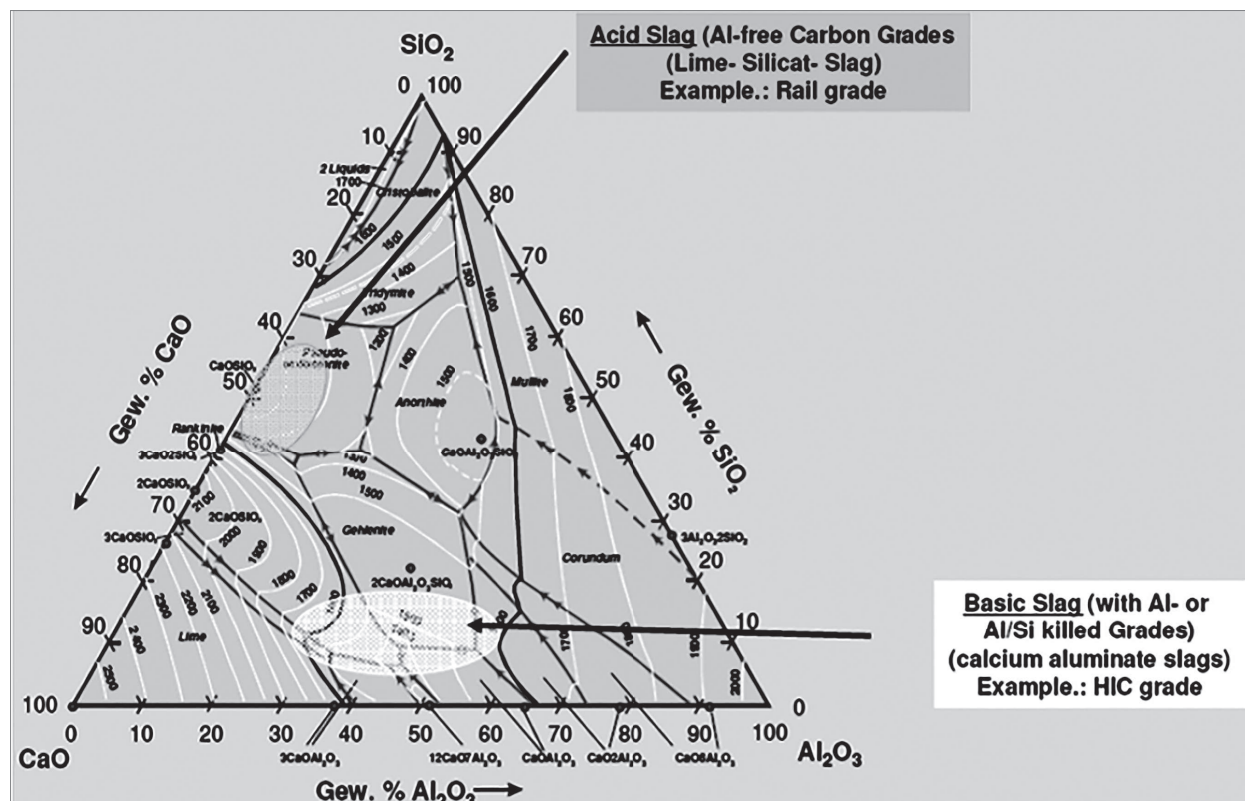
دیرگذاها برای جدار داخلی پاتیل فولادسازی باید در مقابل سرباره‌های خورنده، سرباره‌های واکنشگر متالورژیکی مثل سرباره آلومینات کلسیم با نسبت CaO/Al_2O_3 حدود ۱ برای فولادهای کشته آلومینیوم دار (شکل ۶) مقاومت کنند. علاوه بر این آستر دیرگذا باید از نظر ترمودینامیکی در تماس با فولاد - برای مثال در برابر آلومینیوم اضافی حل شده در فولاد کشته آلومینیومدار - پایدار باشد تا از اکسیداسیون مجدد فولاد و مشکلات مربوط به تمیزی فولاد جلوگیری گردد. این مورد بطور معمول برای آسترهای دیرگذا قلیایی مثل آجرهای دولومایی یا منیزیا-کربنی مسئله ای نیست. آجر منیزیا کربنی ماده استاندارد برای خط سرباره پاتیل فولادسازی است.

دیرگذاهای آلومینا بالای حاوی سیلیس، مانند بوکسیتی یا آندالوزیتی در مقابل سرباره‌های خورنده و با دمای ذوب پایین آلومینات کلسیمی نرخ فرسایش بالایی دارند. SiO_2 در این دیرگذاها از نظر ترمودینامیکی در تماس با آلومینیوم حلشده در مذاب فولاد، پایدار نبوده و با آلومینیوم کاهیده می شود تا Al_2O_3 شکل بگیرد که باعث افت تمیزی فولاد خواهد شد:

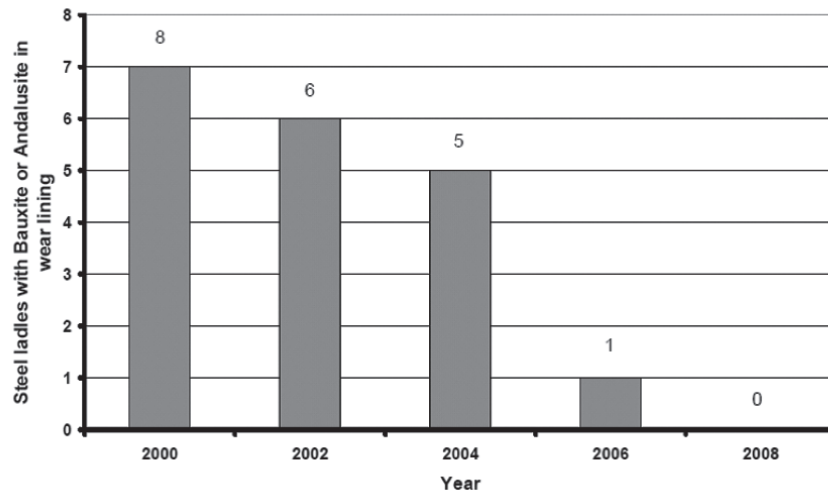


بنابراین دیرگذاهای آلومینا-اسپینل و آجرهای منیزیا-کربن خلوص بالا جایگزین آندالوزیت و بوکسیت در آستر پاتیل شدند (شکل ۷).

دیرگذاهای آلومینا-اسپینل هم بصورت جرم ریختنی و هم بصورت آجر برای هر دو نوع گرید فولاد کشته حاوی سیلیسیم



شکل ۶- ترکیب شیمیایی سرباره پاتیل فولادسازی برای سرباره‌های واکنشگر متالورژیکی فوقانی با گرانی و دمای ذوب پایین



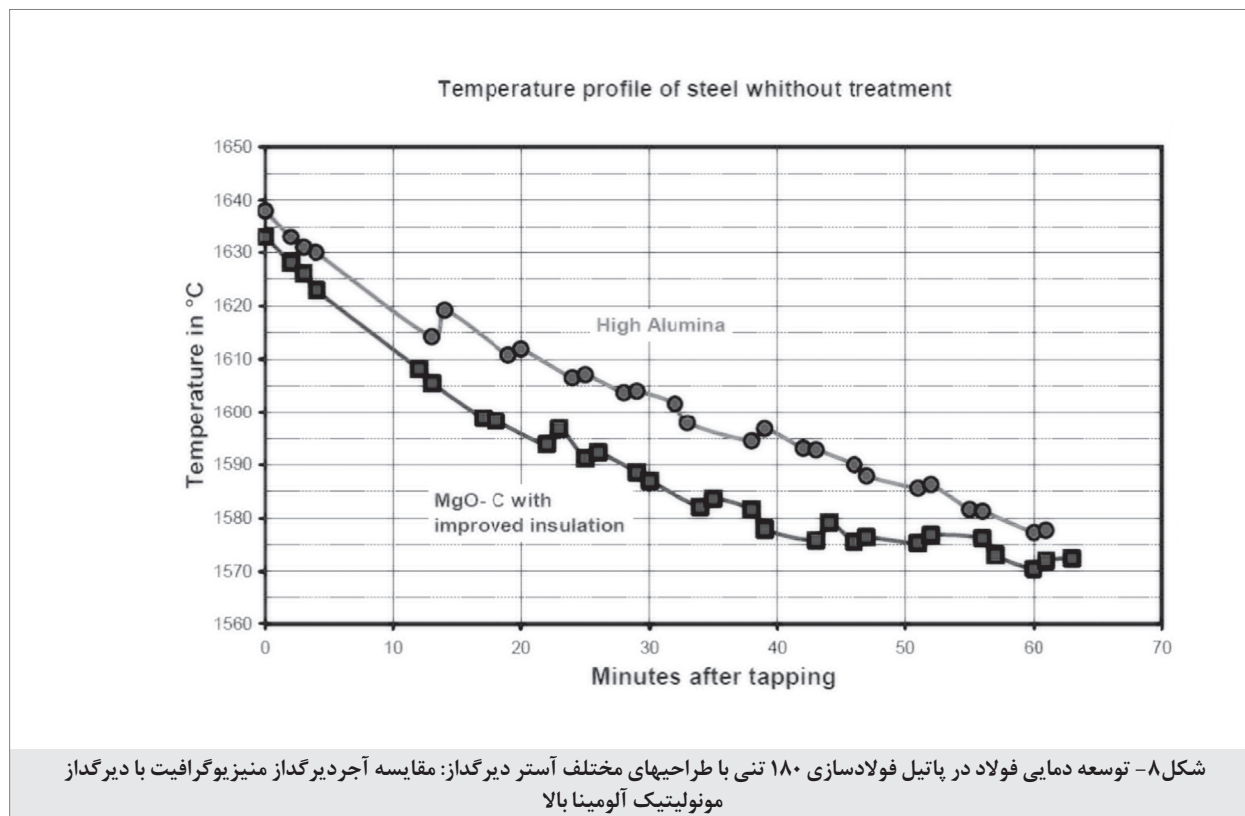
شکل ۷- تعداد فولادسازان اروپایی مصرف کننده دیرگدازهای آندالوزیتی یا بوکسیتی برای آسترهای مقاوم به سایش پاتیل‌های فولادسازی، ارائه شده در سمینارهای بین‌المللی با موضوع "آستر دیرگداز پاتیل فولادسازی در اروپا" ۲۰۰۸ - ۲۰۰۰

حاوی بوکسیت در این رده کمترین کیفیت را دارند. چنین آجرهای دیرگدازی نمیتوانند عملکرد مناسبی برای فرآیندهای منعطف و فزاینده فولادسازی در پاتیل داشته باشند. در کف پاتیل، آجرهای آلومینا-منیزیا-اسپینل برپایه آلومینای تبولار به وضوح کیفیت بالاتری نسبت آجرهای برپایه آلومینای ذوبی قهوه‌های دارد. طبق گزارش Krausz و همکارانش طول عمر آجر دیرگداز برپایه آلومینای ذوبی قهوه‌های به مقدار ۵۰٪ کمتر از آجر دیرگداز برپایه تبولار آلومینا در کف پاتیل بوده است. آجرهای دیرگداز خلوص بالا برپایه آلومینای تبولار مقاومت بالاتری در برابر سرباره و خزش داشته و دارای بیشترین نرخ تشکیل اسپینل درجا در طول سیکل‌های گرمایی است. بررسی‌های اخیر نشان میدهد که دیرگداز برپایه اگریگیت آلومینای سینتری (۹۶ BSA)، تشکیل همگنتر و سریعتر فاز اسپینل درجا را در آجرهای AMC نسبت به آجرهای برپایه آلومینای ذوبی قهوه‌ای نشان می‌دهد. اگر دیرگداز حاوی کربن و گرافیت باشد، فولادهای فوق کم کربن مثل ورق‌های فولاد خودروسازی حساسیت زیادی به

و آلومینیوم و در دیواره پاتیل فولادسازی با موفقیت به کار گرفته شده‌اند. در دیواره‌های کناری پاتیل فولادسازی، جرم‌های ریختنی با فاز اسپینل درجا نسبت به جرم‌های ریختنی حاوی اگریگیت اسپینل، از نظر مقاومت به سرباره و رفتار ترموپلاستیک در دماهای بالا امتیازات بیشتری دارد. آجرهای دیرگداز فوق به صورت آجرهای بدون کربن با پخت دما بالا یا آجرهای آلومینا-منیزیا-کربن (AMC) باند کربنی با فاز اسپینل درجا هستند. آجرهای دیرگداز اسپینلی فوق‌الذکر بایستی جهت ایجاد عملکرد مطلوب، درصد بسیاری کمی SiO_2 داشته باشند. Franken و همکارانش گزارش کردند که طول عمر آجرهای اسپینلی با ۱ درصد سیلیس تنها ۴۰ درصد آجرهای اسپینلی با ۰/۱ درصد سیلیس می‌باشد. بنابراین عوامل رسی سنتی برای آجرهای دیرگداز مذکور، بایستی با عوامل دیگر مانند آلومینای ری اکتیو جایگزین شوند. عملکرد آجرهای دیرگداز آلومینا-منیزیا-کربن به اگریگیت‌های آلومینای مورد استفاده در دیرگداز بستگی دارد. آجرهای

یک لایه عایق اضافی در آستر اصلی، ۱۵-۱۰ درجه کلوین بالاتر می باشد. با توجه به اینکه هزینه افت دمای ۱ درجه کلوین بین ۵ تا ۱۰ یورو به ازای هر تن تولید فولاد متغیر است، هزینه متوسط افت دمایی ۱۵ درجه کلوین به مقدار ۰/۷۵ تا ۱/۵ یورو به ازای هر تن تولید فولاد خواهد بود. بطور کلی هزینه آسترکاری دیرگداز پاتیل بدون سیستم اسلاید گیت، از ۱/۵ تا ۲ یورو به ازای هر تن تولید فولاد متغیر است. بنابراین هزینه افت گرمای لازم برای فرآیند فولادسازی بیش از ۵۰ درصد هزینه آسترکاری دیرگداز پاتیل اهمیت دارد. دیرگدازهای آلومینا بالا با محتوای کربن کمتر و یا بدون کربن به دلیل هدایت حرارتی پایینتر، امتیازات بهتری نسبت به دیرگدازهای با محتوای کربن بالا دارند و چنین جنبه هایی در ارزیابیهای اقتصادی طراحی آستر پاتیل بایستی مدنظر قرار گیرد.

ورود کربن از آستر دیرگداز به درون مذاب فولاد دارد. چنین گریدهای فولادی حداکثر ۲۰-۱۰ ppm کربن دارند و لذا امروزه ورود چند ppm کربن از طریق کربن موجود در دیرگداز به درون فولاد، عامل بحرانی محسوب می گردد. برخلاف دیرگدازهای منیزیایی، دیرگدازهای آلومینایی جهت دستیابی به انعطاف پذیری ترمومکانیکی و مقاومت به شوک حرارتی مطلوب، نیازمند محتوای کربن/گرافیت در فرمولاسیون خود نیستند. حتی دیرگدازهای آلومینا-منیزیا-کربن باند کربنی درصد گرافیت به مراتب کمتری (طبق جدول ۲) نسبت به آجرهای دیرگداز منیزیا-کربنی دارند. شکل ۸ افت دمایی در دیواره پاتیل فولادسازی ۱۸۰ تنی با آستر دیرگداز جرم ریختنی اسپینل درجا را نسبت به آجرهای دیرگداز MgO-C نشان میدهد. به دلیل هدایت حرارتی بالاتر آجر دیرگداز MgO-C (طبق جدول ۲)، افت دمایی با وجود



جدول ۲- داده های مربوط به برخی دیرگدازهای مورد استفاده در آستر پاتیل

AM		آجرهای AMC		آجرهای MgO-C	
جرم ریختنی دیرگداز	آجر دیرگداز	آلومینای سینتری (BSA) (۹۶)	آلومینای ذوبی قهوه‌ای		
-	-	۶-۸		۱۰-۱۵	درصد کربن (%)
۳/۵	۳/۵	۶/۴	۶/۵	۱۰	هدایت حرارتی (W/m.K)
۲/۹-۳	۳-۳/۲	۳/۰۸	۳/۲۵	۲/۹	دانسپته بالک (g/cm ^۳)

۳- نتیجه گیری

مثال هایی از دیرگدازهای پیشرفته که در این مقاله مورد بحث قرار گرفت، ارتباط دیرگدازها با فولادسازی نوین را هم از نظر فنی و هم اقتصادی نشان داد. هنگام بررسی جنبه های اقتصادی مواد دیرگداز، بایستی علاوه بر هزینه های مستقیم مصرف دیرگداز، هزینه های مربوط به اپراتوری دیرگدازها نیز لحاظ گردند.

هزینه های مربوط به اپراتوری دیرگداز ورای هزینه خرید و نصب دیرگدازها، می تواند بدین شکل خلاصه شود: کاهش تولید به دلیل خارج از سرویس بودن پاتیل (آسترکاری مجدد، عدم اعتمادپذیری، تخریب های غیرمنتظره و یا حتی حوادث غیرمترقبه)، تأثیر بر کیفیت فولاد، هدررفت انرژی، افت بازدهی، مسایل زیست محیطی، ایمنی و سلامت تأثیر می گذارد.

تجربه ها نشان داده است که هزینه های مربوط به اپراتوری دیرگداز به همان اندازه اهمیت دارد که هزینه های مصرف دیرگداز مهم هستند و معمولاً تهیه دیرگدازهای ارزان قیمت و با کیفیت پایین با لحاظ کردن هزینه های اپراتوری، تبعات سنگین تری برای صنایع مصرف کننده به وجود می آورد. انعطاف پذیری لازم در فرآیند فولادسازی نوین نیازمند عملکرد مناسب مواد دیرگداز است.

۲-۲- آستری دیرگداز نازک با خواص مقاومت به سایش جهت افزایش ظرفیت پاتیل

برای پاتیل فولادسازی با ظرفیت ۲۰۰ تن مذاب فولاد، با کاهش ضخامت آستر دیرگداز تا ۱۰ mm میتوان ظرفیت آن را تا ۲/۵ تن اضافه کرد. به استثنای هزینه مواد ورودی، دیگر هزینه های فرآیند ثابت می ماند و لذا این تناژ اضافی می تواند بطور قابل ملاحظه های خروجی اقتصادی فولادسازی را افزایش دهد.

بنابراین ضخامت آستر دیرگداز در بسیاری از کارخانه های فولادسازی اروپا کاهش یافته است. جدول ۳ نمونه هایی از موارد با فرسایش شدید را ارائه کرده است که در آنها دیرگدازهای آلومینا-اسپینل با ضخامت ۱۴۰-۱۱۰ mm در آسترهای تازه نصب شده بطور متوسط ۱۴۰-۱۱۰ ذوب گرفته اند.

چنین افزایشی در ظرفیت پاتیل تاجایی امکان پذیر است که توان وزنی جرثقیل محدودیت ایجاد نماید. در اینگونه موارد، وزن آستر دیرگداز پاتیل نیز هدف گذاری می شود. دیرگدازهای آلومینا بالا بر پایه آگریگیت های سینترشده به دلیل وجود تخلخل های بسته داخلی در آگریگیت های سینتر شده، معمولاً دارای چگالی بالک کمتر نسبت به دیرگدازهای آلومینا بالا بر پایه آگریگیت های ذوبی هستند. مثالی از این موارد در جدول ۲ آمده است.