

* مقاله کوتاه *

تکنولوژی احیای مستقیم کانه‌های آهن به روشی نو

ناصر توحیدی*

چکیده

برای احیای مستقیم کانه‌های آهن دهه روش هریک با ویژگی منحصر بخود وجود دارد. متداولترین روش تجاری براساس مصرف گاز طبیعی، روش میدرکس است که در تمام جهان به طور گسترده‌ای در صنعت مورد بهره‌برداری قرار گرفته است. روش نوین اچ. وا. ال. سه از جهاتی با روش میدرکس شباهت و از دیدگاه‌هایی نسبت بدان برتری دارد، ولی به دلایل فنی درجه فلزی آهن اسفنجی تولید شده در این روش پائین است. روش پیشنهادی احیای مستقیم کانه‌های آهن طریق طراحی شده است که نه تنها مزیتها هر دو روش را داراست بلکه درجه فلزی آهن اسفنجی آن نیز بالاتر است.

مقدمه

اکسیدهای آهن بصورت هماتیت (Fe_2O_3), ماقنتیت (Fe_3O_4) و وستیت (Fe_{1-x}O) وجود داشته و پایدار هستند. تاکنون صدھا روش برای تولید آهن از این اکسیدها ابداع شده است که فهرست تعدادی از آنها که در صنعت کاربرد داشته‌اند در مراجع [۱] تا [۶] ذکر گردیده است.

* استاد انسٹیتوی متالورژی و مواد دانشکده فنی - دانشگاه تهران

هدف کلی این روشها جدا کردن اکسیژن از اکسیدهای آهن است که با توجه به روند زیر تحقق می‌یابد:

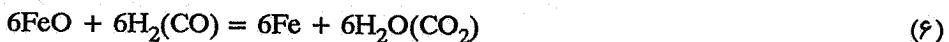
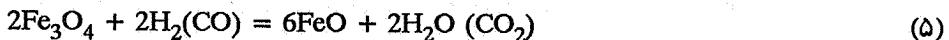
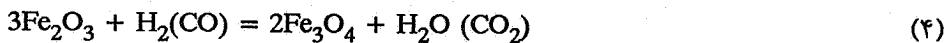


برای احیای اکسیدهای آهن می‌توان از زغال، گاز طبیعی و انرژی الکتریکی استفاده کرد. در روش ابداعی، عامل احیا کننده و تأمین کننده حرارت گاز طبیعی است. این گاز با پیش از ۸۵ درصد متان به ضرورت‌هایی با بخار آب و گاز کربنیک ترکیب شده، به هیدروژن و اکسید کربن تبدیل می‌شود:

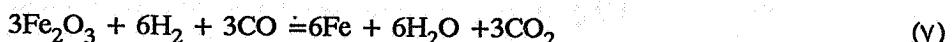


البته با تغییر نسبت گازکربنیک و بخار آب در مخلوط گاز طبیعی، ترکیب گاز حاصل نیز تغییر خواهد کرد.

هرگاه احیای اکسیدهای آهن با هیدروژن و اکسید کربن در زیر دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد صورت گیرد، واکنشهای (۴) تا (۶) (همچنین (۲۰) تا (۲۲)) انجام خواهد شد:



اگر گاز احیا کننده مخلوطی از هیدروژن و اکسید کربن باشد، واکنشهای احیا براساس موازنۀ مولی قابل تنظیم است. مثلاً هرگاه نسبت هیدروژن به اکسید کربن در گاز دوبه یک باشد واکنش به ترتیب زیر خواهد بود:



در شرایط خاص اکسید کربن و متان می‌توانند بروطبق واکنشهای (۸) و (۹) به کربن تبدیل شوند.

کریں تولید شده با آهن اسفنجی ترکیب شده (واکنشهای (۱۰) تا (۱۲))، سماتنت تولید می کند:



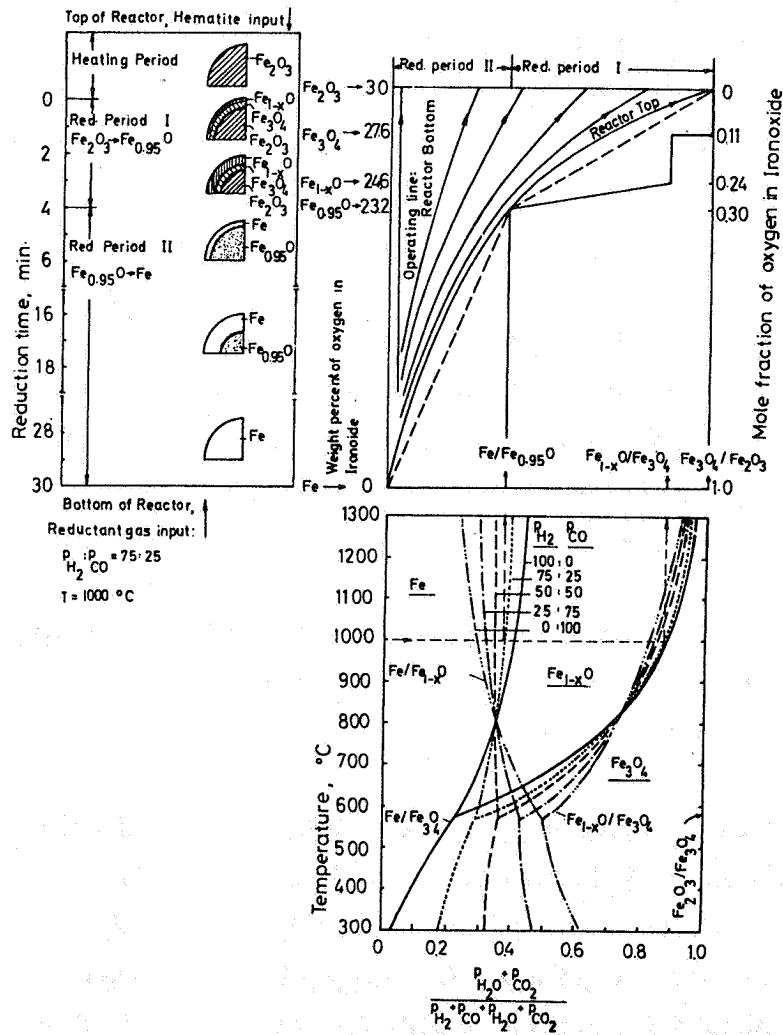
آخرین و مشکلترین مرحله، احیای وستیت است و لذا باید پتانسیل احیا کنندگی گاز احیا کننده مورد نیاز حداکثر باشد.

برای احیای اکسیدها همواره باید ترکیب گاز احیا کننده از ترکیب گاز تعادلی غنی‌تر باشد. نمودار تعادلی سیستم آهن - اکسیژن - کربن - هیدروژن در شکل ۱ نشان داده شده است. از روی این شکل حالت پایدار آهن و اکسیدهای آن در درجه حرارت‌های مختلف و نیز ترکیب گاز احیا کننده به دست می‌آید. به عنوان مثال در ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد احیای هماتیت بر حسب ترکیب گاز احیا کننده مرکب از هیدروژن و اکسیدکربن (به نسبت ۷۵ به ۲۵) تا حد اعلام شده ممکن است:

توضیح اینکه تولید آهن از کلیه اکسیدهای آن با گازی حاوی ۶۳ درصد هیدروژن بعلاوه اکسید کربن در این درجه حرارت ممکن است، ولی چون پتانسیل احیاکنندگی گاز از خط تعادل دور نیست، زمان احیا زیاد خواهد بود. به عبارت دیگر اگر ترکیب گاز احیاکننده به اندازه کافی غنی نباشد مقداری وستیت احیا نشده از کوره خارج می شود. بر عکس هرچه گاز احیاکننده از هیدروژن و اکسید کربن غنی تر باشد، حذف اکسیژن در مرحله نهایی احیا از وستیت به دلایل سینتیکی سریعتر انجام می شود. زیرا تحت شرایط خاصی، سرعت احیا با هیدروژن و اکسید کربن از روابط زیر تعیت می کند:

$$r = k (P_{H_2} - P_{H_2}^*) \quad (1\alpha)$$

$$r' = k' (P_{CO} - P_{CO}^*) \quad (1\beta)$$



شكل ١ - نمودار تعادلی سیستم آهن-اکسیژن-کربن-هیدروژن

در روابط فوق P_{H_2} و P_{CO} فشار جزیی گاز احیاکننده در عمل و P_{CO} و P_{H_2} فشار جزیی آن در تعادل با اکسیدهاست. بدینه است هرچه اختلاف فشار جزیی بین گاز احیاکننده در عمل و در تعادل با اکسیدها بیشتر باشد سرعت احیا بیشتر و در مقابل نیاز به گاز احیاکننده که باید به کوره فرستاده شود هم بیشتر می‌گردد.

در واحدهای تولید آهن، هدف همواره مصرف گاز (انرژی) کمتر و سرعت تولید بالاتر است. به این ترتیب تولید افزایش و هزینه آن کاهش می‌یابد. هدف از ارائه طرح حاضر برای احیای کانه‌های آهن، بالا بردن درجه احیای اکسیدهای آهن (R) و در نتیجه درجه فلزی آهن اسفنجی تولید شده (M) با تعاریف:

$$R \triangleq \frac{O_{Fe_2O_3} - O_{Fe_xO_y}}{O_{Fe_2O_3}} \times 100 \quad (17)$$

$$M \triangleq \frac{Fe}{Fe} \times 100 = \frac{\text{وزن آهن فلزی در آهن اسفنجی}}{\text{(کل)}} \times 100 \quad (18)$$

ضمن ثابت نگهداشتن مقدار گاز احیاکننده مصرفی و نیز سایر شرایط احیا، و یا ثابت نگهداشتن درجه احیا و سایر شرایط و کاهش مصرف گاز مورد نظر است.

روشهای متداول احیای مستقیم کانه‌های آهن

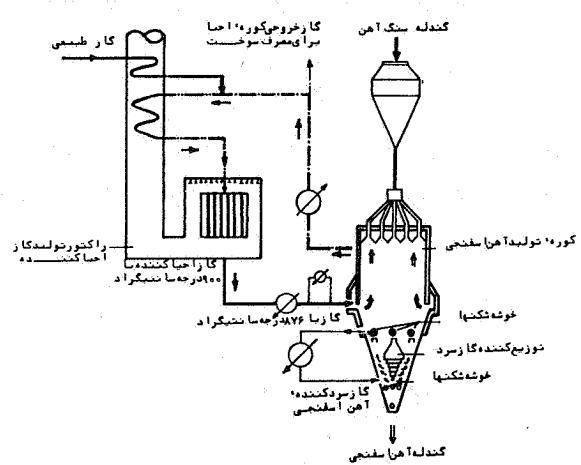
در کلیه روشهای مداومی که برای تولید آهن از سنگ آنها بوسیله گاز طبیعی ابداع شده‌اند، گاز احیاکننده همواره در خلاف جهت سقوط بارسنگ آهن و یا گندله در کوره جریان می‌یابد. طرح احیای مستقیم کانه‌های آهن، براساس روش میدرکس و اج. وای. ال سه که از جمله مrogue‌ترین روشهای تولید آهن اسفنجی به کمک گاز طبیعی است، بنا شده است. گردش گاز در این روشهای در شکل‌های ۲ و ۳ دیده می‌شود.

در روش میدرکس چون گاز احیاکننده پس از خروج از کوره احیا در کنار گاز کربنیک و بخار آب مقداری اکسید کربن و هیدروژن نیز دارد، مقداری از آن عنوان سوخت و باقیمانده برای اکسایش جزئی متان مصرف می‌شود:

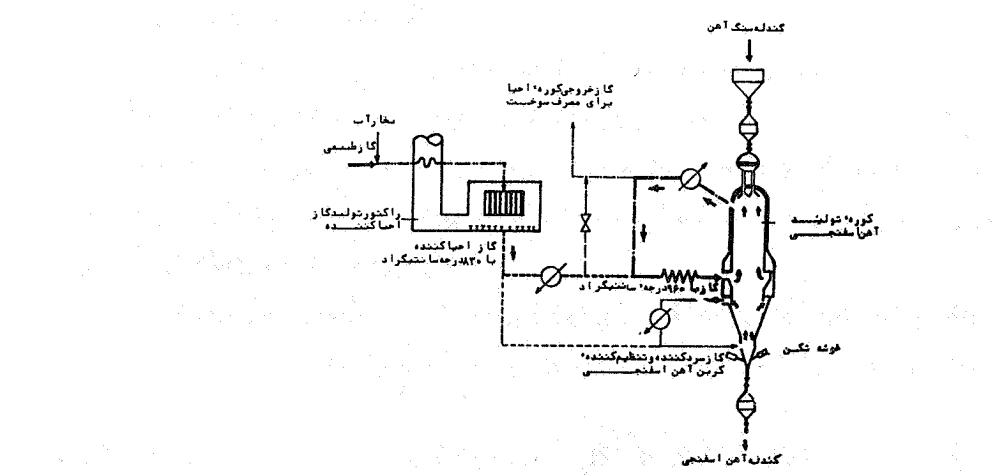


در روش اج. وای. ال سه، قسمتی از گاز خروجی به عنوان سوخت مصرف و باقیمانده آن با گاز

احیاکننده مخلوط و مجدداً برای احیای اکسیدهای آهن به کوره برگردانده می‌شود. برتری استفاده از گاز خروجی کوره احیا به روش اج. واي. ال سه نسبت به روش میدرکس در این است که آن قسمت از



شکل ۲- طرح نحوه تولید آهن اسفنجی و نیز گردش گاز به روش میدرکس



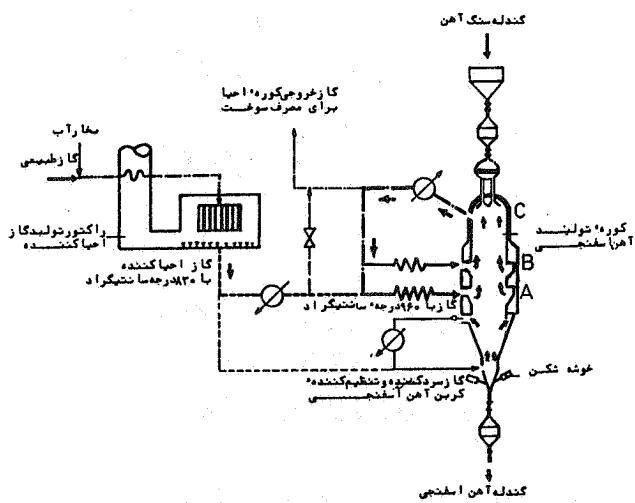
شکل ۳- طرح نحوه تولید آهن اسفنجی و نیز گردش گاز به روش اج. واي. ال سه

گاز خروجی کوره احیا که بصورت چرخه‌ای در کوره احیا جریان دارد، باعث مسمومیت کاتالیزورهای راکتور تولید کننده گاز نمی‌شود. اما عیب روش مذکور در این است که قابلیت احیاکنندگی گاز تولیدی برای احیا و در نتیجه سرعت احیا کاهش می‌یابد و این باعث کاهش درجه احیای اکسیدهای آهن در زمان توقف در کوره می‌شود.

روش جدید احیای اکسیدهای آهن با گاز طبیعی

در روش جدید نیز همانند روش آج. وا.ال.س، قسمتی از گاز خروجی برای تأمین سوخت و قسمت دیگر به صورت چرخه‌ایی در کوره احیا جریان دارد، با این تفاوت که بخش اخیر در شکم کوره دمپده‌می‌شود.

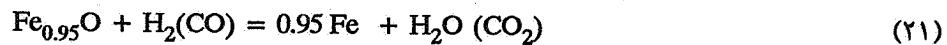
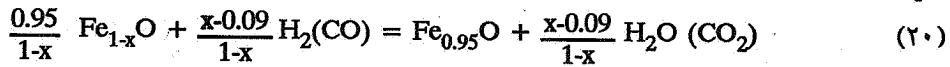
طرح روش جدید تولید آهن با گاز طبیعی و نیز نحوه گردش گاز در شکل ۴ نشان داده است.



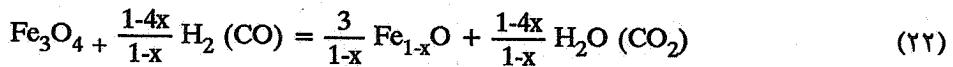
شکل ۴- طرح نحوه تولید آهن اسفنجی و نیز گردش گاز به روش جدید

در این روش گاز احیاکننده تولید شده در راکتور تولید کننده گاز احیایی بدون اینکه با گازی مخلوط و رقیق شود در سطح A، پایین ترین منطقه احیا در کوره تزریق می‌شود و قسمتی از گاز خروجی کوره احیا در شکم کوره و در ارتفاع B از محل خروج آهن اسفنجی تزریق می‌شود. بدین ترتیب

- انتظاری رود روش ابداعی از امتبایات زیر نسبت به دو روش فوق الذر برخوردار باشد:
- ۱- قسمتی از گاز خروجی ده بصورت چرخه‌ای در کل فرایند جاری است نه باعث مسمومیت کاتالیزورهای راکتور تولید کننده گاز می‌شود و نه قابلیت احیای گاز احیاکننده را کاهش می‌دهد.
 - ۲- گاز احیاکننده با گاز خروجی کوره احیا رقیق نشده و همواره با قابلیت احیاکنندگی بالا در کوره تزریق می‌شود، لذا می‌تواند در فاصله AB از کوره وستیت باقیمانده را سهولتر و سریعتر احیا کند:



- ۳- گاز احیاکننده تمیز در حین صعود در کوره احیا در فاصله AB وستیت را احیا می‌کند. این گاز در ارتفاع B از کوره با گاز خروجی تزریق شده در کوره رقیق شده ولی گاز تولیدی هنوز می‌تواند همایت را طبق واکنش (۴) و ماگنتیت را طبق واکنشهای (۵) و (۶) در فاصله BC از کوره احیا کند:



نتیجه‌گیری

ویژگیهای شیوه پیشنهادی تولید آهن اسفنجی بشرح زیر است:

- ۱- قسمتی از گاز خروجی کوره احیا پس از شستشو، تنظیم درجه حرارت و فشار در فاصله بین محل ورود گاز احیاکننده تمیز و محل خروج گاز از کوره تزریق و بصورت چرخه‌ای بطور دائم در کوره گردش می‌کند.
- ۲- از گاز دهانه کوره پس از شستشو و تنظیم درجه حرارت و فشار و تزریق در شکم کوره (بین نقطه B و A) برای احیای همایت و ماگنتیت استفاده می‌شود.
- ۳- استفاده مجدد از گاز دهانه کوره به این شیوه از نظر مصرف انرژی نیز برتریهایی دارد، زیرا حرارت لازم برای گرم کردن آن کمتر از حرارتی است که برای گرم کردن آن جهت تزریق در ته کوره لازم است و این کاهش مصرف انرژی را موجب می‌شود.
- ۴- استفاده از گاز دهانه خروجی پس از شستشو و بالا بردن درجه حرارت و تنظیم فشار و تزریق

آن در شکم کوره به این جهت ارجحیت دارد که قدرت احیاکنندگی و سرعت احیای گاز احیاکننده تزریقی در کوره را مانند روش اچ. وای. ال سه نمی‌کاهد و به این ترتیب درجه فلز شدن گندله سنگ آهن بالاتر می‌رود.

مراجع

- ۱- ناصر توحیدی، سیر تکاملی تولید آهن و فولاد در ایران و جهان، انتشارات امیرکبیر، تهران، ۱۳۶۰.
- ۲- ناصر توحیدی، احیای مستقیم، جلد اول، تئوری تولید آهن استفحی، انتشارات دانشگاه تهران، ۱۳۶۷.
- ۳- ناصر توحیدی، احیای مستقیم، جلد دوم، تکنولوژی احیای مستقیم، انتشارات دانشگاه تهران، ۱۳۶۸.
- ۴- ناصر توحیدی، تولید چدن و فولاد از آهن اسفنجی، انتشارات مجتمع فولاد اهواز، انتشارات مجتمع فولاد اهواز با همکاری انتشارات انقلاب اسلامی، ۱۳۶۹.

5. McGannon, H.E., *The Making, Shaping and Treating of Steel*, 10 th Edition, United States Steel, 1986.

6. R. Steffen, " Direct Reduction & Smelting Reduction-An Overview ", *Steel Research*, 60 (1989), 3+4 , PP. 96-103.