



ارزیابی میزان نشر آلاینده‌های تولید شده از گازهای ارسالی به مشعل

بهادر اکبری^۱، امیر صرافی^۲، علی دشتی^۳، علی محبی^۳

دانشگاه شهید باهنر کرمان، دانشکده فنی و مهندسی، بخش مهندسی شیمی

E-mail: Bahador1364@gmail.com

چکیده

بدلیل تغییر بازدهی احتراق در مشعلهای پالایشگاههای نفت و گاز، گازهای ارسالی به جو می‌تواند اثرات مخرب زیست محیطی و غیر ایمن داشته باشد. دراثر فرآیند احتراق ناشی از گازها در مشعل، آلاینده‌های مختلفی همچون دی‌اکسید کربن، دی‌اکسید گوگرد، ترکیبات آلی فرار (VOCs) و سایر مواد معلق بوجود می‌آیند، که منجر به آلاینده‌گی محیط و تنشعفات مضر می‌گردد. در این مطالعه، هدف اصلی ارزیابی میزان نشر آلاینده‌ها و هیدروکربنهای حاصل از احتراق گازهای ارسالی به مشعل با استفاده از روش‌های مختلف می‌باشد. بازیافت ارزش حرارتی قابل ملاحظه گازهای سوزانده شده، هدرروی انرژی را کاهش می‌دهد. بعلاوه، در موارد متعددی می‌تواند ارزش اقتصادی بازیافت آنها را توجیه پذیر نماید. بررسی میزان و شدت نشر این آلاینده‌ها با استفاده از سه روش مختلف شامل مدل فاکتور انتشار، واکنشهای استوکیومتری احتراق و روش اندازه‌گیری تجربی میزان غلظت آلاینده‌ها به کمک دستگاه نمونه برداری (گاز سنج محیطی) در روی سطح زمین، مورد بررسی قرار گرفته است. نتایج حاصل از این روشها با نتایج بدست آمده بر اساس معیارها و استانداردهای جهانی (EPA) مورد مقایسه قرار گرفته است که نشان می‌دهد داده‌های پیش‌بینی شده از این روشها از صحبت خوبی برخوردار است. بعلاوه، نتایج ارائه شده بر اساس روش فاکتور انتشار، کاربردی بوده و در پیش‌بینی میزان نشر آلاینده‌های مختلف در مقیاس صنعتی با ارزش می‌باشد.

واژه‌های کلیدی: گاز ارسالی به مشعل، انتشار، محیط زیست، آلودگی، ارزیابی.

^۱ دانشجوی کارشناسی ارشد مهندسی شیمی

^۲ استادیار بخش مهندسی شیمی دانشگاه شهید باهنر کرمان

^۳ دانشیار بخش مهندسی شیمی دانشگاه شهید باهنر کرمان



۱- مقدمه

درپتروشیمی و پالایشگاههای نفت و گاز از تجهیزات جداسازی و تجهیزات تبدیل شیمیایی استفاده می شود. تمامی این تجهیزات به گونه ای طراحی شده اند که برای محدوده خاصی از شدت جریان، دما و فشار عمل می کنند. انحراف از این شرایط عملیاتی معین منجر به تولید حجم زیادی از گازهای زاید(شرایط اضطراری) علاوه بر تولید گاز در شرایط عادی می گردد. اگر مقدار زیادی گازهای تولید شده و به نحوی خارج نگردد، امکان رخ دادن انفجار در واحد وجود دارد. به جهت اینمنی در واحد باید گازهای زائد تولیدی به شکلی دفع شوند. این امر معمولاً درپتروشیمی و پالایشگاه توسط سامانه مشعل انجام می گیرد. و به همین دلیل سیستم مشعل یکی از تجهیزات اینمنی ضروری جهت کنترل شرایط نایمن پالایشگاه دراثر افزایش فشارناشی از شرایط ناخواسته و اضطراری که منجر به توقف عملیات فرآیندی می گردد، می باشد [۱].

باتوجه به تحقیقات صورت گرفته در این زمینه، مشعل ها یکی از منابع اصلی آلودگی محیط زیست می باشند. براساس اطلاعات بانک جهانی در سال ۲۰۰۰ [۲]، ۱۰۸ میلیون متر مکعب گاز در مشعل ها سوزانده شده، در حالیکه این مقدار گازها می توانند برای اهداف دیگری از جمله تولید انرژی مورد استفاده قرار گیرند. در سال ۲۰۰۲، ۲۶۲ میلیون تن دی اکسید کربن از سوزاندن گازها در مشعل تولید شده است که عامل اصلی در گرم شدن زمین و تغییرات آب و هوامی باشد. براساس آمارهای بانک، انرژی، از سال ۱۹۹۹ تا ۲۰۲۰، مقدار سالیانه سوزاندن گازها در مشعل در صورتیکه تمھیداتی برای کاهش آن انجام نگیرد ۶۰ درصد افزایش می یابد [۳]. درنتیجه باید میزان سوزاندن گازها در مشعل را با تمهیدات و روشهای قابل قبول کاهش داد.

بنابراین برای بررسی و ارزیابی دامنه تغییرات آلاینده ها دو پارامتر شدت جریان گازارسالی به مشعل و تغییرات ترکیب مولکولی آنها، نقش تعیین کننده و کلیدی دارند که می باشد با استفاده از دستگاههای وروشهای مختلف میزان و شدت آنها را محاسبه و اندازه گیری گردد. جهت اندازه گیری شدت جریان ازدبی سنج های مختلفی استفاده می گردد که گاهی مشاهده گردیده بدليل نوسانات وتلاطم های شدید در جریان گاز، این ابزارها با مشکلات خاصی مواجه گردیده و نیاز به تعمیر یات عویض دارند [۴]. جهت بررسی میزان ترکیب مولکولی متغیر گاز با شدت جریان، از دستگاه کروماتوگرافی استفاده می گردد که جهت به حداقل رساندن خطای اندازه گیری سعی گردیده از داده های متعددی در طول یک ماه استفاده گردد. با توجه به اینکه فاکتورهای انتشار جهت پراکندگی و پراکنش آلاینده ها، بطور مستقیم به شدت جریان گاز وابسته است، جهت دقت بیشتر سعی گردیده که در سه حالت طراحی، نرمال و حداقل جریان، میزان نشر بررسی گردد [۵]. در این مطالعه، جهت بررسی میزان نشر آلاینده ها، از روشهای گوناگونی با اعمال شرایط خاص استفاده گردیده است. مقایسه داده ها و روشهای اعمال شده با استاندارهای جهانی، نشان دهنده راه حلی عملی در جهت کنترل این آلاینده ها می باشد.



گازهای زائد تحت شرایط گوناگونی دریک واحد شیمیابی بوجود می‌آیند که قابل دسته‌بندی درسه‌گروه

می‌باشند [۶]:

۱. دائمی(عادی): گازهای خروجی از برخی فرآیندها و گاز تخلیه شده از شیرهای کنترل در واحدهای گوناگون، که به شکل دائمی و یکنواخت می‌سوزند و بطور عمده به بخارآب، دی‌اکسیدکربن و دی‌اکسید‌سولفور تبدیل می‌شوند.

۲. متغیر(آشفنگی): در هنگام راه اندازی یا توقف کامل واحدهای اصلی که منجر به ورود مقادیر زیادی گازبه مشعل می‌شوند. حجم گازهای ارسالی به مشعل بیش از شرایط دائمی(عادی) است.

۳. اضطراری: از کار افتادن تجهیزات یا کاهش ظرفیت منجر به تولید مقادیر زیادی گازهای زاید شده، که باید سوزاندن گازهای زائد در موقع اضطراری به صورت اتفاقی و نسبی رخ میدهد.

با افزایش توجه به مسائل محیط زیستی و سلامتی افراد، توجه بسیاری از محققان به آلاینده‌های تولیدی ناشی از سوزاندن ناقص گازها در مشعل جلب گردید که اثرات نامطلوبی بر روی محیط زیست و افراد دارند. حالت مطلوب آن است که هیچ مشعلی در پالایشگاه وجود نداشته باشد. زیرا آنها از یکسو باعث اتلاف هیدروکربنها و گازهایی می‌شوند که ارزش اقتصادی بالایی دارند و از سوی دیگر سبب تولید آلاینده‌های خاصی می‌گردند که تأثیرات مخرب و مضری بر روی محیط زیست و سلامتی افراد دارند.

مشعل‌ها حجم ریادی از گازهای حاصل از احتراق را در یک زمان کوتاهی به اتمسفر وارد می‌کنند و در معرض مشکلاتی از قبیل وزش باد، تغییرات دما و نبود زمان لازم برای سوختن گازها می‌باشند که منجر به یک فرآیند احتراق ناپاک می‌گردند. یکی از مشکلات اساسی مشعل معلوم نبودن بازده آن می‌باشد. بازده مشعل بعنوان یک شاخص عملکرد از نسبت هیدروکربنها مصرف شده در حین عمل احتراق نسبت به کل جریان هیدروکربن ورودی به مشعل می‌باشد. احتراق زمانی کامل است که تمام اجزای آلی فرار تبدیل به دی‌اکسیدکربن و بخار آب شوند. احتراق ناقص منجر به عدم تبدیل بعضی اجزای آلی فرار و یا تبدیل آنها به اجزای آلی دیگر می‌شود. کامل بودن احتراق در یک مشعل وابسته به دمای شعله، زمان اقامت در منطقه احتراق، شدت اختلاط اجزاء جریان گاز و میزان اکسیژن موجود در عمل احتراق است. درجه بازده احتراق در مشعل وابسته به میزان اختلاط سوخت، هوا و همچنین دمای شعله می‌باشد. بازده مشعلهایی که عملکرد خوبی دارند، حداقل ۹۸ درصد است به این معنی که کمتر از ۲ درصد از کل جریان ارسالی به مشعل، هیدروکربنها نساخته و مونواکسید کربن می‌باشد.

۲- اندازه‌گیری و محاسبات انتشار گازهای آلاینده



ترکیب گازهای زاید بوسیله دستگاه کروماتوگرافی گاز با دقت خوبی اندازه گیری می شود. در اندازه گیری دبی (شدت جریان) گازهای از دبی سنج های توربینی، حرارتی، اختلاف فشار و ماوراء صوت استفاده می گردد. از مقایسه بین ابزارهای گوناگون مشخص می شود که دبی سنج ماوراء صوت برای اندازه گیری شدت جریان گاز ورودی به مشعل ابزار مناسبی می باشد. این ابزار به دو شیوه، نصب در لوله به شکل ثابت و قابل حمل واندازه گیری از بیرون لوله، مورد استفاده قرار می گیرد. تفاوت عمدۀ آن با دیگر دبی سنج ها در میزان دقت و عدم حساسیت به ترکیبات اضافی در جریان و تغییرات ترکیب گاز می باشد[۷].

جهت ارائه و بررسی میزان تغییرات و اثرپذیری این آلینده ها، از فاکتور انتشار استفاده می گردد که بصورت نسبت وزنی آلینده قابل پراکنش به واحد وزن (جرمی- حجمی) گاز ورودی به مشعل، تعریف می گردد[۸]. در این مطالعه، از سه روش جهت بررسی و مقایسه میزان نشر آلینده ها استفاده شده است.

در روش اول، شدت جریان از طریق دبی سنج نصب شده بروی خط جریان اندازه گرفته شده و بر اساس سه حالت حداقل، نرمال و طراحی جریان با معلوم بودن فاکتور انتشار، مقدار انتشار محاسبه گردیده است. در روش دوم، واکنشهای استوکیومتری احتراق یا همان احتراق تئوری در نظر گرفته شده و با استفاده از ترکیب گاز ورودی و بر اساس نوع واکنش احتراق (کامل و ناقص) مقدار نشر آلینده محاسبه شده است. در روش سوم، ثبت داده ها از طریق دستگاه نمونه برداری در سطح زمین با جمع آوری داده ها و اطلاعات حاصله از دستگاه اندازه گیری (هر ۱۵ روزیکبار) انجام گردیده و مقایسه با مقدار استانداردهای زیست محیطی، مقدار و دامنه تغییرات آلینده محاسبه شده است.

۱-۲- محاسبات میزان انتشار آلینده با استفاده از شدت جریان گاز ورودی به مشعل و فاکتور انتشار

با اندازه گیری شدت جریان گازارسالی به مشعل و با استفاده از معادله (۱)، مقدار انتشار آلینده محاسبه می گردد [۹].

$$E = A \times EF \quad (1)$$

که در آن E شدت انتشار، A شدت جریان جرمی یا حجمی گاز ارسالی به مشعل، FE فاکتور انتشار آلینده می باشد. بعد از کنترل آلیندگی و یکسری تغییرات در شرایط فرآیند و واحدهای عملیاتی، شدت آلیندگی توسط معادله (۲)، محاسبه می شود:

$$E = A \times EF \left(\frac{1 - EF}{100} \right) \quad (2)$$

که در آن ER بازده کلی کاهش آلیندگی می باشد. فاکتور انتشار در واقع در مدل پراکندگی آلینده ها ی هوا مورد استفاده قرار می گیرد که در واقع بیان کننده مقدار آلینده انتشار یافته از منابع و واحدهای صنعتی بدليل عملکرد بد شرایط فرآیندی و یا بدليل هر گونه نقص فنی در تجهیزات مکانیکی، ابزار دقیق و الکترونیکی می باشد. با معلوم بودن درصد مولی و ترکیب اجزای موجود در جریان گاز، می توان مقدار فاکتور انتشار را



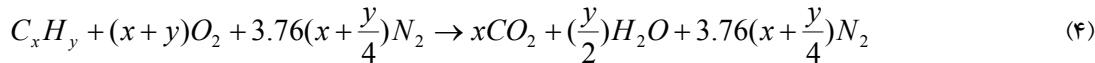
محاسبه کرد. اگر فرض شود در یک مخلوط گازی n جزء موجود می‌باشد که هر کدام دارای جزء مولی y_i و جرم مولکولی M_i باشد، بنابرین می‌توان جرم کل و درصد جرمی هر کدام محاسبه کرد و سپس با معلوم بودن فاکتور انتشار جهانی برای هر جزء، میزان فاکتور انتشار هر آلاینده در جریان گازرا پیدا کرد [۱۰]. با معلوم بودن فاکتور انتشار جهانی برای هر جزء و همچنین با مشخص بودن درصد جرمی آن، می‌توان فاکتور انتشار جزء موردنظر را در مخلوط محاسبه و سپس با داشتن جریان کل ارسالی به مشعل، میزان انتشار را براساس معادله (۱)، محاسبه کرد.

۲-۲- محاسبات میزان انتشار آلاینده با استفاده از واکنشهای استوکیومتری در فرآیند احتراق

با استفاده از درصد مولی هر جزء در مخلوط گازی و معلوم بودن شدت جریان و با داشتن ترکیب شیمیایی هر جزء، می‌توان مقدار محصولات احتراق را محاسبه کرد و با جمع کل هر جزء بدست آمده در تمام واکنشها، مقدار انتشار آلاینده مورد نظر مشخص می‌گردد. براین اساس و با استفاده از روابط (۳) تا (۵)، مقدار هر آلاینده محاسبه می‌شود [۱۰].

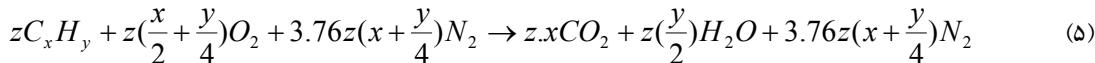


معادله (۳)، یک معادله شیمیایی ناشی از احتراق کامل هیدروکربن در مجاورت با گاز اکسیژن می‌باشد، که در آن X و Y نسبتهای مولی و O_2 ، H ، C به ترتیب اتمهای کربن و هیدروژن و گاز اکسیژن می‌باشند. احتراق کامل هیدروکربن در مجاورت با هوا را طبق معادله (۴) صورت می‌گیرد:



که در آن N_2 ، گاز نیتروژن شرکت کننده در واکنش است زیرا احتراق در مجاورت با هوا آزاد صورت می‌گیرد و این همان واکنش احتراق کامل در نوک مشعل است که می‌توان گفت در حالت ارسال دائمی گازهای زائد به مشعل تقریباً امکان پذیر است.

احتراق ناقص هیدروکربن در مجاورت با هوا آزاد در نوک مشعل، طبق معادله (۵)، صورت می‌گیرد:



این نوع واکنش احتراق ناقص در حالت‌های ارسال متغیر و اضطراری گازهای زائد به مشعل صورت می‌گیرد.

۳-۲- بررسی میزان انتشار آلاینده‌ها با استفاده از دستگاه نمونه برداری در سطح زمین

با استفاده از دستگاه نمونه برداری گاز سنج محیطی از نوع Babuc A (ساخت ایتالیا) که در مدت زمان خاصی (۱۵ روز) در نقاط مختلف قرار داده و با استفاده از وضعیت جغرافیایی محل و شرایط آب و هوایی، سرعت باد، کلاس پایداری و میزان رطوبت، می‌توان مقدار غلظت آلاینده را پیدا کرد.



۳- بحث و نتایج

پس از ثبت داده های مورد نیاز از جریان گاز ارسالی به مشعل در شرایط مختلف عملیاتی، میزان انتشار آلاینده ها محاسبه گردیده و مطابق با نتایج ارائه شده در ادامه به بررسی میزان آنها پرداخته شده است. همچنین مقایسه نسبی بین نتایج حاصل از سه روش مختلف بکار رفته صورت گرفته و تحلیل شده است.

۳-۱- تعیین ترکیب گاز

بدلیل تغییرات ترکیب گاز ورودی به مشعل و اثرمستقیم آن در ارزش حرارتی گاز، باید با توجه به چگونگی تغییرات، یک مقدار متوسط محاسبه نمود که نشان دهنده ترکیب واقعی گاز ارسالی به مشعل بوده است. از آنجائیکه تغییرات ترکیب گاز وابسته به عملکرد واحد می باشد، لذا طی مدت یک ماه تغییرات این ترکیب بررسی و نتایج نهایی مطابق با جدول ۱، ثبت گردید.

جدول ۱- ترکیب متوسط گاز ارسالی به مشعل

جزء	مقدار حداقل	مقدار حداکثر	درصد مولی متوسط
H ₂ O	۰,۰۳۷	۰,۰۶	۰,۰۴۸۵
H ₂ S	۰,۵۵	۰,۶	۰,۵۷۵
N ₂	۳,۴۷۴	۳,۶۹۲	۳,۵۸۳
CO ₂	۱,۳۴۵	۱,۸۳	۱,۵۸۸
CH ₄	۸۵,۰۷۶	۸۷,۷۰۵	۸۶,۳۹۵
C ₂ H ₆	۵,۲۳۴	۶,۰	۱,۱۹۱۵
C ₃ H ₈	۱,۷۹۲	۱,۹۹۱	۱,۸۹۱۵
n-C ₄ H ₁₀	۰,۵۲۸	۰,۵۷۸	۰,۵۵۳
i-C ₄ H ₁₀	۰,۳	۰,۳۷۳	۰,۳۳۶۵
n-C ₅ H ₁₂	۰,۱۳	۰,۱۶۸	۰,۱۴۹
i-C ₅ H ₁₂	۰,۱۵	۰,۱۹۲	۰,۱۷۱
C ₆ ⁺	۰,۰۹۹	۰,۲۷۸	۰,۱۸۶

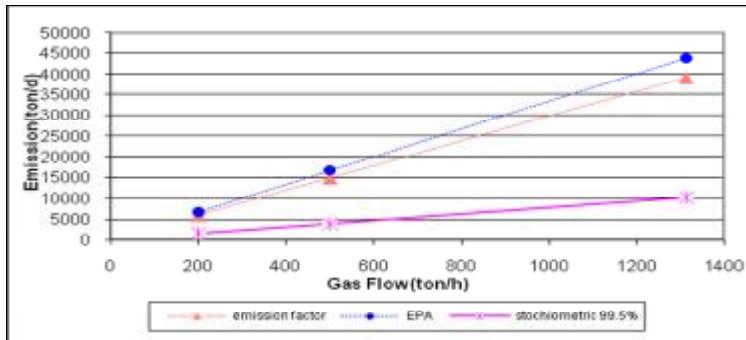
۲-۳ - تعیین شدت نشر گاز دی اکسید کربن

نتایج حاصل از بررسی های انجام شده درخصوص میزان انتشار این گاز به روشهای مختلف (فاکتور انتشار، واکنشهای استوکیومتری، دستگاه نمونه برداری در سطح زمین)، در ادامه ارائه گردیده است. در قسمت انتهایی مقایسه نسبی بین روشهای مختلف صورت گرفته و میزان اثربخشی آنها مشخص گردیده است. جهت بررسی صحت روشهای محاسباتی، داده های حاصل از هر روش را با روش استاندارد جهانی^۱ (EPA) که تحت عنوان

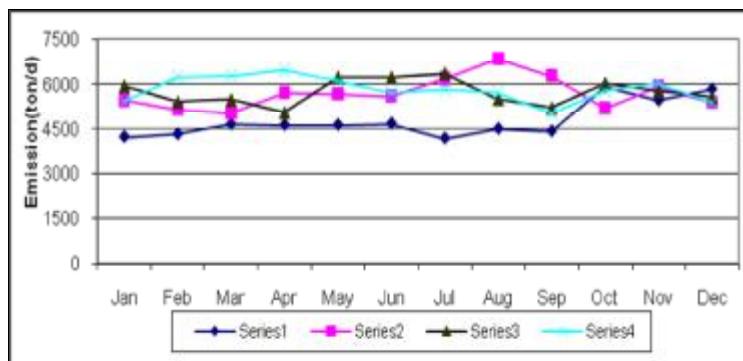
^۱ - Environmental Protection Agency



استاندارد سازمان حفاظت محیط زیست می‌باشد، مقایسه گردیده است. نتایج حاصل از این محاسبات در شکل‌های ۱ و ۲ ارائه گردیده است.



شکل ۱-مقایسه تغییرات شدت نشر گاز CO_2 به دو روش فاکتور انتشار و استوکیومتری با استاندارد جهانی

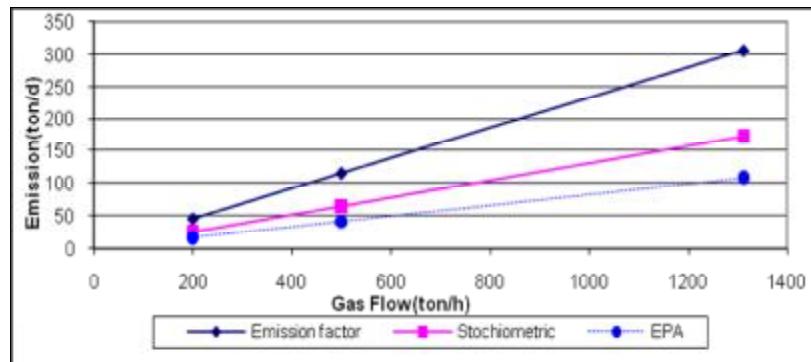


شکل ۲-تغییرات شدت نشر گاز CO_2 از روش گردآوری داده‌ها توسط دستگاه نمونه برداری

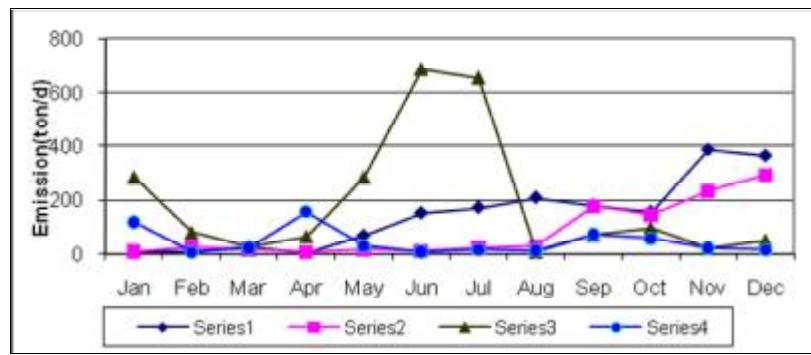
میزان تغییرات شدت انتشار دی اکسید کربن در سه روش محاسباتی (فاکتور انتشار، استوکیومتری، جمع آوری داده‌های زمینی) در سه بازه شدت جریان از حداقل تا طراحی بررسی گردیده است. در مقایسه دو روش فاکتور انتشار و استوکیومتری با میزان استاندارد جهانی می‌توان گفت که میزان نشر خاصل از این آلاینده پایین تر از حد استاندارد می‌باشد که در واقع بیان کننده این مطلب می‌باشد که سوختن هیدروکربنها در نوک مشعل بصورت ناقص می‌باشد. در واقع حجم قابل توجهی از مواد فرار و ترکیبات متعلق در محیط پراکنده می‌گردد. پس می‌توان گفت که ارسال گازهای آلاینده مطابق با نتایج حاصل از این نمودارها از یکسو باعث آلاینده‌گی محیط زیست می‌گردد و از سوی دیگر باعث تلف شدن حجم قابل توجهی از انرژی می‌گردد. با استناد به نتایج نمودارها و داده‌های تجربی به روش جمع آوری در سطح زمین، می‌توان گفت که روش فاکتور انتشار با میزان خطایی کمتر از ۱۲ درصد به نتایج استاندارد نزدیکتر می‌باشد و معیار قابل قبولی جهت بررسی نشر آلاینده می‌باشد.

۳-۳- تعیین شدت نشر گاز دی اکسید گوگرد

گاز سولفید هیدروژن مطابق با معادله استوکیومتری (۶) با اکسیژن واکنش داده و منجر به تولید دی اکسید گوگرد می گردد.



شکل ۳- مقایسه تغیرات شدت نشر گاز SO_2 به دوش فاکتور انتشار و استوکیومتری با استاندارد جهانی



شکل ۴- بررسی تغیرات شدت نشر گاز SO_2 به روش گردآوری داده ها توسط دستگاه نمونه برداری

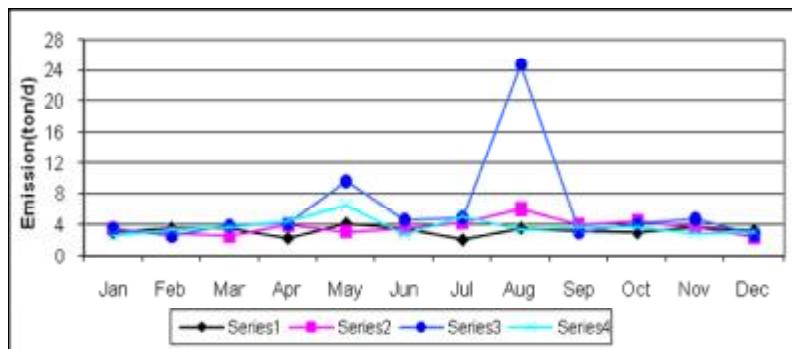
نتایج حاصل از محاسبات جهت بررسی میزان انتشار گاز دی اکسید گوگرد در دامنه تغیرات شدت جریان گاز از مقدار حداقل تاحداکثر در نمودارهای ۳ و ۴ را رائه گردیده است. با بررسی شکل ۳ مشاهده می گردد که میزان انتشار این آلاینده خطرناک بالاتر از حد استاندارد جهانی می باشد. براساس نتایج نمودار مقدار حداکثر میزان این آلاینده جهت حداکثر شدت جریان گاز مطابق با روش فاکتور انتشار حدود ۳۱۰ تن در روز می باشد که در واقع بالاتر از میزان استاندارد می باشد. نتایج حاصل از شکل ۴ بیانگر و تائید کننده میزان انتشار بالای این آلاینده می باشد. می توان گفت که داده های حاصل از روش فاکتور انتشار دارای انحراف بیشتری نسبت به حالت استاندارد می باشند. اگرچه این روش از نظر ریاضی و داده های محاسباتی انحراف قابل ملاحظه ای نسبت



به استاندارد جهانی دارد ولی با استناد به نتایج آن و با توجه به داده‌های حاصل از دستگاه نمونه برداری، عنوان معیار قابل قبولی برای کنترل بیشتر فرآیند و اصلاح شرایط عملیاتی می‌باشد.

۴-۳-شدت نشر هیدروکربنهای آلی فرار

علاوه بر ترکیبات آلاینده‌ی اکسید کربن و دی‌اکسید گوگرد، انواع دیگر از ترکیبات آلاینده در اثر ناقص بودن واکنش احتراق در شرایط متغیر و اضطراری و تا حدودی در حالت دائمی ارسال گازهای زائد به مشعل، در اثر پراکنش حرکت ستون دود برخاسته از مشعل، درجه حرارت باد و در سایر جهات، در اتمسفر پراکنده می‌گردند و سبب تأثیرات محراب و زیانباری بر روی محیط زیست و سلامتی افراد می‌گردند.



شکل ۵ بررسی تغییرات شدت نشر VOCs به روش گردآوری داده‌ها توسط دستگاه نمونه برداری

نتایج حاصل از شکل ۵ بیانگر سوختن ناقص ترکیبات در نوک مشعل می‌باشد که منجر به آزاد شدن حجم زیادی از ترکیبات فرار در محیط می‌گردد که با کنترل پارامترهای فرآیندی و کنترل برروی میزان ارسال گاز به مشعل، تاحدی می‌توان از این فاجعه زیست محیطی جلوگیری کرد.

۴-نتیجه گیری

در پتروشیمی و پالایشگاه‌ها گازهای زاید به منظور دفع، در مشعل سوزانده می‌شوند. جهت جلوگیری از مشکلات آلودگی محیط زیستی و کاهش دی‌اکسید کربن، دی‌اکسید گوگرد و سایر آلوده‌کننده‌ها باید از سوزاندن گازهای زاید در مشعل جلوگیری کرده و آن را کاهش داد. بنابراین می‌بایست تاحد امکان با برنامه ریزی و مطالعات دقیق سعی در بازیافت گازهای زائد و استفاده مجدد آنها نمود. داشتن اطلاعات ترکیب و شدت جریان گازهای ارسالی به مشعل از پارامترهای اصلی جهت این بررسی‌ها می‌باشد که ضروری است راهکارهای مناسب و اجرایی جهت اندازه‌گیری آنها در واحدهای فرآیندی مورد بررسی قرار گیرد. در این پژوهه، میزان نشر گازهای آلاینده به سه روش مختلف مورد بررسی قرار گرفته است. با توجه به نزدیک بودن نسبی داده‌ها و



تغییرات آنها برروی نمودار برای هرآلاینده مطابق باشد جریان گازارسالی به مشعل، خطای نسبی زیر ۱۰ درصد می باشد که تقریباً قابل قبول می باشد. مطابق با روش‌های محاسباتی جهت کنترل آلاینده روش فاکتور انتشار اگرچه از نظرداده های ریاضی حاصله، با روش استاندارد جهانی انحراف قابل ملاحظه ای دارد، لیکن در قیاس با نتایج حاصل از دستگاه نمونه برداری در سطح زمین بعنوان یک معیار خوبی جهت کنترل شرایط فرآیندی و تعمیراتی یک واحد پالایشگاهی می باشد. مدل پیشنهادی فاکتور انتشار بعنوان یک روش کاربردی می تواند در مقیاس صنعتی مورد توجه و استفاده قرار گیرد.

مراجع

- [1] Levy R. E., Lucy Randel, Meg Healy, Don Weaver, "Reducing Emission from Plant Flares", Paper # 61, Industry Professionals for Clean Air, (2006).
- [2] Telnes E., "Flare gas recovery project at Uran plant, Oil and Natural Gas Corporation (ONGC) Limited in India", Validation report, (2007).
- [3] Ozumba C. I., I. C. Okoro, "Combustion efficiency measurements of flares operated by an operating company", SPE International Conference on Health, Safety and Environment in Oil and Gas Exploration and Production, Stavanger, Norway, 26-28, (2000).
- [4] Gulaga C., B. Light, "Flare Measurement Best Practice to Comply With National and Provincial Regulations", (2004).
- [5] Muhlbauer, J. L., "Particulate and Gaseous Emission from Natural Gas Furnace and Water Heater", Journal of the Air Pollution Control Association, (December 1981).
- [6] Chenevert D, Harry C., Walker J., Unterbrink, B., Cain M., "Flare minimization practices improve olefins plant start-ups", Oil Gas J., 103, 54, (2005).
- [7] Fisher P.W., D. Brennan, "Minimize Flaring With Flare Gas Recovery", Hydrocarbon Processing, 83-85, (2002).
- [8] Shires T. M., C. J. Loughran, "Compendium of Greenhouse Gas Emissions Methodologies for the oil and gas industry, American Petroleum Institute (API) Pilot Test Version, (2004).
- [9] Emission Factor Documentation for AP-42 Section-Natural Gas Combustion, Technical Support Division, Office of Quality Planning and Standards, U.S.Environmental Protection Agency, Research Triangle Park, NC, (1997).
- [10] Perry R. H., D.W. Green, "Perry's Chemical Engineers Handbook", Sixth Edition, McGraw-Hill, New York,(1984).



Evaluation of the Amount of Pollutants Emission Produced by Flaring Gas

B. Akbari, A. Sarrafi, A. Dashti, A. Mohebbi

Corresponding Author Address: Shahid Bahonar University of Kerman, Faculty of Engineering, Chemical

Engineering school

Corresponding Author E-mail: sarafi@mail.uk.ac.ir

Abstract

Because of variation of combustion efficiency in oil and gas refineries, flaring gases may have harmful environmental and unsafe effects. Combustion of these gases in flare tip releases different hazardous products including CO₂, SO₂, volatile organic compounds (VOCs) and others suspended matters as well as simultaneous radiation result in harmful environmental and social impacts. In this study, the main aim is evaluation of amount of pollutant gases and hydrocarbons emission delivered in flare zone using different methods. Recovery of high amount of heating value reduces energy losses of flaring gas. Furthermore, in several cases the recovery could save acceptable economical value. The amounts of the pollutants emission are investigated by three methods based on emission factor model, stoichiometric combustion reactions and special sampling device on the ground level as a practical way. Comparison of the obtained results about these methods with standard range of environmental protection agency data (EPA) show the good accuracy. Furthermore, the presented emission factor model is applicable for industrial complex and reliable for pollutant emission predictions in plant scale.

Keywords: Flare gas, Emission, Environment, Pollutant, Evaluation.