



## کنترل غبار منتشره با تلفیق تهویه صنعتی و مه پاش به‌عنوان راهکار مؤثر و اقتصادی در یک شرکت معدنی

مرتضی بابائی<sup>۱</sup>، عبدالرحمن بهرامی<sup>۲</sup>، فرشید قربانی شهنا<sup>۳</sup>

تاریخ پذیرش: ۹۵/۰۸/۱۷

تاریخ ویرایش: ۹۵/۰۶/۲۳

تاریخ دریافت: ۹۴/۱۰/۱۵

### چکیده

**زمینه و هدف:** یکی از معضلات اصلی بهداشتی و زیست‌محیطی صنایع معدنی انتشار غبار در حین فعالیت‌های شکستن، سرنده کردن و انتقال مواد می‌باشد. این مطالعه باهدف طراحی، اجرا و ارزیابی سامانه تهویه موضعی و تلفیق آن با سامانه مه پاش جهت کاهش انتشار ذرات هوابرد به همراه تحلیل اقتصادی در واحد سنگ‌شکن یک شرکت معدنی اجرا شد.

**روش بررسی:** پس از اطمینان از عدم تأثیر رطوبت بر خواص مواد، سامانه مه پاش آب به‌منظور فرونشانی بخشی از غبار در منبع تولید، طراحی و نصب شد. سایر ذرات منتشره نیز با به‌کارگیری سامانه تهویه موضعی با اقتباس از استانداردها و راهنماهای موجود کنترل گردید. به‌منظور پالایش ذرات جمع‌آوری‌شده توسط سامانه تهویه سه دستگاه سیکلون بازده بالا (مدل استایرمنند) طراحی و مورد استفاده قرار گرفت. درنهایت عملکرد سامانه مه پاش و تهویه صنعتی به‌صورت مجزا و تلفیقی در کنترل ذرات منتشره در هوای محیط کار، مواجهه فردی و انتشار زیست‌محیطی مورد ارزیابی قرار گرفت.

**یافته‌ها:** بازده سامانه مه پاش، تهویه صنعتی و تلفیقی در کاهش غلظت غبار محیطی به ترتیب ۴۹، ۷۶ و ۹۵ درصد بود. همچنین بازده سامانه مرطوب‌سازی، تهویه صنعتی و تلفیقی در کاهش میزان مواجهه با ذرات قابل استنشاق ۵۴، ۷۳ و ۸۸ درصد حاصل شد.

**نتیجه‌گیری:** با توجه به ارزیابی‌های به‌عمل‌آمده با اجرای تلفیقی این دو سامانه، میزان مواجهه شغلی کارگران، غلظت غبار کل در محیط و انتشار زیست‌محیطی ذرات به کمتر از حدود مجاز کاهش یافت. مطابق تحلیل‌های اقتصادی، بالغ بر ۸۰ درصد هزینه‌های اجرایی پروژه به این روش نسبت به روش خشک کاهش یافت، لذا می‌توان در شرایط مشابه این سامانه را به‌عنوان یک راهکار مؤثر و اقتصادی پیشنهاد داد.

**کلیدواژه‌ها:** صنایع معدنی، مه پاش، سیکلون، تهویه صنعتی، غبار.

### مقدمه

که از آن جمله می‌توان به بررسی اپیدمیولوژیکی در نیویورک آمریکا اشاره کرد که نشان می‌دهد میزان مرگ‌ومیر به سبب تمام علل کشنده مثل بیماری‌های تنفسی و سرطان معده با افزایش غلظت ذرات در هوا، افزایش یافته است [۴].

امروزه استفاده از سامانه‌های تهویه صنعتی در محیط‌های کاری به‌منظور جمع‌آوری آلاینده‌ها و رعایت حدود مجاز ارائه‌شده توسط سازمان‌ها، روزبه‌روز در حال افزایش است. استفاده از تجهیزات خردکن مانند انواع دستگاه‌های سنگ‌شکن در کارخانه‌های فرآوری مواد معدنی، به‌طور بالقوه مقادیر زیادی از غبار تولید می‌کند. اصلاح این مشکل شامل جداسازی منابع انتشار آلاینده، سامانه تهویه موضعی و سامانه مرطوب‌سازی می‌باشد.

با افزایش صنعتی شدن جوامع و همچنین فعالیت‌های انسان، میزان انتشار آلاینده‌های هوابرد به محیط اطراف افزایش پیدا کرده است [۱]. اگرچه فعالیت‌های طبیعی (آتش‌فشان، آتش‌سوزی و ...) آلاینده‌های مختلفی را در محیط آزاد می‌کنند، اما علت عمده آلودگی هوا فعالیت‌های انسانی می‌باشد [۲]. غبار جز ذاتی اکثر عملیات معدنی می‌باشد که با خطرات بهداشتی و انفجار همراه است. غبار شامل ذرات ریز جامدی است که توسط هوا معلق می‌ماند این ذرات توسط فرایندهای مختلفی مانند ضربه، شکستن، خرد کردن و انتقال مواد تشکیل می‌شود [۳]. در مورد تأثیر ذرات بر سلامت و بروز بیماری‌ها، بررسی‌های زیادی صورت گرفته است

۱- کارشناس ارشد، قطب علمی و آموزشی بهداشت حرفه‌ای و مرکز تحقیقات بهداشت و ایمنی شغلی، دانشکده بهداشت، دانشگاه علوم پزشکی، همدان، ایران.

۲- استاد، قطب علمی آموزشی بهداشت حرفه‌ای و مرکز تحقیقات بهداشت و ایمنی شغلی، دانشکده بهداشت، دانشگاه علوم پزشکی، همدان، ایران.

۳- نویسنده مسئول (دانشیار، قطب علمی آموزشی بهداشت حرفه‌ای و مرکز تحقیقات بهداشت و ایمنی شغلی، دانشکده بهداشت، دانشگاه علوم پزشکی، همدان، ایران.

گاز ورودی یکی دیگر از عوامل افزایش بازده جمع‌آوری سیکلون است، که نقش مؤثری در تعیین بازده سیکلون دارد. افزایش دبی گاز ورودی منجر به افزایش بازده جمع‌آوری ذرات می‌شود [۸-۱۰].

در ارتباط با سامانه مرطوب‌سازی در مطالعه‌ای برای بهبود عملکرد جمع‌آوری ذرات از اسپری آب در امتداد سمت چپ و راست ماشین استخراج معدن استفاده کردند، بررسی‌ها نشان داد که اسپری آب نه تنها غبار اطراف بوم ماشین استخراج را حذف می‌کند، بلکه غبار را به سمت اسکرابر هدایت می‌کند [۱۱].

کاربرد سیکلون‌های موازی در کنترل ذرات صنایع مختلف همچون سیمان و سیلیس مورد بررسی قرار گرفته است در برخی از موارد بازده این سیکلون‌ها برای ذرات کوچک‌تر از ۱۰ میکرومتر هم قابل قبول بوده است. در ضمن کاربرد سامانه‌های تهویه موضعی و پالایشگرهای تلفیقی در صنایع معدنی نیز مورد بررسی قرار گرفته‌اند. مطابق نتایج مطالعه انجام‌شده کاربرد پالایشگرهای تلفیقی در جمع‌آوری ذرات گزینه خوبی برای کنترل آلودگی در صناعی با محدودیت‌های اقتصادی و تکنولوژی قدیمی هستند [۱۲-۱۴].

با توجه به تراکم بالای غبار منتشره در فرآیندهای معدنی و لزوم کاربرد سامانه‌هایی با بازده بالا و پرهزینه جهت دستیابی به استانداردهای بهداشتی و زیست‌محیطی، این مطالعه باهدف طراحی سامانه تهویه صنعتی و کاربرد توأم با سیستم مرطوب‌سازی و غبارگیرهای ساده جهت جایگزینی و کاهش هزینه تمام‌شده این سامانه می‌باشد.

### روش بررسی

این مطالعه در یک شرکت معدنی سرب و روی با بیش از ۱۶۰ نفر شاغل، صورت گرفت. زیرمجموعه معدن و کارخانه این شرکت شامل دو واحد سنگ‌شکن، واحد فلوتاسیون سرب و روی، آزمایشگاه، انبار و تعمیرگاه ماشین‌آلات می‌باشد. فرایند مورد مطالعه، خط دو سنگ‌شکن این شرکت معدنی بود. مواد اولیه مورد استفاده در فرآیند از معدن موجود در بالادست

کاربرد ترکیبی یا انفرادی این سامانه‌ها برای اطمینان از بازده مؤثر آن‌ها بهینه‌سازی شده است [۵].

سامانه مرطوب‌سازی یکی از قدیمی‌ترین روش‌های کنترل ذرات در فرآیندهای فرآوری مواد معدنی است، در اکثر فرآیندهای فرآوری مواد معدنی در سامانه مرطوب‌سازی، از اسپری آب استفاده می‌شود. استفاده از اسپری آب روش ساده‌ای است، باین‌وجود برای تعیین طراحی مؤثر، عوامل تعیین‌کننده را باید مورد بررسی قرارداد. دو روش برای کنترل غبار در فرایند فرآوری مواد معدنی وجود دارد که عبارت‌اند از پیشگیری از ایجاد غبار در منبع با اسپری آب به‌طور مستقیم و روش برخورد قطرات آب اسپری شده با غبار هوابرد و حذف آن از هوا می‌باشد. در بسیاری از فرآیندها امکان کاربرد هم‌زمان این دو روش وجود دارد [۶].

مطالعات زیادی در مورد پالایشگرهای مختلف از جمله سیکلون، اسکرابر، صافی و رسوب‌دهنده‌های الکترواستاتیک را جهت جمع‌آوری ذرات توصیه نموده‌اند. سیکلون‌ها مدت‌هاست که به‌عنوان یکی از پالایشگرهای کم‌هزینه برای حذف ذرات از هوا استفاده می‌شوند. سهولت تعمیر و نگهداری، سادگی ساخت‌وساز و تنوع سیکلون‌ها برخی از مزایای این پالایشگر در مقایسه با بسیاری از پالایشگرها همچون فیلترها و اسکرابرها است. نقطه‌ضعف عمده سیکلون‌ها در مقیاس صنعتی، بازده نسبتاً کم آن‌ها در جمع‌آوری ذرات زیر ۵ میکرومتر می‌باشد. در سال‌های اخیر قوانین زیست‌محیطی سخت‌گیرانه‌تری را برای بهبود بازده جمع‌آوری ذرات زیر ۵ میکرومتر تدوین شده است. علاوه بر این در برخی از صنایع فرایندی گرفتن کسر اضافی غبار از هوا به‌منظور کاهش از دست دادن محصولات باارزش در واحدهای حذف غبار اهمیت دارد [۷].

در ارتباط با تأثیر ابعاد هندسی سیکلون و عوامل مؤثر بر بازده جمع‌آوری ذرات مطالعات مختلفی صورت گرفته که نشان می‌دهد حداکثر بازده سیکلون با کاهش ابعاد ورودی، کاهش می‌یابد، همچنین کاهش قطر مجرای خروجی هوای سیکلون نسبت به قطر سیکلون باعث افزایش بازده جمع‌آوری ذرات و افت فشار می‌شود. دبی

مناذ موردنظر با توجه به توزیع اندازه ذرات در نظر گرفته شد. با توجه به فرایند و شرایط کار سامانه مه پاش قبل از سنگ شکن های فکی و مخروطی تعبیه شد. طراحی سامانه تهویه موضعی برای نوار نقاله ها و سرندها با اقتباس از استانداردهای VS\_50\_20 و VS\_99\_01 کمیته تهویه صنعتی ACGIH [۱۸] و برای سنگ شکن های فکی و مخروطی راهنماهای ارائه شده در مراجع معتبر صورت گرفت [۳]. محاسبات کانال کشی نیز بر اساس اصل توازن فشار برآورد شد [۱۹].

با توجه به اینکه پالایشگر سیکلون و سامانه مه پاش به صورت مجزا کارایی مناسبی ندارند به منظور جمع آوری غبار منتشره نیاز به پالایشگر پرهزینه ای مانند صافی کیسه ای بود. طراحی این پالایشگر جهت برآورد هزینه های اقتصادی این پالایشگر و صرفه اقتصادی پروژه انجام شد ولی اجرا نشد.

با توجه به دبی هوای سامانه تهویه و مدل سیکلون در ابتدا قطر بدنه و سپس سایر ابعاد هندسی سیکلون محاسبه گردید. بازده جمع آوری کل و جزئی سیکلون ها نیز با قطر برشی ۵۰٪ (d<sub>pc</sub>)، و با استفاده از رابطه کلی زیر محاسبه گردید:

$$d_{pc} = [9\mu w / (2\pi N_e v_i (\rho_p - \rho_g))]^{(0/5)}$$

$\mu$ : ویسکوزیته گاز kg/m.s

w: عرض کانال ورودی به سیکلون (m)

$N_e$ : تعداد دور چرخش مفید سیال

$V_i$ : سرعت جریان هوای ورودی به سیکلون (m/s)

$P_p$ : دانسیته ذره برحسب kg/m<sup>3</sup>

$P_g$ : دانسیته گاز برحسب kg/m<sup>3</sup>

بازده جزئی  $\eta_j$  برای ذرات مختلف با رابطه زیر محاسبه گردید:

$$\eta_j = 1 / (1 + (d_{pj} / d_{pc})^2)$$

$d_{pj}$ : قطر بارز اندازه j ام ذره برحسب (μm).

کارخانه تهویه می گردد و پس از انتقال به واحد سنگ شکن با استفاده از سنگ شکن فکی به عنوان سنگ شکن اولیه قطر قطعات استخراج شده را تا حدود ۱۵۰ mm کاهش می دهند و سپس مواد معدنی خرد شده با استفاده از نوار نقاله به سرندها لرزشی منتقل می شود، قطعات درشت تر به منظور خردایش بیشتر و رسیدن به درجه آزادی موردنظر به سنگ شکن مخروطی به عنوان سنگ شکن ثانویه انتقال داده می شود و نهایتاً به بونکر ذخیره سازی منتقل می گردد تا در فرایند تولید کنسانتره سرب و روی قرار گیرد.

در فرایند مورد مطالعه منابع اصلی انتشار ذرات شامل سنگ شکن های فکی و مخروطی، نوار نقاله ها و سرندها لرزشی بود. موقعیت منابع مولد غبار و حد دسترسی به تجهیزات و موانع طراحی مورد بررسی قرار گرفت. جهت شناسایی نوع و غلظت آلاینده محیطی و میزان مواجهه شغلی، قبل از اقدام به کنترل آلاینده، از هوای محیط کارگاه و منطقه تنفسی کارکنان نمونه برداری صورت گرفت. اندازه گیری توزیع اندازه ذرات منتشره نیز به منظور تعیین اندازه قطرات سامانه مه پاش و تعیین پالایشگر مناسب و اقتصادی انجام شد.

به منظور طراحی مناسب سامانه مه پاش جهت پیشگیری از غبار در منابع تولید غبار و همچنین به دام اندازی ذرات هوا برد عوامل تعیین کننده شامل اندازه ذرات، اندازه قطرات آب اسپری شده، الگوی اسپری آب و زاویه آن، مدنظر قرار گرفت. میزان فشار و دبی آب مورد استفاده طوری انتخاب شد که با کمترین آب مصرفی بیشترین کارایی حاصل شده و با پیشگیری از حالت لجنی شدن مواد با ایجاد مه ای از قطرات آب پاششی، غبار منتشره فرونشاندن شود. فرایند تولید قطرات آب در این سامانه به کمک یک کمپرسور مولد هوای فشرده و تعدادی نازل صورت پذیرفت. آب توسط یک پمپ که به یک الکتروموتور وصل شده است از داخل مخزن ذخیره آب مکش شده و فشرده می گردد و داخل شیلنگ پمپاژ می شود. معمولاً فشار داخل شیلنگ توسط پمپ قابل تنظیم است، این شیلنگ به نوبه خود به پاشنده با منافذ متفاوت وصل است [۱۷-۱۵]. اندازه

portable dust monitor ساخت شرکت grimm-1.108 استفاده شد. بر این اساس ۴ بار تکرار نمونه برداری قبل و بعد از سیکلون جهت قضاوت در مورد میزان بار ذرات در هر ایستگاه صورت گرفت. کلیه فیلترهای نمونه برداری قبل و بعد از انجام نمونه برداری به مدت ۲۴ ساعت در دسیکاتور قرار گرفت. نمونه‌های تهیه شده به آزمایشگاه منتقل شده و تعیین مقدار آن‌ها به روش گراویمتری صورت گرفت. اطلاعات حاصل از اندازه‌گیری‌ها با استفاده از نرم‌افزار spss16 مورد تجزیه و تحلیل آماری قرار گرفت. جهت تحلیل داده‌های مطالعه از آزمون‌های آماری One – Way Anova و T-test زوجی استفاده شد.

### یافته‌ها

ساختار سامانه تهویه صنعتی و سه سیکلون استایرمنند در شکل ۱ نشان داده شده است. سامانه مه پاش با در نظر گرفتن عوامل مؤثر در بازده آن تعبیه شد. در این مطالعه از نازل‌های مخروطی استفاده شد. اندازه منافذ نازل سامانه مه پاش با توجه به توزیع اندازه ذرات که در شکل ۲ نشان داده شده است، ۲۰ تا ۲۰۰ میکرومتر در نظر گرفته شد. الگوی پاشش و زاویه آن در شکل ۳ نشان داده شده است. سه سیکلون مدل استایرمنند بازده بالا برای این واحد سنگ‌شکن طراحی شد. سیکلون‌ها ابعاد هندسی یکسانی داشتند. قطر بدنه استوانه‌ای ( $D_c$ ) سیکلون با توجه به دبی ۴۴۲۳ cfm، ۱/۱۶ m محاسبه شد. دیگر ابعاد هندسی سیکلون با توجه به روابط مرتبط با  $D_c$  تعیین شد. این ابعاد در جدول ۱ نشان داده شده است. افت فشار سیکلون‌ها ۹۲۴ pa ( $3/71 \text{ in.w.g}$ ) برآورد شد. جهت مکش غبار و غلبه بر افت فشار سامانه تهویه صنعتی و پالایشگرهای سیکلون یک هواکش ساتریفیوژی با پره‌های شعاعی طراحی شد. دبی هواکش ۱۳۲۷۰ cfm، فشار استاتیک کل و توان الکتریکی به ترتیب تقریباً ۴۱۸۵ pa و ۴۷/۰۴ kW حاصل شد.

بازده کلی سیکلون نیز به کمک رابطه زیر محاسبه گردید [۱۹]:

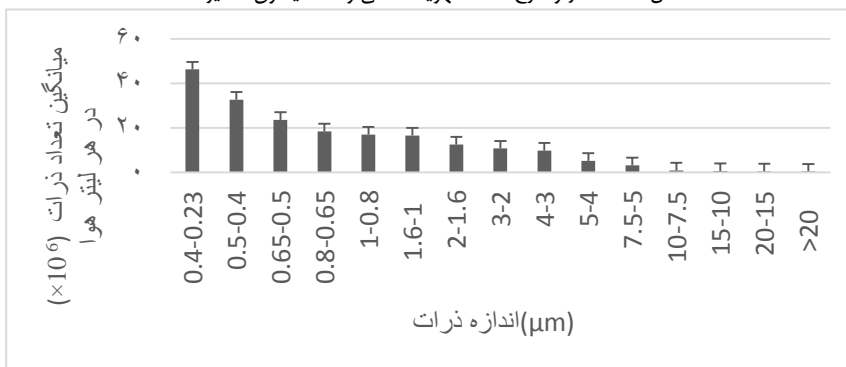
$$\eta = \sum(\eta_j m_j) / M$$

در نهایت افت فشار سیکلون موردنظر محاسبه شد. مشخصات فنی هواکش نیز پس از تعیین دبی هوا، افت فشار سامانه، مدل هواکش و بازده آن تعیین گردید [۱۹].

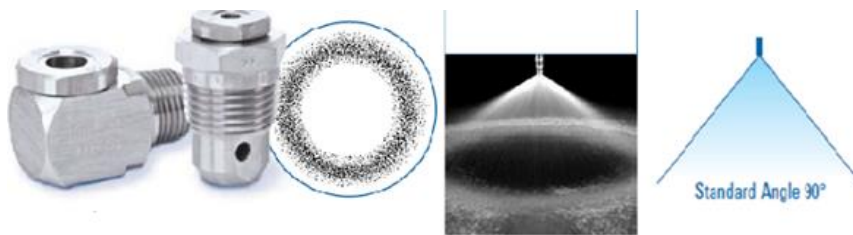
بعد از طراحی، ساخت، نصب و راه‌اندازی سامانه تهویه موضعی و مه پاش، بازده کنترل ذرات منتشره در محیط کار، مواجهه فردی و انتشار زیست‌محیطی سامانه تهویه موضعی به‌تنهایی و به‌صورت تلفیقی مورد ارزیابی قرار گرفت. طبق بررسی‌های انجام‌شده در این واحد در هر نوبت کاری ۳ نفر به‌طور مستمر در واحد سنگ‌شکن فعالیت می‌کنند، که شرایط کاری یکسانی دارند، لذا از منطقه تنفسی کارگران در چهار وضعیت (بدون هیچ‌گونه سامانه کنترلی، فعال بودن سامانه مه پاش به‌تنهایی، فعال بودن سامانه تهویه به‌تنهایی، فعال بودن هر دو سامانه مه پاش و تهویه)، نمونه برداری صورت گرفت. جهت نمونه برداری از پمپ نمونه برداری فردی مدل 224-PCER3، سیکلون نایلونی، و فیلترهای PVC با قطر ۲۵ mm استفاده گردید. برای تعیین غلظت ذرات منتشره در هوای کارگاه مطابق وضعیت‌های ذکرشده فوق، در هر وضعیت ۳ نمونه گرفته شد. بدین منظور از پمپ نمونه برداری فردی، فیلترهای PVC با قطر ۳۷ mm و نگهدارنده دویبخشی فیلتر مدل Close Face استفاده گردید. دبی موردنیاز برای نمونه برداری فردی ۱/۷ lit/min و برای تعیین ذرات کل در محیط ۲ lit/min در نظر گرفته شد [۲۰ و ۹]. نمونه برداری ایزوکنتیک ذرات در داخل کانال‌های سامانه تهویه بر اساس روش استاندارد شماره ۵ ارائه شده توسط سازمان EPA صورت گرفت. تعیین تعداد نقاط نمونه برداری در سطح مقطع کانال‌ها بر اساس استاندارد BS 3405 صورت گرفت [۹]. به‌منظور نمونه برداری ایزوکنتیک ذرات در داخل کانال‌های سامانه تهویه از دستگاه



شکل ۱- ساختار و طرح سامانه تهویه صنعتی و سه سیکلون استایرمنند



شکل ۲- توزیع اندازه ذرات منتشره



شکل ۳- الگو و زاویه پاشش سامانه مه پاش [۱۷-۱۵]

جدول ۲ غلظت غبار کل و قابل استنشاق را در چهار وضعیت ذکرشده نشان می‌دهد. با اجرای سامانه تلفیقی غلظت غبار کل از  $59/64 \text{ mg/m}^3$  به  $14/02 \text{ mg/m}^3$  و غلظت غبار قابل استنشاق از  $14/02 \text{ mg/m}^3$  به  $1/60 \text{ mg/m}^3$  کاهش یافت. بازده سیکلون با توجه به قطر بارز در هر محدوده قطر، در شکل ۴ ارائه گردیده است. غلظت ذرات در ایستگاه قبل و بعد از سیکلون در

جدول ۱- ابعاد هندسی سیکلون استایرمنند

ابعاد	Dc	H	H	Z	B	a	B	De	S
اندازه (m)	۱/۱۶	۴/۶۴	۱/۷۴	۲/۹	۰/۴۳۵	۰/۵۸	۰/۲۳۲	۰/۵۸	۰/۷۲۵

جدول ۳- نتایج سنجش غبار کل و قابل استنشاق

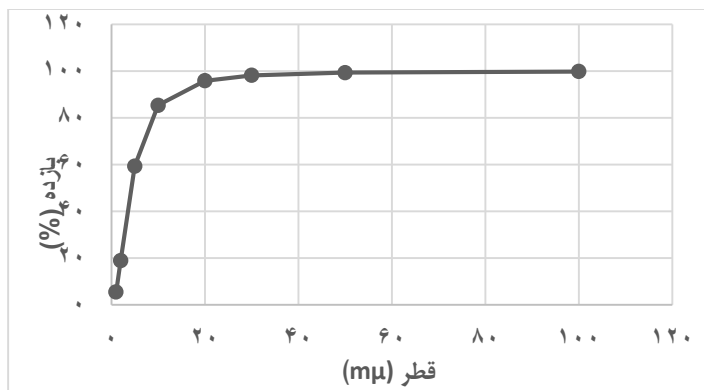
نوع سیستم	بدون هیچ گونه سامانه کنترلی	ضرب تغییرات (%)	فعال بودن سامانه	ضرب تغییرات (%)	فعال بودن سامانه	ضرب تغییرات (%)	فعال بودن هر دو سامانه مه پاش و تهویه صنعتی	ضرب تغییرات (%)
غلظت غبار قابل استنشاق (mg/m <sup>3</sup> )	۱۴/۰۲ ± ۱/۵۹	۱۱/۳۸	۶/۴۴ ± ۰/۵۶	۸/۷۲	۳/۷۵ ± ۰/۶۸	۱۸/۳۹	۱/۶۰ ± ۰/۳۹	۲۴/۸۹
غلظت غبار کل (mg/m <sup>3</sup> )	۵۹/۶۴ ± ۷/۹۴	۱۳/۳۱	۳۰/۴۶ ± ۲/۲۰	۷/۲۲	۱۴/۲۸ ± ۱/۳۰	۹/۱۵	۲/۸۷ ± ۰/۲۶	۹/۲۹

کار می‌کند، سامانه تلفیقی تهویه و مه پاش کار می‌کرد) اختلاف معناداری از نظر آماری باهم داشتند ( $p < ۰/۰۴۱$ ). سطح معنی داری ذکر شده بیشترین مورد در وضعیت های مطالعه شده می باشد.

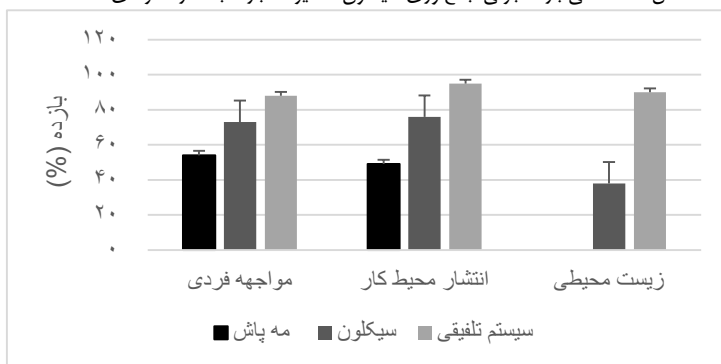
با توجه به ارزیابی های به عمل آمده با اجرای تلفیقی این دو سامانه میزان انتشار زیست محیطی ذرات به کمتر از حدود مجاز زیست محیطی کاهش یافت. طبق محاسبات و برآورد هزینه های به دست آمده، هزینه ساخت، نصب و راه اندازی سه سیکلون استایرمنند بازده بالا و سامانه مه پاش در حدود ۲۰۰ میلیون ریال شد. با توجه به دبی سامانه تهویه و سایر مشخصات چنانچه از صافی کیسه ای استفاده می گردید به تعداد ۱۷۴ کیسه فیلتر با قطر ۱۵ cm و ارتفاع ۲/۵ m نیاز بود. هزینه این تعداد فیلتر همراه با هزینه کمپرسور هوا و هزینه نصب و راه اندازی و بدون احتساب هزینه نگهداری و پرسنل، در حدود ۱/۱۷ میلیارد ریال برآورد شد. سایر هزینه ها شامل ساخت و نصب هود، کانال کشی در هر دو سامانه یکسان بود با این حال هزینه نگهداری و پرسنلی سیستم تلفیقی مه پاش و تهویه صنعتی در مقایسه با صافی کیسه ای ناچیز است. لذا با اجرای سامانه تلفیقی ۸۳ درصد هزینه های اجرایی پروژه کاهش یافت و می توان در شرایط مشابه این سامانه تلفیقی را به عنوان یک راهکار مؤثر و اقتصادی پیشنهاد داد.

وضعیتی که سامانه تهویه به تنهایی فعال بود، به ترتیب  $۲۲۲۰/۸۳ \text{ mg/m}^3$  و  $۱۳۸۱/۴۹ \text{ mg/m}^3$  و در وضعیتی که هر دو سامانه مه پاش و تهویه صنعتی فعال بود، به ترتیب  $۱۱۳۱/۳۹ \text{ mg/m}^3$  و  $۱۰۵/۴۹ \text{ mg/m}^3$  برآورد شد. نمودار بازده سامانه در کاهش مواجهه فردی، انتشار محیط کار و انتشار زیست محیطی در شکل ۵ نشان داده شده است. با توجه به این نمودار بازده سامانه مه پاش در حذف ذرات قابل استنشاق ۵۴ درصد، سامانه تهویه ۷۳ درصد و سامانه تلفیقی ۸۸ درصد و در مورد ذرات کل محیطی بازده حذف ذرات سامانه مه پاش ۴۹ درصد، سامانه تهویه ۷۶ درصد و سامانه تلفیقی ۹۵ درصد به دست آمده است. در مورد انتشار ذرات زیست محیطی بازده جمع آوری ذرات در وضعیتی که فقط سامانه تهویه فعال بود، ۳۸ درصد و در وضعیتی که هر دو سامانه مه پاش و تهویه صنعتی فعال بود، ۹۰ درصد برآورد شد. همچنین مقایسه تعداد ذرات داخل کانال در دو وضعیت فعال بودن سامانه تهویه به تنهایی و فعال بودن هر دو سامانه تهویه و مه پاش در شکل ۶ ارائه گردیده است.

نتایج آزمون آماری نشان داد که میانگین غلظت غبار کل و قابل استنشاق در همه وضعیت های ذکر شده در بالا، اختلاف معناداری از نظر آماری باهم داشتند، همچنین میانگین غلظت غبار در داخل کانال قبل و بعد از پالایشگر سیکلون در دو وضعیت (فقط سامانه تهویه



شکل ۴- منحنی بازده جزئی جمع‌آوری سیکلون استایرمنند بازده بالا در قطره‌های مختلف



شکل ۵- بازده سامانه در کاهش مواجهه فردی، انتشار محیطی و زیست‌محیطی

بازده جمع‌آوری ذرات وجود دارد و با افزایش غلظت

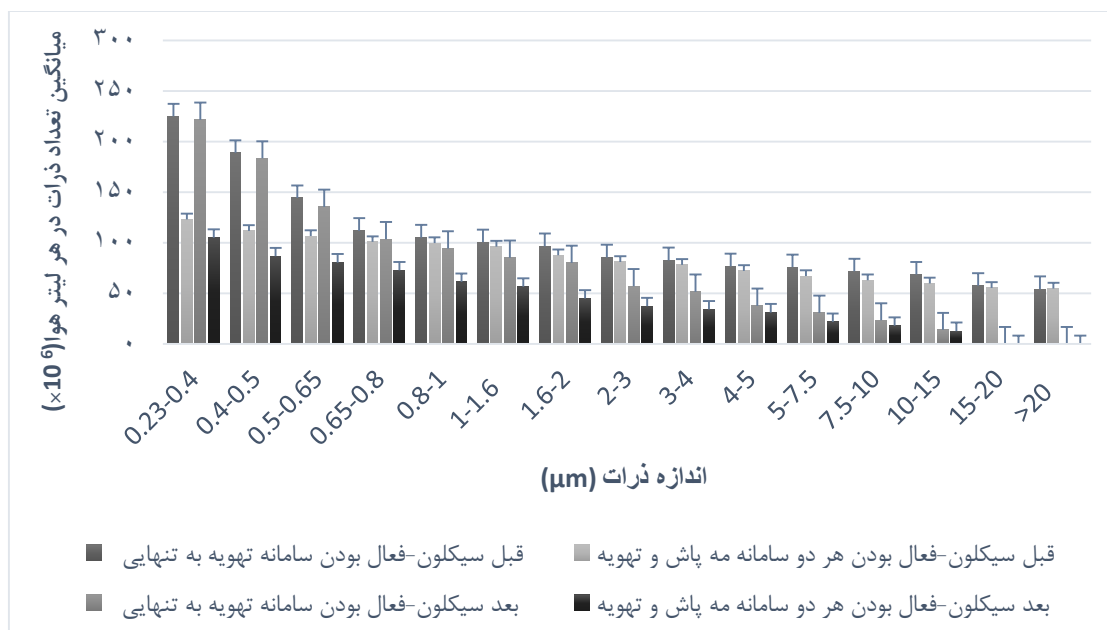
ورودی بازده سیکلون افزایش می‌یابد [۱۳]. نتایج مطالعه نشان داد که غلظت غبار قابل استنشاق ( $14/02 \text{ mg/m}^3$ ) در کلیه نمونه‌ها بالاتر از حد مواجهه شغلی ایران (OEL) و حد آستانه مجاز ACGIH ( $3 \text{ mg/m}^3$ ) [۲۲ و ۲۳]، و حد پیشنهادی OSHA و NIOSH ( $5 \text{ mg/m}^3$ ) بودند [۲۴]. غلظت این نمونه‌ها ۴-۵ برابر حد پیشنهادی OEL و ACGIH و ۲-۳ برابر حد پیشنهادی OSHA و NIOSH بودند، که با اجرای سامانه تلفیقی غلظت به  $1/6 \text{ mg/m}^3$  کاهش یافت که کمتر از حدود مذکور می‌باشد.

در مطالعه‌ای که توسط Fulekar در فرایند سنگ‌شکن انجام شده است، نتایج مطالعه نشان می‌دهد که میانگین غلظت ذرات قابل استنشاق و کل به ترتیب  $2/93 \text{ mg/m}^3$  و  $22/5 \text{ mg/m}^3$  است [۲۵]، که در مقایسه با نتایج مطالعه حاضر، نشانگر بالاتر بودن غلظت

## بحث و نتیجه‌گیری

نتایج مطالعه نشان داد بین بازده سامانه تلفیقی، سامانه مه پاش و پالایشگر سیکلون در حذف ذرات قابل استنشاق و محیط کار اختلاف معناداری وجود دارد بدین ترتیب که بازده جمع‌آوری سامانه تلفیقی بالاتر از بازده جمع‌آوری سامانه مه پاش و سیکلون به‌صورت مجزا می‌باشد، همچنین سیکلون نسبت به سامانه مه پاش بازده بالاتری دارد. در مورد انتشار ذرات به زیست محیط بازده سیستم تلفیقی در حذف ذرات نسبت به بازده سیستم تهویه بالاتر بود. با توجه به و تراکم بالای غبار در این فرایندها استفاده مجزا از این وسایل غبارگیر به‌منظور پالایش هوا کافی نمی‌باشد.

در مطالعه‌ای که بهرامی و همکاران تحت عنوان تأثیر سرعت و بار ذرات بر کارایی سیکلون در واحد سنگ‌شکن انجام دادند، نتایج نشان داد رابطه و همبستگی معناداری بین غلظت ورودی به سیکلون و



شکل ۶- مقایسه تعداد ذرات داخل کانال در دو وضعیت فعال بودن سامانه تهویه به تنهایی و فعال بودن هر دو سامانه تهویه و مه پاش

سیکلون موازی استایریمند استفاده کردند. نتایج این مطالعه نشان داد که بازده سیکلون های موازی مورد استفاده ۷۳ درصد می باشد [۲۶].

علی آبادی و همکاران مطالعه مشابه ای در فرایند سنگ کوبی انجام دادند، نتایج این مطالعه نشان می دهد بین بازده جمع آوری غبار کل و قابل استنشاق سیکلون، اسکرابر مه پاش و بازده سامانه تلفیقی اختلاف معنی دار آماری وجود دارد. همچنین با توجه به نتایج مطالعه سیکلون کارایی و بازده بالاتری نسبت به اسکرابر مه پاش داشت و بازده سیکلون در حذف ذرات قابل استنشاق و ذرات کل اختلاف چندانی با مطالعه حاضر ندارد [۹].

در مطالعه ای که توسط Savas و Kolip در ترکیه انجام شد، سیکلون های موازی مورد استفاده در این مطالعه بازده بالاتری را نسبت به این مطالعه حاضر در حذف ذرات زیر ۱۰ میکرون را نشان می دهد [۱۲]. مطالعه Karagoz و همکاران در طراحی سیکلون جدید و ارزیابی آن نشان داد که با افزایش طول جریان چرخشی و تعداد چرخش کارایی سیکلون افزایش می یابد [۲۷]. یار احمدی و همکاران نیز در مطالعه ای که به

غبار در واحد سنگ شکن این شرکت معدنی می باشد. یکی از دلایل اصلی غلظت بالای غبار در این مطالعه نوع فرایند و تجهیزات فرسوده می باشد.

در این مطالعه با توجه به نتایج اندازه گیری ها، به دلیل تراکم بسیار بالای ذرات منتشره ناشی از منابع آلاینده و همچنین نیاز به بازیافت مجدد ذرات که برای صنعت مورد مطالعه ارزش اقتصادی داشتند، بهترین و کم هزینه ترین وسیله، استفاده از سیکلون بازده بالا بود. به همین منظور از سه سیکلون موازی بازده بالای مدل استایریمند استفاده شد، به دلیل اینکه بیشترین بازده را در حذف ذرات نسبت به سایر مدل ها دارد.

مطالعه ای توسط قربانی و همکاران در جهت کنترل آلاینده های هوا با استفاده از سامانه تهویه موضعی و پالایشگرهای تلفیقی در یک شرکت معدنی جهت انجام شد. در این مطالعه به دلیل تراکم بسیار بالای ذرات منتشره، از چهار دسته سیکلون موازی استفاده گردید. نتایج به دست آمده از سنجش میزان ذرات نشان داد که بازده سیکلون های موازی مورد استفاده در این مطالعه ۹۴ درصد می باشد [۱۳]. در مطالعه ای دیگر قربانی و همکاران جهت کنترل غبار کوره های ذوب از ۱۰



اسپری‌های آب اتمیزه، کاهش کل غبار قابل استنشاق، به‌ویژه غبار در محدوده سایز سه میکرون و کمتر را بهبود می‌بخشد. همچنین محدوده اندازه‌ای که نشان داده شده است شامل مقدار قابل توجهی از غبار قابل استنشاق کوارتز می‌باشد. همچنین در مطالعه‌ای دیگر که توسط بیاتیان و همکاران انجام شد، نتایج نشان داد که با افزایش دبی آب بازده جمع‌آوری ذرات قابل استنشاق و غیرقابل استنشاق فلدسپار افزایش می‌یابد. Mason و Janas طبق مطالعات خود به این نتیجه رسیدند که هنگامی که قطر قطرات مایع اسپری شده کاهش یابد بازده جمع‌آوری ذرات افزایش می‌یابد [۳۳-۳۱]. Fangwei و همکاران به‌منظور کنترل ذرات معادن از فوم شارژ الکتریکی شده و نازل جت اسپری استفاده کردند. نتایج حاصل از این مطالعه نشان داد بازده این سامانه در حذف غبار کل و قابل استنشاق به ترتیب ۸۵/۸٪ و ۸۲/۶٪ بود که ۱/۳۹ و ۱/۳۷ برابر بیشتر از نازل‌های مخروطی می‌باشد [۳۴].

با توجه به نتایج به‌دست‌آمده در این مطالعه بازده حذف ذرات قابل استنشاق (۵۴٪) سامانه مه پاش نسبت به ذرات کل (۴۹٪) بالاتر بوده است و با مطالعه Fangwei و همکارانش در ارتباط با نازل‌های مخروطی مطابقت دارد.

به نظر می‌رسد در صورت افزایش دبی آب و کوچک‌تر شدن قطرات آب، بازده حذف ذرات کوچک‌تر افزایش یابد. همچنین نتایج ارائه‌شده در شکل ۵ نشان داد که سامانه مه پاش علاوه بر حذف ذرات در منابع مولد آلودگی، منجر به چسبندگی و افزایش وزن ذرات می‌گردد که به‌نوبه خود بازده حذف ذرات را افزایش می‌دهد.

با توجه به نتایج مطالعه استفاده از سامانه تلفیقی مه پاش و سیکلون نقش مؤثری در کاهش غبار هوای واحد سنگ‌شکن این شرکت معدنی را داشته است. این سامانه تلفیقی غبارگیر از نظر هزینه‌های نگهداری و ملاحظات مصرف انرژی نسبت به غبارگیرهای پرهزینه‌تری مثل صافی کیسه‌ای و اسکرابرها مقرون‌به‌صرفه‌تر بوده و بر این اساس استفاده از این

منظور بررسی نقش فاکتورهای آئروپنایمیکی-هندسی سیکلون در حذف ذرات انجام دادند از سیکلونی با قابلیت تغییر در زاویه ورودی و ارتفاع ایجادکننده گرداب استفاده کردند. نتایج مطالعه نشان داد که این مدل سیکلون با بازده ۹۰-۶۰ درصد برای فرایندهایی با انتشار ذرات ۱۰-۱ میکرومتر مؤثر هستند [۲۸].

به نظر می‌رسد عوامل تأثیرگذار در تغییرات بازده این مطالعه نسبت به مطالعات ذکرشده، نوع و غلظت غبار، تکنولوژی قدیمی واحد سنگ‌شکن و ویژگی‌های سامانه تهویه باشد. با توجه به نتایج به‌دست‌آمده در مطالعه حاضر سیکلون دارای بازده بالاتری نسبت به سامانه مرطوب‌سازی می‌باشد. این بازده بالا نشان‌دهنده نقش تأثیرگذار سیکلون‌ها در فرایندهایی با غلظت بالای غبار و توزیع سایز ذرات مختلف می‌باشد. با این وجود طبق مطالعات گذشته جهت افزایش حداکثری بازده سیکلون می‌توان عوامل مؤثر بر بازده سیکلون را تغییر داد.

طی گزارشی که توسط سازمان بهداشت جهانی (WHO) تحت عنوان ارزیابی مواجهه با ذرات هوابرد در محیط‌های کار منتشر گردید، سیکلون را یک پیش‌پالایشگر بسیار مناسب در محیط‌هایی که تراکم بار ذرات خیلی بالا باشد، معرفی نمود [۲۹].

Kulkarni و همکار وی مطالعه‌ای در ارتباط با پالایشگرهای سیکلون انجام دادند. نتایج این مطالعه نشان داد که سیکلون یکی از عمده‌ترین پالایشگرهای است که به دلیل سادگی و هزینه‌های عملیاتی کم به‌طور گسترده در صنعت مورد استفاده قرار می‌گیرد [۳۰].

با این وجود طبق مطالعات ذکرشده تلفیق این پالایشگر با انواع پالایشگرهای دیگر، منجر به افزایش بازده سامانه تهویه صنعتی جهت کنترل تراکم‌های بالای ذرات با سایز ذرات زیر ۱۰ میکرومتر خواهد شد. در مطالعه حاضر نیز با تلفیق سیکلون با سامانه مه پاش و با توجه به تراکم بالای ذرات این مسئله مشهود است. طی مطالعه‌ای که توسط Jayaraman و همکاران بر روی اسپری آب اتمیزه برای کنترل غبار انجام دادند، نتایج حاصل از آزمایش‌های آن‌ها نشان داد که

design modifications for enhancing cyclone performance. *Journal of aerosol science*. 2001;32(10):1135-46.

11. Goodman GV. Using water sprays to improve performance of a flooded-bed dust scrubber. *Appl Occup Environ Hyg*. 2000;15(7):550-60.

12. Kolip A, Savas AF. Energy and exergy analyses of a parallel flow, four-stage cyclone precalciner type cement plant. *International Journal of Physical Sciences*. 2010;5(7):1147-63.

13. Bahrami A, Qorbani F, Mahjub H, Aliabadi M. Effects of velocity and particles load on efficiency of cyclone in the stone crushing units at Azendarian Area. *Journal of research in health sciences*. 2008;8(1):12-7.

14. Ghorbani Shahna F, Bahrami A, Farasati F. Application of local exhaust ventilation system and integrated collectors for control of air pollutants in mining company. *Industrial health*. 2012;50(5):450-7.

15. Co. SS. *A Guide to Spray Technology for Dust Control: Spraying Systems Co. Bulletin B*; 2008.

16. Schick RJ. *Spray technology reference guide: Understanding drop size*. Spraying Systems Co Bulletin B. 2008;459:8-16.

17. Co SS. *Optimizing Your Spray System: Spray nozzle maintenance and control for improved production efficiency*: Spraying Systems Co; 2009.

18. (ACGIH) ACoGIH. *Industrial Ventilation*. 27 ed. Cincinnati: ACGIH Signature Publication; 2010.

19. Cralley LJ. *Industrial Ventilation. A Manual of Recommended Practice*. American Journal of Public Health and the Nations Health. 1955;45(10):1369.

20. Theodore L. *Air pollution control equipment calculation*. New Jersey: John Wiley & Sons 2008.

21. National Institute for Occupational Safety and Health, NIOSH Manual of Analytical Methods (NMAM), 4th, particulates not otherwise regulated, RESPIRABLE: METHOD 0600, NIOSH, Issue 3, dated 15 January 1998 - Page 2 of 6.

22. Ministry of Health and Medical Education, Department of Health, Iranian Occupational Exposure Limits, Iran.

23. American Conference of Governmental Industrial Hygienists, threshold limit value for chemical substances and physical agents and biological exposure indices. ACGIH Signature Publication, Cincinnati

24. National Institute for Occupational Safety

سامانه تلفیقی در فرایندهای مشابهی که استفاده از رطوبت تأثیری بر خلوص مواد ندارد، با در نظر گرفتن ملاحظات طراحی پیشنهاد می‌گردد. انتظار می‌رود با اجرای این مطالعه، با کاهش غبار خروجی از این صنعت، به مقادیر کمتر از استانداردهای زیست‌محیطی، گام مؤثرتری در کاربرد علوم دانشگاهی در حل معضلات صنعتی برداشته شود.

## منابع

1. Onder S, Dursun S. Air borne heavy metal pollution of Cedrus libani (A. Rich.) in the city centre of Konya (Turkey). *Atmospheric Environment*. 2006;40(6):1122-33.

2. Kampa M, Castanas E. Human health effects of air pollution. *Environ Pollut*. 2008;151(2):362-7.

3. Mody V, Jakhete R. *Dust control handbook*. New Jersey: Noyes publications; 1988.

4. Giasooddin m. *Air Pollution*. Tehran: Tehran University Press; 2001. [Persian]

5. Silvester SA, Lowndes IS, Kingman SW, Arroussi A. Improved dust capture methods for crushing plant. *Applied Mathematical Modelling*. 2007;31(2):311-31.

6. Cecala BA. Controlling Respirable Silica Dust in Mineral Processing Operations. In: F. Colinet J, B. Cecala A, J. Chekan G, A. Organiscak J, L. Wolfe A, editors. *Best Practices for Dust Control in Metal/Nonmetal Mining*. Pittsburgh, PA Centers for Disease Control and Prevention; 2010. p. 26-58.

7. Ray MB, Luning PE, Hoffmann AC, Plomp A, Beumer MI. Improving the removal efficiency of industrial-scale cyclones for particles smaller than five micrometre. *International journal of mineral processing*. 1998;53(1):39-47.

8. Yang J, Sun G, Gao C. Effect of the inlet dimensions on the maximum-efficiency cyclone height. *Separation and Purification Technology*. 2013;105:15-23.

9. Aliabadi M, Bahrami A, Golbabae F, Ghorbani F. Comparative Study of Efficiency using of Cyclone, Spray Scrubber and integrated system of cyclone- spray scrubber to collect Silica Particles in stone Crushing Workshops. *Journal of environmental science and technology*. 2010;12(2):71-8. [Persian]

10. Kim H, Lee K, Kuhlman M. Exploratory

anad Health(NIOSH), Depatement of Health and Human Services.

25. Fulekar M. Occupational exposure to dust in quartz manufacturing industry. *Annals of Occupational Hygiene*. 1999;43(4):269-73.

26. Garkaz AH, Ghorbani Shahna F, Assari M, faradmal J. The designing and assessment of a local exhaust ventilation system coupled with hybrid collectors for air pollution control of an alloy steel company. *Iran Occupational Health Journal*. 2015;12(1):38-46. [Persian]

27. Karagoz I, Avci A, Surmen A, Sendogan O. Design and performance evaluation of a new cyclone separator. *Journal of Aerosol Science*. 2013;59:57-64.

28. Yarahmadi R, Borani jabali M, Moridi P. Survey of aerodynamic-geometric factors role on particle filtration efficiency of cyclone. *Iran Occupational Health Journal*. 2013;10(5):33-43.

29. Organization WH. evaluation of exposure to airborne particles in the work inviroment. Geneva: WHO offset publication; 1984.

30. Kulkarni SJ, Shinde NL. Studies and Research on Cyclone Separators: A Review. *International Journal of Scientific Research in Science and Technology*. 2016

31. Jayaraman NI, Jankowski RA. Atomization of water sprays for quartz dust control. *Applied Industrial Hygiene*. 1988;3(12):327-31.

32. Bayatian M, Bahrami AR, Golmohammadi R, Ghorbani Shahna F. The study of water droplets electrical charging effect on spray tower scrubber efficiency for feldspar particles removal. *Iran Occupational Health Journal*. 2012;8(4):61-9. [Persian]

33. Vaaraslahti K, Laitinen A, Keskinen J. Spray charging of droplets in a wet scrubber. *Journal of the Air & Waste Management Association*. 2002;52(2):175-80.

34. Fangwei H, Deming W, Jiaying J, Xiaolong Z. A new design of foam spray nozzle used for precise dust control in underground coal mines. *International Journal of Mining Science and Technology*. 2016

## Control of fugitive dust emitted by combination of water spray and industrial ventilation as an efficient and economical solution at a mining company

Morteza Babaei<sup>1</sup>, Abdolrahman Bahrami<sup>2</sup>, Farshid Gorbani Shahna<sup>3</sup>

Received: 2016/01/05

Revised: 2016/09/13

Accepted: 2016/11/07

### Abstract

**Background and aims:** Dust emission is one of the main health and environmental problems during the crushing, screening and conveying process in mining company. The goal of this study was designing, implementation and evaluation of industrial ventilation and combination with a water spray for control the airborne particles as well as economic analysis on crushing unit of a mining company.

**Methods:** After ensuring the lack of destructive effect of humidity on material properties, a water spray system was designed and installed for settling some of produced dusts. Other emitted particles were also controlled by designing and implementation of local exhaust ventilation system. This system was evaluated after installation. For collection of dust, three Stairmand cyclone with high efficiency were used. Finally, the efficiency of water spray and industrial ventilation systems was investigated as single and combined in the control of fugitive particles in ambient air, occupational exposure and environmental emission.

**Results:** The efficiency of the wet and ventilation system, alone and combined in reducing workplace dust concentration were 49%, 76% and 95%, respectively. Moreover, the efficiency of the wet, ventilation and combined system in reducing the exposure to repairable particles were 54%, 73% and 88%, respectively.

**Conclusion:** According to the present evaluations by implementing the combination of these two systems, the occupational exposure of workers, ambient dust concentration and emitted dust to environmental was fell to less than permissible limits. According to the economic analysis, over 80% of total costs by combined procedure was reduced. Therefore, this system can be proposed as an effective and cost-effective in such conditions.

**Keywords:** Mining, Water spray, Cyclone, Industrial Ventilation, Dust.

1. MSc, Center of Excellence for Occupational Health, Occupational Health and Safety Research Center, School of Public Health, Hamadan University of Medical Science, Hamadan, Iran.

2. Professor, Center of Excellence for Occupational Health, Occupational Health and Safety Research Center, School of Public Health, Hamadan University of Medical Science, Hamadan, Iran.

3. (**Corresponding author**) Associate Professor, Center of Excellence for Occupational Health, Occupational Health and Safety Research Center, School of Public Health, Hamadan University of Medical Science, Hamadan, Iran. fghorbani@umsha.ac.ir