

ارزیابی هندسه بهینه دال خط کوهاندار در راه آهن‌های کویری با رویکرد شبیه سازی دو فازی جامد-گاز

مقاله علمی - پژوهشی

مسعود فتحعلی^{*}، استادیار، مرکز تحقیقات راه، مسکن و شهرسازی، تهران، ایران

محمد محسن کبیری نصرآباد، دانشجوی کارشناسی ارشد، دانشکده مهندسی عمران و محیط زیست، دانشگاه صنعتی امیرکبیر،
تهران، ایران

فریدون مقدس نژاد، استاد، دانشکده مهندسی عمران و محیط زیست، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران، ایران

^{*}پست الکترونیکی نویسنده مسئول: m.fathali@bhrc.ac.ir

دریافت: ۱۴۰۱/۰۸/۲۷ - پذیرش: ۱۴۰۱/۰۱/۲۶

صفحه ۱-۱۴

چکیده

از ضرورت‌های اجتناب‌ناپذیر توسعه شبکه حمل و نقل ریلی، عبور از مناطق کویری و ماسه‌گیر است. راه آهن‌های کویری در عین حال باعث افزایش هزینه‌های تکه‌داری و تعمیر، کاهش سرعت و مسدود شدن خط در حین بهره‌برداری و حتی خروج قطار از خط می‌شوند. تاکنون راهکارهای مختلف برای مقابله با ماسه‌های روان در راه آهن‌های کویری ارایه شده است. یکی از روش‌های نوین توسعه داده شده، روسازی دال خط کوهاندار است که با حذف بالاست از خط ریلی و نیز ارتفاع دهی به ریل توسط پایه‌های بتُنی موسوم به کوهان و در نتیجه ایجاد کانال‌های عبوری ماسه از زیر ریل، در پی کنترل و عبور حجم ماسه‌های ورودی از خط آهن است. هندسه کوهان باید به گونه‌ای باشد که علاوه بر شرایط آبرودینامیکی مطلوب، حداقل فضای خالی جهت عبور ماسه را فراهم کند. در این تحقیق با هدف بهینه‌سازی هندسه کوهان در این روسازی، مقاطع هندسی مختلف برای کوهان بررسی و سپس دو مقطع اصلی شامل بیضی و مستطیل-نیم دایره با دو ارتفاع مختلف ارزیابی شده است. شبیه‌سازی‌ها در بستر دینامیک سیالات محاسباتی و در نرم افزار انسیس فلوئنت پیکربندی شده است. جریان دو فازی جامد-گاز شامل یک سیل ماسه با ابعاد محدود و جریان پاد از مدل‌ها عبور داده شده و میزان کسر حجمی ماسه مقایسه شده است. نتایج نشان می‌دهد که مقطع هندسی مستطیل-نیم دایره با ارتفاع ۲۰ سانتی‌متر نتایج مطلوب‌تری را در برابر هجوم ماسه‌های روان نشان می‌دهد.

واژه‌های کلیدی: راه آهن کویری، ماسه‌روان، دال خط کوهاندار، جریان دوفازی، کسر حجمی

۱- مقدمه

و عربستان، درگیر معضل اساسی ماسه‌های روان در مناطق کویری است که همه ساله خسارات هنگفتی را موجب می‌شود (امراللهی، ۱۴۰۰). به طوری که اصلی‌ترین محورهای کویری راه آهن ایران در نواحی ریلی شرق و کرمان قرار دارند و در مجموع طول خطوط کویری راه آهن ایران ۶۰۲ کیلومتر (معادل ۵,۸ درصد از کل شبکه ریلی) برآورد می‌شود (امراللهی، ۱۴۰۰). شکل (۱) نمایی کلی از مهمترین

برای تکمیل و بهبود شبکه ریلی جهان، عبور از مناطق بیابانی امری اجتناب‌ناپذیر است. موضوعی که با توجه به وضعیت بادهای حاکم بر منطقه و پتانسیل برداشت ماسه‌های روان، می‌تواند مشکلات عمده‌ای را به همراه داشته باشد (فتحعلی، ۱۳۸۷). راه آهن ایران نیز به ویژه با عبور از استان‌های واقع شده در بیابانهای شرقی، جنوب شرقی و مرکزی کشور در کنار سایر راه آهن‌های جهان نظیر آفریقای جنوبی، چین، هند

هارووات، ۲۰۲۲). همچنین مهمترین محورهای راه آهن کویری ایران با تاکید بر مناطق ریلی شرق (طبس و جندق) و کرمان (باقق و شورگر) در شکل (۲) نشان داده شده است.

راه آهن‌های کویری در جهان را نشان می‌دهد. مطابق این شکل مشاهده می‌شود که کشورهای چین، پاکستان، عربستان، الجزیره، سودان و نامیبیا مهمترین کشورهای درگیر معضلات راه آهن‌های کویری هستند (یونو و همکاران، ۲۰۱۸).



شکل ۱. نمایی از مهمترین راه آهن‌های کویری در جهان



شکل ۲. مهمترین مناطق راه آهن‌های کویری ایران

برای مثال ماسه‌های روان منجر به صلیبت روسازی در اثر نفوذ در مصالح درشت دانه سنگی بالاست شده و بنابراین تشدید نیروهای دینامیکی عبوری و به تبع آن زوال سریع تر اجزاء را در پی دارد. همچنین حرکت ماسه‌های روان می‌تواند باعث پرشدگی و در نتیجه مسدودی روسازی شود

مهمنترین خسارات ایجاد شده در راه آهن‌های کویری ناشی از حرکت و نیز آثار نامطلوب زوال ماسه‌های روان است که موجب هزینه‌های بالای نگهداری و تعمیر زیرساخت‌های ریلی و مشکلات مختلف در بخش‌های روسازی، ناوگان، ابینه فنی، علائم و ارتباطات، بهره برداری و اینمنی می‌شود.

تا سطوح بالایی دارد. چرا که در این روش نوع روسازی از بالاستی به بدون بالاست تغییر می‌کند و عملاً معصل صلیبیت لایه بالاست حذف می‌شود. همچنین با ایجاد ارتفاع به ریل‌ها توسط تکیه‌گاه‌های بتنی منقطع موسوم به کوهان، تراز ریل‌ها بالا آمده و بنابراین جریان ماسه می‌تواند آزادانه از کanal‌های عبوری ایجاد شده در زیر ریل و بین کوهان‌ها حرکت کند. بنابراین مسدودی خط و انباشت غیر ایمن ماسه در روسازی از بین می‌رود (فتحعلی، ۱۳۸۷). دال خط کوهاندار برای نخستین بار در سال ۱۳۸۷ توسط فتحعلی طی یک پژوهش دانشگاهی در ایران مطرح شد. در این طرح، کوهان‌هایی با مقاطع مستطیل-نیم دایره در بستر دینامیک سیالات محاسباتی شبیه سازی شد. سپس با مبنای قرار دادن کسر حجمی ۷۵٪ نسبت به سطح ریل به عنوان کسر حجمی قابل قبول، سه سیل ماسه با ارتفاع‌های ۹، ۸ و ۱۱ سانتی متر به عنوان ورودی انتخاب شد. نتایج این تحقیق نشان داد که سیستم طراحی شده پاسخگوی سیل بالای ماسه با ارتفاع ۸ سانتی متر است که اثباتی بر قابلیت عبور ماسه در بحرانی ترین شرایط بود (فتحعلی، ۱۳۸۷؛ ذاکری و همکاران، ۲۰۱۱). شکل (۳) طرح سه بعدی روش سه بعدی این روسازی و نیز تصاویری از نمونه اجرا شده آن را در محور راه آهن کرمان (موقعیت ایستگاه نمکزار) نمایش می‌دهد.

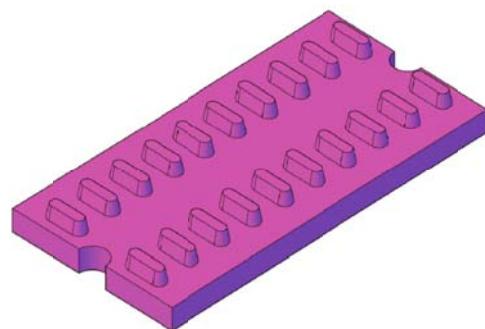


شکل ۳. طرح سه بعدی روش سه بعدی ایجاد روسازی از نمکزار

تحقیق آن است که افزایش ارتفاع کوهان لزوماً باعث افزایش دبی ماسه عبوری در بازه زمانی تحلیل نشده است، موضوعی که دقت نتایج تحلیل را زیر سوال می‌برد. لازم به ذکر است که در تحقیق انجام گرفته، اعتبارسنجی مدل توسعه یافته ارایه نشده و نتایج تحلیل در زمان‌های بسیار کوتاه اولیه ناشی از برخورد موردن مقایسه قرار گرفته است که می‌تواند بر دقت نتایج اثر قابل توجهی داشته باشد. ملکانه و طلایی (۱۳۹۸)

و کاهش سرعت سیر قطارهای عبوری و حتی خروج از خط قطارها در اثر مسدودی خط را نتیجه دهد. مواردی از قبیل سایش ریل و فرسودگی تراورس‌ها و ادوات اتصال، بهم خوردن مربنی لایه‌های روسازی و زیرسازی، سایش و بریدگی چرخ، داغی محور، آسیب به تجهیزات عالم و ارتباطات و سلب آساش و رفاه مسافرین را می‌توان به موارد قبلی اشاره شده اضافه کرد (رافائل و برونو، ۲۰۲۰؛ راهداری و همکاران، ۲۰۲۱). برای مثال در سال ۱۴۰۱ قطار مشهد-یزد در حوالی طبس که منطقه‌ای بیابانی و ماسه‌گیر است شاهد خروج از خط بود که تلفات بسیار بالای جانی و مالی در برداشت. برای کاهش اثرات نامطلوب ماسه‌های روان در مناطق کویری، روش‌هایی مختلفی پیشنهاد شده است که در چهار طبقه اصلی روش‌های تثبیت زیستی مانند کاشت گیاهان متناسب با شرایط منطقه، تثبیت فیزیکی مانند حفر خندق و احداث دیوار، تثبیت شیمیابی مانند مالچ پاشی و در نهایت روش‌های نوین مانند بهره‌گیری از کanal‌های عبوری در زیر خاکریز یا احداث دال خط کوهاندار اشاره کرد (فتحعلی، ۱۳۸۷؛ ذاکری و همکاران، ۲۰۱۰؛ ذاکری و همکاران، ۲۰۱۱).

در عین حال مطابق تحقیقات گذشته اثبات شده است که بهره‌گیری از سیستم روسازی دال خط کوهاندار اثربخشی بسیار خوبی را برای رفع معصل راه آهن‌های کویری



پس از معرفی این روسازی نوین، پژوهش‌های محدودی در زمینه بررسی پارامترهای موثر در رفتار دال خط کوهاندار صورت گرفت. برای مثال ذاکری و فتحی (۱۳۹۶) فرم‌های مختلفی از جمله دایره و مستطیل-نیم دایره را برای کوهان‌ها در نرم افزار انسیس فلوئنت در نظر گرفتند و فرم دایره‌ای مخروطی به ارتفاع ۲۰ سانتی متر را به عنوان کارترین فرم کوهان پیشنهاد دادند. یکی از نتایج خلاف پیش‌بینی این

۲- روش تحقیق

۱-۲- مقاطع هندسی اولیه پیشنهادی برای کوهان

اب اولیه هندسه کوهان باید بر اساس ملاحظات مختلف فنی و اجرایی در نظر گرفته شود. مهمترین این ملاحظات در جدول (۱) جمع‌بندی شده است. بر اساس این ملاحظات، انواع مقاطع هندسی قابل استفاده در رو سازی دال خط کوهاندار مطابق جدول (۲) مورد بررسی قرار گرفت. لازم به ذکر است که ملاحظه مربوط به عملکرد و اینمنی سیر ناوگان در اصل محدود کننده ارتفاع کوهان ناشی از ارتفاع چرخ‌های قطار به گونه‌ای است که در اثر خروج از خط، چرخ بر روی دال افتاده و به دلیل ارتفاع زیاد، پدیده چرخش و واژگونی چرخ که تبعات و خسارات سنگین‌تری را به دنبال دارد، حادث نشود. از این رو مطابق مراجع قبلی، حداقل ارتفاع پیشنهادی برای کوهان معادل ۲۰ سانتی‌متر در نظر گرفته شده است که در اینجا نیز رعایت می‌شود. موضوع دیگری که مطابق جدول (۲) باید به آن اشاره شود، آن است که مقطع دایره‌ای به صورت توامان نمی‌تواند هم الزام نصب پابند و هم الزام شرایط آبرو دینامیکی را تامین کند. چرا که با توجه به عرض مورد نیاز برای ادوات اتصال، حداقل عرض ۳۰ سانتی‌متر برای نصب این ادوات مورد نیاز خواهد بود (پاندرول، ۲۰۲۲؛ سلو، ۲۰۲۲) و بر این اساس قطر دایره کوهان بزرگ می‌شود. این موضوع موجب می‌شود که فاصله بین کوهان‌ها بسیار کم شده و عملاً عرض کانال عبوری ماسه بسیار کوچک می‌شود. از این رو در انتخاب اولیه این مقطع هندسی نیز کنار گذاشته شده است.

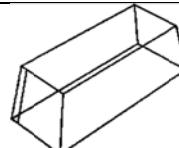
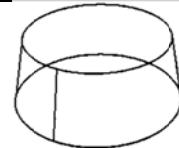
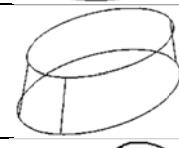
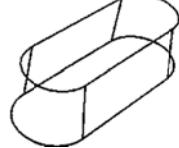
بر اساس مقایسه صورت گرفته دو مقطع هندسی بیضوی و مستطیل-نیم دایره شرایط تامین کلیه الزامات حاکم را دارا می‌باشند و بنابراین، با لحاظ دو ارتفاع ۱۵ و ۲۰ سانتی‌متر در بخش بعدی تحلیل مورد استفاده قرار می‌گیرند.

نیز عملکرد تراورس کوهاندار را به صورت سه بعدی در نرم افزار استار-سی سی ام به صورت مدل دوفازی (گاز-جامد) و با فرض جریان توربالانسی شبیه سازی کردند. در این تحقیق اثرات شدت و غلظت طوفان، قطر ذرات و ارتفاع کوهان‌ها به خوبی مورد بحث قرار گرفته است. نتایج این تحقیق نشان می‌دهد که افزایش ارتفاع کوهان تاثیر قابل ملاحظه‌ای در تسهیل عبور ماسه‌های روان از مقطع خط دارد و بر این اساس ارتفاع ۲۰ سانتی‌متر برای کوهان پیشنهاد شده است. تحقیقات قبلی نشان می‌دهد که بهینه‌سازی طرح هندسه کوهان‌ها به صورت موثر و کامل انجام نپذیرفته و نتایج به دست آمده دارای برخی ابهامات است. بر این اساس، تحقیق پیش رو با هدف ارزیابی هندسه کوهان مناسب با کلیه الزامات و ملاحظات فنی و اجرایی حاکم انجام شده است. برای دستیابی به این هدف، در گام نخست هندسه متصور برای کوهان‌ها پیشنهاد و در نهایت دو مقطع اصلی به منظور تحلیل‌های تکمیلی انتخاب شده است. سپس شبیه سازی عددی در بستر دینامیک سیالات محاسباتی با لحاظ مقاطع منتخب (مقاطع بیضوی و مستطیل-نیم دایره در دو ارتفاع ۱۵ و ۲۰ سانتی‌متر) مدلسازی شده است. در این مدلسازی‌ها، امکان عبور یک سیل ماسه از روی رو سازی دال خط کوهاندار توسط پروفیل اعمالی باد ارایه شده است. ارایه نتایج تحلیل و تفسیر نتایج به دست آمده در گام‌های بعدی پیگیری شده است.

جدول ۱. الزامات و ملاحظات حاکم بر هندسه کوهان در رو سازی دال خط کوهاندار

ردیف	الزامات و ملاحظات	توضیحات
۱	سازه‌ای	تامین شرایط باربری کوهان تحت تاثیر بارهای دینامیکی عبوری قطار
۲	سهولت تولید قطعات پیش ساخته	شامل ملاحظات قالب‌بندی و اجرای شبیه، قوس‌ها، خم‌های آرماتورهای داخلی و ...
۳	جانمایی مناسب ادوات اتصال ریل به دال	شامل رعایت حداقل ابعاد برای پدلهای ارجاعی زیر ریل و فنرهای اتصال ریل به تراورس
۴	عملکردی و اینمنی سیر ناوگان	شامل تامین شرایط مورد نیاز برای قرارگیری در خط آهن نظیر ارتفاع تمام شده خط پروژه، ملاحظات قوس‌های افقی مسیر، پیش‌بینی شرایط خروج از خط چرخ از ریل (با نگاه به ارتفاع و شبیه‌های کوهان)
۵	عملکرد مناسب آبرو دینامیکی	تامین شرایط آبرو دینامیکی مناسب برای حرکت و عبور ماسه‌های روان از مقطع خط نظیر عدم وجود مزهای تیزگوش به منظور عبور بهتر ماسه‌های روان

جدول ۲. مقایسه مقاطع مختلف هندسی کوهان و ارزیابی اولیه تامین ملاحظات و الزامات حاکم

تامین ملاحظات و الزامات					نمای سه بعدی کوهان	هندسه
عملکرد مناسب آبرودینامیکی	عملکردی و اینمنی (لحاظ ارتفاع حداقل ۲۰ سانتیمتر)	جانمایی مناسب ادوات اتصال	سهولت تولید	سازه‌ای		
x	✓	✓	x	✓		هرم ناقص
x	✓	x	✓	✓		مخروط ناقص با مقطع دایره
✓	✓	✓	✓	✓		مخروط ناقص با مقطع بیضی
✓	✓	✓	✓	✓		مخروط ناقص با مقطع نیم‌دایره مستطیل-نیم‌دایره

۲-۲- انتخاب مدل و فرضیات شبیه سازی

آن تعریف می‌شود. در عمل فرض می‌شود که این کسر حجمی تابعی از زمان و مکان بوده و مجموع آن‌ها برابر یک می‌باشد. قبل از تحلیل سیالاتی مدد نظر در نرم افزار فلوئنت لازم است در محدوده تحلیل شرایط مرزی تعریف شده و مدل هندسی مشبّنی شود.

برای این منظور از بین نرم‌افزارهای دارای قابلیت ذکر شده، آی سی ام سی اف دی به دلیل کاربری نسبتاً ساده انتخاب شده است. لازم به ذکر است که در جریان مدلسازی اولیه، طولی معادل ۹ کوهان به فاصله ۶۰ سانتیمتر (در مجموع $5/4$ متر) در نظر گرفته شد، تا تأثیر شرایط مرزی تأثیر قابل ملاحظه‌ای در ۱۰ سانتیمتر اول داشته و در بقیه موقعیت‌ها زیر ۳ درصد تأثیر دارد.

بنابراین، به منظور کاهش حجم و سرعت تحلیل‌های مورد نیاز، ۳ کوهان در نظر گرفته شد و نتایج مربوط به کوهان میانی به عنوان خروجی‌های تحلیل در نظر گرفته شد. شکل (۴) نمونه‌ای از مدل مشبّنی شده را نشان می‌دهد.

گسترش و بهبود کامپیوترهای سریع تأثیر بسزایی در نحوه بکارگیری قوانین مکانیک سیالات برای طراحی و حل مسائل مهندسی گذارده است. در روش دینامیک سیالات محاسباتی، معادلاتی که اغلب به شکل مشتقات جزئی می‌باشند به صورت عددی حل می‌شوند. برای حل یک مساله دینامیک سیالاتی سه راه حل وجود دارد که عبارتند از: روش‌های تجربی، روش‌های تحلیلی و روش‌های عددی. در این تحقیق از روش عددی جهت شبیه سازی فرآنداز خارجی دال خط کوهاندار در برابر ماسه‌های روان برپایهٔ حل معادلات دینامیک سیالاتی در نرم افزار انسیس فلوئنت استفاده شده است. فازهای جریان در شبیه سازی این تحقیق، شامل ماسه و هوا (جریان دو فاز) است. برای مدلسازی از روش اولر-اولر و درنهایت اویلرین استفاده شده است. در روش اولر-اولر فازهای مختلف شرکت کننده در مدلسازی از لحاظ ریاضی به صورت نفوذ کننده در یکدیگر در نظر گرفته می‌شوند. از آنجا که در این نوع از مدلسازی حجم یک فاز توسط فاز دیگر اشغال نمی‌شود، مفهوم کسر حجم فازی در



شکل ۴. نمونه‌مش بندی دال خط کوهاندار در نرم افزار آی‌سی‌ام سی‌اف‌دی

حل معادلات می‌باشد. به طور کلی دو دسته جریان آرام و آشفته وجود دارد. جریان آرام جریانی است که در آن سیال به طریقی منظم و تحت لایه‌ها و مسیرهای مشخص حرکت می‌کند. در نقطه مقابل آن، جریان آشفته، جریانی است که رفتاری بسیار اتفاقی و بی‌قاعده دارد. در یک جریان آشفته اندازه سرعت در هر نقطه دائمًا تحت نوسانات و تغییرات، هم در اندازه و هم در راستای حرکتی قرار می‌گیرد. جهت بیان آشتگی و بیان آن به صورت ریاضی مدل‌های مختلفی ارایه شده است. یکی از مدل‌های بیان شده در این رابطه مدل آشتگی کا-اپسیلن است. این مدل به دلیل سادگی در پیاده‌سازی و توانایی در حل گستره وسیعی از مسائل، به عنوان پرکاربردترین مدل مورد استفاده قرار می‌گیرد. برخی از مهمترین فرضیات مدل‌سازی در جدول (۳) ارایه شده است.

فرضیات مدل‌سازی تا حد امکان مطابق با واقعیت منطقه شوره گز به عنوان منطقه طرح بحرانی در راه آهن کویری کشور در نظر گرفته شد (طولی، ۲۰۱۵). با توجه به اطلاعات موجود متوسط سالیانه بیشترین سرعت باد در منطقه ۲۵ متر بر ثانیه است. همچنین اندازه ذرات با حساسیت بسیار بالا نسبت به باد بین ۱۰۰ تا ۱۵۰ میکرومتر (μm) است که در مدل‌سازی به طور متوسط ۱۲۵ میکرومتر (μm) تعریف شد. به منظور ایجاد شرایط بسیار بحرانی، جهت بررسی کیفیت عبور ماسه‌های روان از بین کوهان‌ها، یک سیل ماسه به ارتفاع ۰/۲ متر و طول و عرض ۲/۵ و ۱/۸ متر با ویسکوزیته ۰/۰۰۱ کیلوگرم بر متر ثانیه و چگالی ۲۷۲۴ کیلوگرم بر متر مکعب مطابق ماسه ایران در نظر گرفته شد. همچنین شتاب گرانش ۹/۸۱ متر بر مجلور ثانیه به فازها اعمال شد. از دیگر مشخصاتی که در مدل‌سازی‌های دوفازی از اهمیت بالایی برخوردار است، تعیین مدل آشتگی برای

جدول ۳. مشخصات مدل‌سازی دال خط کوهاندار در نرم افزار انسیس فلوئنت

مشخصات مدل‌سازی	پارامترهای مدل
3D	فضای تحلیل
Unsteady, 1st-Order Implicit	زمان
Realizable k-epsilon turbulence model	مدل ویسکوزیته
Standard Wall Functions	رفتار دیواره
Mixture k-epsilon	نوع مدل کا-اپسیلون
Eulerian	مدل جریان چند فازی

۳-۲- اعتبار سنجی مدل

شن‌های درشت‌دانه و میزان انتشار گرد و غبار در ارتفاع‌های مختلف به دست آمده است. در مقاله لی اشاره شده است که اطلاعات مربوط به درصد وزنی ذرات ماسه یک طوفان تا ارتفاع امتی برداشت شده است. جهت صحت‌سنجی مدل‌های این تحقیق باید شرایطی یکسان با مدل لی مدل‌سازی

در این پژوهش جهت صحت‌سنجی از مدل لی (لی و همکاران، ۲۰۱۴) استفاده شده است. در این مقاله تاثیر بسترشنی درشت‌دانه بر انتشار ماسه و گرد و غبار در تونل باد و شرایط میدانی بررسی شد. در تحقیق آن‌ها رابطه‌ی معناداری بین پارامتر درصد پوشیدگی سطح بستر ماسه‌ای از

شکل (۵) و تطبیق نسبی نتایج به دست آمده از اندازهگیری لی و مدلسازی این تحقیق، مشخص می شود که نتایج این تحقیق قابل اعتماد است.

شود. بنابراین در این تحقیق جریان بادی برابر با ۱۰ متر بر ثانیه، طوفانی با کسر حجمی $0.4/0$ و چگالی دانهای ۲۶۵۰ کیلوگرم بر متر مکعب در نظر گرفته شده است. با توجه به



شکل ۵. مقایسه نتایج به دست آمده از تحقیق با نتایج لی و همکاران (اعتبارسنجی مدل)

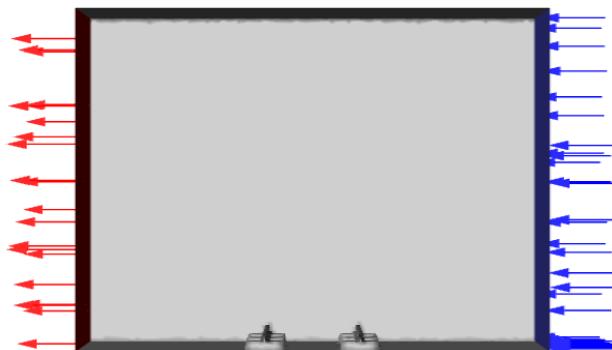
دال خط عبور می‌کنند. برای در نظر گرفتن شرایط بحرانی در تمام مدلسازی‌ها از ضخامت دال صرف نظر شده است. مشخصات هندسی کوهان‌ها در جدول (۴) بیان شده است. همچنین نمونه‌ای از فضای تحلیلی یک نمونه مدل ایجاد شده در نرم افزار در شکل (۶) نشان داده شده است که در آن بردارهای جهت دار آبی و قرمز به ترتیب نشانگر ورودی فاز هوا و خروجی جریان دوفازی می‌باشند.

۴-۴- مشخصات هندسی مدلسازی دال خط کوهاندار

برای شبیه سازی، یک دال خط کوهاندار با طول $1/8$ متر شامل ۶ کوهان در سه ردیف، استفاده شده است. از میان مدل‌های هندسی مختلف برای کوهان 2 فرم هندسی که هر کدام دارای دو ارتفاع مختلف بودند در نظر گرفته شده است. شبیک نکاره کوهان‌ها مطابق با تراورس B70 و برابر با $0/1$ انتخاب شده است. در مدلسازی دو فازی، سیل ماسه توسط باد از ورودی به سمت دال خط کوهاندار حرکت می‌کند بنابراین ابتدا ماسه کثاره‌های دال را پر کرده و سپس از سطح

جدول ۴. مشخصات هندسی کوهان‌های پیشنهادی جهت مدلسازی

مشخصات هندسی بالای کوهان (سانتی متر)	مشخصات هندسی کف کوهان (سانتی متر)	ارتفاع کوهان (سانتی متر)	طرح سه بعدی کوهان
مستطیل با طول 40 و نیم دایره با قطر 23	مستطیل با طول 40 و نیم دایره با قطر 20	۱۵	استوانه با مقطع مستطیل- نیم دایره
مستطیل با طول 40 و نیم دایره با قطر 24	مستطیل با طول 40 و نیم دایره با قطر 20	۲۰	
بیضی با قطر بزرگ 60 و قطر کوچک 33	بیضی با قطر بزرگ 60 و قطر کوچک 30	۱۵	استوانه با مقطع بیضوی
بیضی با قطر بزرگ 64 و قطر کوچک 34	بیضی با قطر بزرگ 60 و قطر کوچک 30	۲۰	

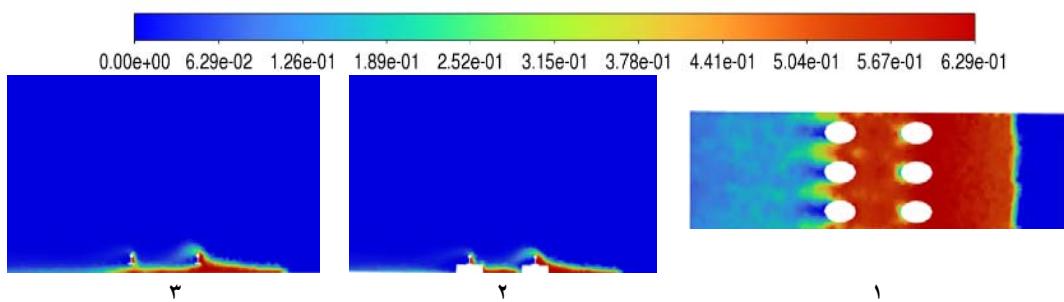


شکل ۶. نمونه‌ای از فضای تحلیل مدل در نرم افزار

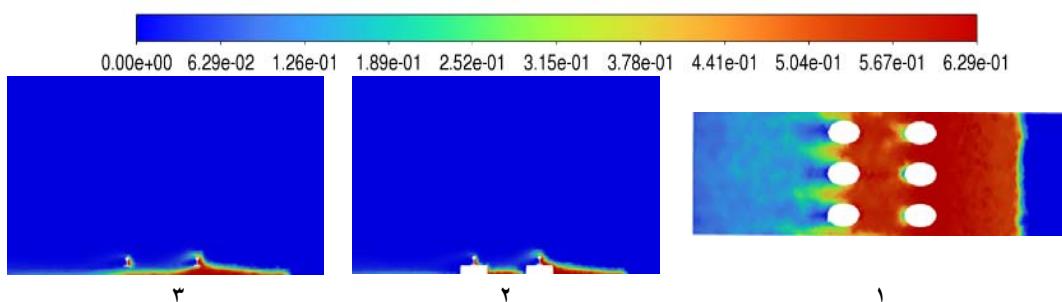
۳- نتایج تحقیق

تحلیل است. به منظور حفظ دقیق و بررسی تاثیر ورود و خروج سیل ماسه از دال خط کوهاندار، ۱۰۰۰ گام زمانی ۰/۰۰۱ ثانیه (در مجموع یک ثانیه) برای تحلیل انتخاب شده است. نتایج مربوط به کسر حجمی ماسه در پایان تحلیل برای فرم‌های هندسی مختلف کوهان در شکل‌های (۷) تا (۱۰) نمایش داده شده است.

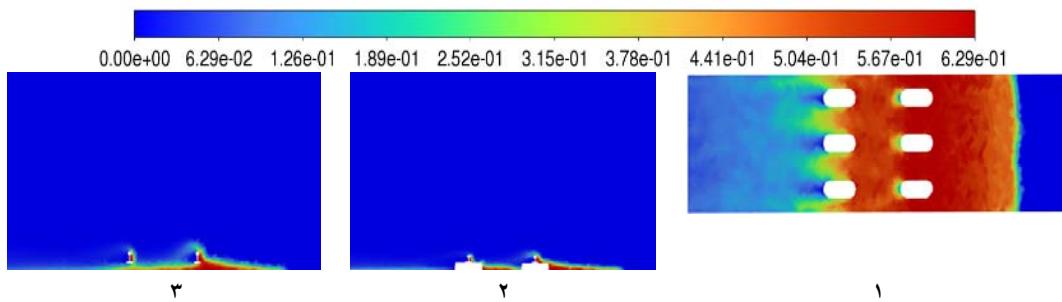
به منظور اندازه گیری میزان پرشدگی محدوده روسازی دال خط کوهاندار از ماسه و همچنین مقایسه نتایج شبیه سازی، از مفهوم کسر حجمی استفاده می‌شود. مفهوم کسر حجمی ماسه در این مدل‌سازی به معنای نسبت حجمی فاز ماسه به کل (مجموع حجم ماسه و هوا) تعریف می‌شود. کسر حجمی ماسه در هر مکان و گام زمانی قابل برداشت است، اما آنچه از اهمیت بالایی برخوردار است، مقدار آن در پایان



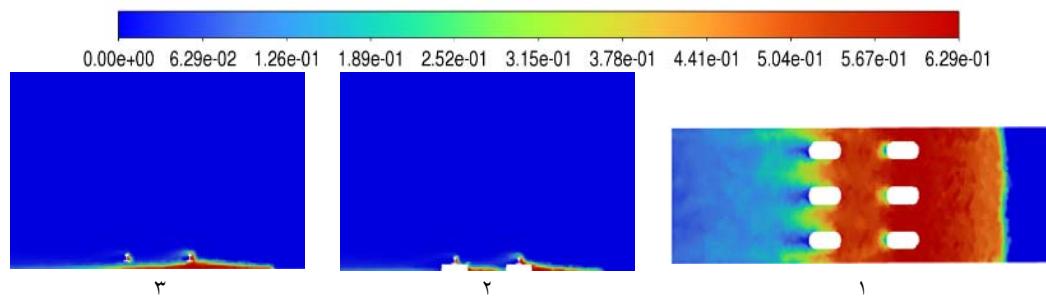
شکل ۷. کنتور کسر حجمی ماسه برای کوهان با مقطع بیضوی و ارتفاع ۱۵ سانتی‌متر در لحظه‌ی پایانی
۱) مقطع پلان ۲) مقطع عرضی گذرنده از کوهان‌ها ۳) مقطع عرضی گذرنده از بین کوهان‌ها



شکل ۸ کنتور کسر حجمی ماسه برای کوهان با مقطع بیضوی و ارتفاع ۲۰ سانتی‌متر در لحظه‌ی پایانی
۱) مقطع پلان ۲) مقطع عرضی گذرنده از کوهان‌ها ۳) مقطع عرضی گذرنده از بین کوهان‌ها



شکل ۹. کتور کسر حجمی ماسه برای کوهان با مقطع مستطیل نیم دایره و ارتفاع ۱۵ سانتی متر در لحظه‌ی پایانی
۱) مقطع پلان (۲) مقطع عرضی گذرنده از کوهانها (۳) مقطع عرضی گذرنده از بین کوهانها



شکل ۱۰. کتور کسر حجمی ماسه برای کوهان مقطع مستطیل نیم دایره و ارتفاع ۲۰ سانتی متر در لحظه‌ی پایانی
۱) مقطع پلان (۲) مقطع عرضی گذرنده از کوهانها (۳) مقطع عرضی گذرنده از بین کوهانها

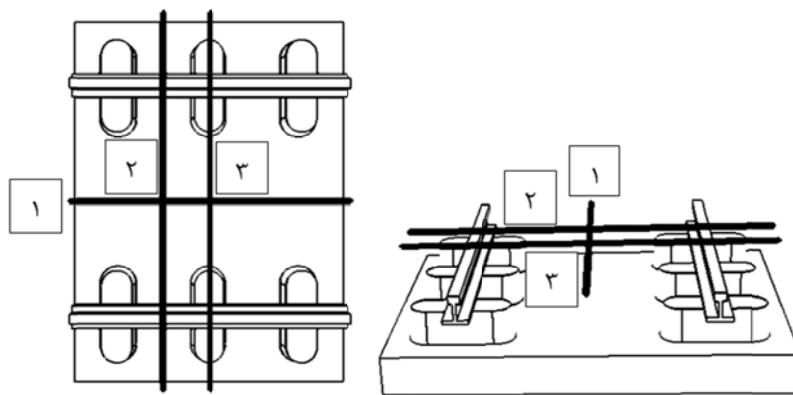
۴- تفسیر نتایج

- خط ۱ موازی با محور خط انتخاب شده است، زیرا در شرایط واقعی طوفان‌های ماسه، ذرات در وسط دال خط تجمع کرده، بالا آمده و موجب مسدودی خط می‌شود.
بنابراین تغییرات کسر حجمی ماسه این خط از اهمیت بالایی برخوردار است.

- خط ۲ در جهت عمود بر محور خط و در فاصله بین کوهانها در نظر گرفته شده است. تغییرات کسر حجمی ماسه نسبت به این خط، روند ورود، تجمع و خروج ماسه‌ها از کanal‌های بین کوهانها را نشان می‌دهد.
بنابراین عملکرد سیستم روسازی از این طریق قابل ارزیابی است.

- خط ۳ عمود بر محور دال خط و گذرنده از بالای کوهانها در نظر گرفته شده است. در ابتدای طوفان ماسه این ناحیه خالی از ماسه است و با گذر زمان انباست ماسه در این محدوده اتفاق می‌افتد. همچنین زمان ورود ماسه و زمان خروج آن از این محدوده می‌تواند تعیین کننده کیفیت آبرو دینامیکی کوهانها باشد.

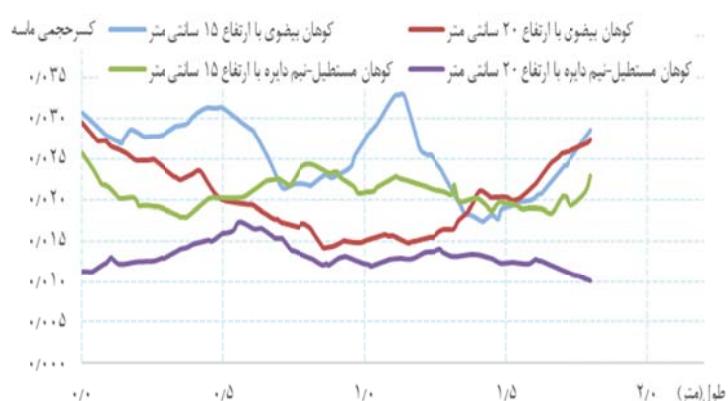
همانطور که بیان شد، مسدودی خط در اثر پرشدن خط ریلی از ماسه و پس از آن خروج از خط قطار یکی از بزرگترین مشکلاتی که ماسه‌های روان برای زیرساخت راه آهن ایجاد می‌کند؛ بنابراین مقدار یا کسر حجمی ماسه در صفحه گذرنده از سطح ریل طرفین مبنای خوبی جهت مقایسه عملکرد مدل‌های مختلف قرار می‌گیرد. در نرم افزار، مقادیر کسر حجمی فازهای مختلف را می‌توان برای نقاط منحنی‌های از قبل تعیین شده تعیین نمود. بدیهی است نقاط به صورت مجزا نمی‌توانند نماینده قابل اطمینانی برای مقدار پرشدن سطح دال از فاز ماسه باشند، بنابراین مطابق شکل (۱۱) سه خط به عنوان خطوط معیار برای مقایسه انتخاب می‌شوند. تمام خطوط انتخاب شده در صفحه موازی با سطح دال و گذرنده از سطح ریل‌ها قرار دارند؛ بنابراین ارتفاع خطوط مبنای از سطح دال، برای کوهان‌هایی با ارتفاع ۱۵ سانتی متر و ۲۰ سانتی متر به ترتیب $\frac{32}{2}$ و $\frac{37}{2}$ سانتی متر در نظر گرفته شده است (با فرض وجود ریل (UIC60)).
توضیحات خطوط نمایش داده شده در شکل ۱۰ دیده می‌شود.



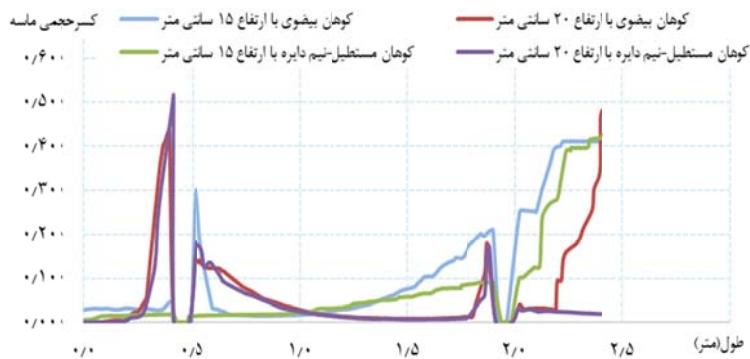
شکل ۱۱. موقعیت خطوط انتخاب شده جهت ترسیم پروفیل کسر حجمی ماسه

عرضی را به ترتیب برای خطوط ۲ و ۳ نشان می‌دهند. در این شکل‌ها موقعیت صفر نشان‌دهنده دورترین نقطه نسبت به ورودی جریان دوفاز و موقعیت $2/4$ متر نشان‌دهنده‌ی نزدیک‌ترین نقطه به ورودی جریان دوفاز می‌باشد. با توجه به شکل (۱۳) میزان ماسه‌های عبور نکرده از کanal (قبل از ورود به فضای بین دو ریل) برای هر دو مقطع با ارتفاع 20 سانتی‌متر بسیار کمتر از دو مدل دیگر است. با توجه به شکل (۱۴) تجمع ماسه برای هر دو شکل هندسی با ارتفاع 20 سانتی‌متر به مقدار قابل توجهی کمتر از ارتفاع 15 سانتی‌متر است.

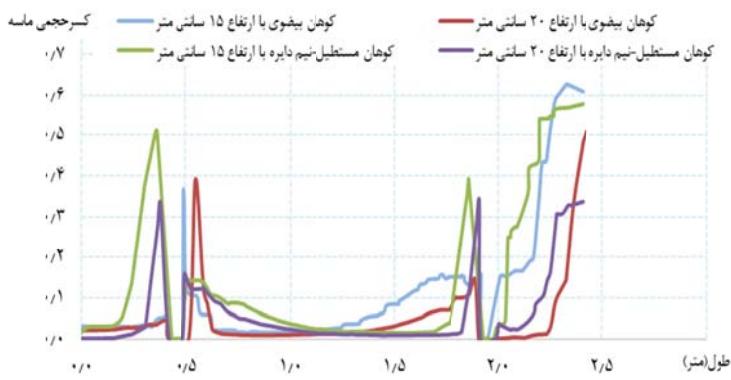
در پایان تحلیل، مقداری ماسه روی سطح دال انباشت می‌شود. به هر میزان انباشت ماسه کمتر باشد، بدین معناست که شرایط کanal‌های ماسه و آبرودینامیک کوهان‌ها وضعیت بهتری داشته است. شکل (۱۲) پروفیل کسر حجمی ماسه را برای خط ۱ و چهار مدل نشان می‌دهد. دال خط کوهاندار با مقطع کوهان مستطیل-نیم‌دایره و ارتفاع 20 سانتی‌متر کمترین تجمع ماسه و مقطع بیضوی با ارتفاع 15 سانتی‌متر بیشترین تجمع ماسه را نشان می‌دهد. دو مدل دیگر تقریباً رفتار مشابهی با یکدیگر دارند. شکل‌های (۱۳) و (۱۴) پروفیل‌های عرضی کسر حجمی ماسه نسبت به موقعیت



شکل ۱۲. پروفیل کسر حجمی خط شماره ۱ برای مدل‌سازی‌های مختلف



شکل ۱۳. پروفیل کسر حجمی خط شماره ۲ برای مدلسازی‌های مختلف



شکل ۱۴. پروفیل کسر حجمی خط شماره ۳ برای مدلسازی‌های مختلف

منجر به مسدودی می‌شود. بنابراین کسر حجمی طولی ماسه بین دو ریل برای همه مدل‌ها و خطوط شماره ۱ تا ۳ محاسبه شده و در جدول (۵) با یکدیگر مقایسه شده است.

با توجه به این جدول، دال خط کوهاندار با مقطع مستطیل نیم دایره با ارتفاع ۲۰ سانتی متر بهترین عملکرد را دارا می‌باشد و پس از آن به ترتیب مقاطع بیضوی با ارتفاع ۲۰ سانتی متر، مستطیل-نیم دایره با ارتفاع ۱۵ سانتی متر و بیضوی با ارتفاع ۱۵ سانتی متر قرار می‌گیرند. در این جدول همچنین درصد اختلاف کسر حجمی نسبت به گزینه برتر به منظور مقایسه مناسب تر ارائه شده است. مشاهده می‌شود که عملکرد کوهان‌های بیضوی با ارتفاع ۱۵ و ۲۰ سانتی متر و مستطیل-نیم دایره با ارتفاع ۱۵ سانتی متر با مدل برتر به ترتیب حدکثر ۹۲، ۵۰ و ۵۸ درصد در راستای طولی دال خط (خط ۱) و ۷۵، ۱۱ و ۵۶ درصد در راستای عرضی دال خط (خطوط ۲ و ۳) اختلاف دارد.

مقایسه نتایج نشان می‌دهد، عبور سیل ماسه از کوهان‌هایی با ارتفاع ۲۰ سانتی متر بهتر از ارتفاع ۱۵ سانتی متر صورت می‌گیرد که منطقی به نظر می‌آید و البته متفاوت با نتایج تحقیق قبلی در این زمینه است [۹]. اما مقایسه ماسه انباشت شده نیازمند یک پارامتر کمی می‌باشد؛ به همین جهت در این تحقیق پارامتر کسر حجمی طولی تعریف شده است. کسر حجمی طولی یک فاز به عنوان مساحت زیر نمودار کسر حجمی آن فاز نسبت به موقعیت تعریف می‌شود (محور افقی نمودار، موقعیت و محور عمودی کسر حجمی). کسر حجمی طولی یک فاز ارتباط مستقیمی با مقدار آن فاز دارد؛ بنابراین کسر حجمی طولی ماسه با مقدار ماسه انباشته شده روی دال ارتباط مستقیم دارد. با توجه به شکل‌های (۱۳) و (۱۴)، تغییرات کسر حجمی ماسه در ابتدا و انتهای نمودار تا محل ریل‌ها حالت ناپایداری دارد و در محل ریل‌ها به صفر می‌رسد و پس از آن در قسمت میانه حالت پایدارتری دارد. از جهت دیگر انباشت ماسه بین دو ریل

جدول ۵. مشخصات کسر حجمی طولی برای دال خط‌های کوهاندار با هندسه‌های مختلف

کسر حجمی طولی (خط ۱)		کسر حجمی طولی (خط ۲)		کسر حجمی طولی (خط ۳)		هندسه کوهان (سانتی متر)
اختلاف (%)	مقدار	اختلاف (%)	مقدار	اختلاف (%)	مقدار	
۹۲	۰/۰۴۶	۷۵	۰/۰۹۸	۶۱	۰/۰۹۵	بیضوی (ارتفاع ۱۵)
۵۰	۰/۰۳۶	۱۱	۰/۰۶۲	۳	۰/۰۶۱	بیضوی (ارتفاع ۲۰)
۵۸	۰/۰۳۸	۷	۰/۰۶۰	۵۶	۰/۰۹۲	مستطیل-نیم‌دایره (ارتفاع ۱۵)
۰	۰/۰۲۴	۰	۰/۰۵۶	۰	۰/۰۵۹	مستطیل-نیم‌دایره (ارتفاع ۲۰)

۵- نتیجه‌گیری

بر ثانیه توسعه یافت. معیار مقایسه نتایج مدل‌های مختلف در پایان تحلیل، پروفیل‌های کسر حجمی ماسه در راستاهای طولی و عرضی دال خط در نظر گرفته شد که نشان دهنده میزان پوشش‌گی ماسه در روی ریل‌های دال خط کوهاندار به عنوان مبنای برای مسدودی خط می‌باشد. همچنین در مدل‌سازی‌ها از ضخامت دال اصلی به منظور در نظر گرفتن شرایط بحرانی تر صرف نظر شد. نتایج این مطالعه نشان داد، کسر حجمی طولی در شرایط بحرانی هجوم سیل ماسه در دال خط‌هایی با مقاطع کوهان مستطیل-نیم دایره با ارتفاع ۱۵ سانتی‌متر و بیضوی با ارتفاع ۱۵ و ۲۰ سانتی‌متر به ترتیب ۰/۰۶۲، ۰/۰۹۸ و ۰/۰۶۰ متر است. این در حالی است که کوهان‌های مستطیل-نیم دایره با ارتفاع ۲۰ سانتی‌متر دارای کسر حجمی طولی ماسه پایین‌تری دارد به طوری که مقدار آن در بحرانی‌ترین شرایط در حدود ۰/۰۶ می‌باشد. شاخصی که بیانگر توانایی بیشتر این هندسه در عبور سیل ماسه است. بنابراین دال خط کوهاندار با مقطع کوهان مستطیل-نیم دایره (ارتفاع ۲۰ سانتی‌متر)، پروفیل کسر حجمی ماسه پایین‌تری نسبت به سایر مدل‌ها در هر دو راستای موازی و عمود بر خط دارد و به عنوان مدل بهینه هندسی پیشنهاد می‌شود.

مهمترین مشکلی که راه‌آهن مناطق ماسه‌گیر را تحت تاثیر قرارداده و منجر به مخاطرات مالی و جانی می‌شود، حرکت ماسه‌های روان تحت تاثیر جریان‌های باد منطقه به ویژه در زمان وقوع طوفان است. روش‌های گوناگونی جهت حل مشکل ماسه‌های روان در راه‌آهن ارایه شده است که در دودسته اصلاح شرایط روسازی و اصلاح شرایط محیطی که راه‌آهن از آن عبور می‌کند، تقسیم می‌شود. محور این پژوهش بهینه‌سازی هندسی دال خط کوهاندار به عنوان روشی ابداعی بوده است که به طور مستقیم روسازی را دست خوش اصلاح قرار می‌دهد. بر این اساس، پس از مرور انواع مقاطع متصور کوهان برای عبور ماسه، دو مقطع بیضی و مستطیل-نیم دایره در دو ارتفاع ۱۵ و ۲۰ سانتی‌متر به دلایلی از جمله حالت آبرودینامیکی بهتر و ایجاد فضای عبوری مناسب‌تر برای عبور ماسه برای مدل‌سازی انتخاب شد. سپس بر اساس فرضیات حاکم بر منطقه کویری راه‌آهن به-زاهدان (محدوده شوره‌گز)، اطلاعات مورد نیاز شبیه سازی نظیر دانه‌بندی ماسه و سرعت باد این منطقه در نظر گرفته شد. مدل‌های مختلف در نرم افزار انسیس فلوئنت تحت جریان دو فازی شامل جریان ماسه‌ای با حجم ۰/۹ مترمکعب و ویسکوزیته ۰/۰۰۱ کیلوگرم بر متر ثانیه و جریان بادی با سرعت ۲۵ متر

۶- مراجع

کارشناسی ارشد، دانشکده مهندسی راه آهن، دانشگاه علم و صنعت ایران.

-Bruno, L., Horvat, M., & Raffaele, L., (2018), "Windblown sand along railway infrastructures: A review of challenges and mitigation measures", Journal of Wind

-امرالهی، ع.، (۱۴۰۰)، "گزارش مناطق ماسه‌گیر خطوط راه آهن ج.ا.ا، اداره کل خط و سازه‌های فنی راه آهن".

- فتحعلی، م.، (۱۳۸۷)، "ارایه روسازی دال خط کوهاندار برای رفع معرض راه آهن‌های مناطق کویری"، پایان نامه

- Rahdari, M. R., Gyasi-Agyei, Y., & Rodrigo-Comino, J., (2021), "Sand drifts potential impacts within desert railway corridors: a case study of the Sarakhs-Mashhad railway line", Arabian Journal of Geosciences, Vol. 14, No. 9, pp. 1-14.
- Zakeri, J. A. and Fathi, A., (2017), "Analysis the Influence of Different Forms of Geometric Humps on Sand Track Crossing the Desert Using the Fluent Simulation Software", Journal of Transportation Research, Vol. 14, No. 2, pp. 349-362.
- Zakeri, J. A., Esmaeli, M., Fathali, M., (2010), "Introducing New Humped Slab Track Superstructure for Obviating the Problems of Desert Railways", Modares Civil Engineering journal, Vol. 10, No. 2.
- Zakeri, J. A., Esmaeli, M., Fathali, M., (2011), "Evaluation of humped slab track performance in desert railways", Proceedings of the Institution of Mechanical Engineers, Part F: Journal of Rail and Rapid Transit, Vol. 225, No. 6, pp. 566-573.
- Tavili, A., (2015), "Studying and designing the construction of a biological protection belt for stabilization Flowing sands in Shurgaz area of Zahedan".
- Vossloh, (2022), "System W. 14 – the world's most popular solution", [online] https://media.vossloh.com/media/01_product_finder/vfs/pf_system_w_14/Vossloh_System_W_14_EN.pdf.
- Engineering and Industrial Aerodynamics, Vol. 177, pp. 340-365.
- Horvat, M., Bruno, L., & Khris, S., (2022), "Receiver Sand Mitigation Measures along railways: CWE-based conceptual design and preliminary performance assessment", Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics, Vol. 228, pp. 105109.
- Li, G. S., Qu, J. J., Li, X. Z., & Wang, W. F., (2014), "The sand-deposition impact of artificial gravel beds on the protection of the Mogao Grottoes", Scientific reports, Vol. 4, No. 1, pp. 1-8.
- Malkaneh, M. and Talaee, M. R., (2019), "Numerical Study of the Humped Slab Track Behavior in SandStorm by Modeling Two-Phase Flow", Journal of Transportation Infrastructure Engineering, Vol. 5, No. 1, pp. 37-56.
- pandrol, (2022), "Fastclip FCA Product Guide", [online] Available at: <https://www.pandrol.com/wp-content/uploads/2021/01/FCA-Product-Guide-EN.pdf>.
- Raffaele, L., & Bruno, L., (2020), "Windblown sand mitigation along railway megaprojects: A comparative study, Structural Engineering International, Vol. 30, No. 3, pp. 355-364.

Evaluation of the Optimal Geometry of the Hump Slab in Desert Railways with the Solid-Gas Two-Phase Simulation Approach

Masoud Fathali, Assistant Professor, Road, Housing and Urban Development Research Center, Tehran, Iran.

Mohammad Mohsen Kabiri Nasrabad, M.Sc., Student, Department of Civil & Environmental Engineering, Amirkabir University of Technology, Tehran, Iran.

Fereidoon Moghadas Nejad, Professor, Department of Civil & Environmental Engineering, Amirkabir University of Technology, Tehran, Iran.

E-mail: m.fathali@bhrc.ac.ir

Received: February 2023 - Accepted: May 2023

ABSTRACT

One of the inevitable necessities for the development of the rail transport network is to pass through desert and sandy areas. At the same time, desert railways increase maintenance and repair costs, reduce speed and block the line during operation, and even cause the train to derail. So far, various solutions have been proposed to deal with quicksand in desert railways. One of the newly developed methods is the hump slab track, which seeks to control and pass the amount of incoming sand from the railway track. In this system, the ballast material is removed and the height of rails is raised by means of concrete supports known as humps. As a result, channels for the passage of sands under the rails are created. The geometry of the hump should be such that, in addition to favorable aerodynamic conditions, it provides maximum free space for sand to pass through. In this research, with the aim of optimizing the geometry of the hump, different sections for the hump have been investigated and then two main sections including oval and rectangle-semicircle with two different heights have been evaluated. Simulations have been carried out in the platform of computational fluid dynamics and in Ansys Fluent software. Two-phase solid-gas flow including a sand flood and wind flow has been passed through the models and the amount of sand volume fraction has been compared. The results show that the rectangular-semi-circular geometric section (height of 20 cm) shows more favorable results against the influx of quicksand.

Keywords: Desert Railway, Quicksand, Hump Slab, Two-Phase Flow, Volume Fraction