

مخاطرات حفر تونل در زمین های حاوی گاز H₂S

(مطالعه موردی تونل انتقال آب اسپر)

حسین میرمحرابی^۱

محمد غفوری^{*۲}

Ghafoori@ferdowsi.um.ac.ir

غلامرضا لشکری پور^۳

جعفر حسن پور^۴

تاریخ پذیرش: ۸۹/۷/۲۸

تاریخ دریافت: ۸۹/۴/۸

چکیده

زمینه و هدف: یکی از مهم ترین مخاطرات زمین شناسی مهندسی و زیست محیطی در حفر تونل ها، مواجه شدن با برخی گازهای طبیعی مانند سولفید هیدروژن (H₂S) در زمان حفاری می باشد. حل مخاطرات و چالش های مربوط به ورود این گاز به تونل ها بسیار دشوار و پرهزینه است. یکی از وظایف مهم در این شرایط، پیش بینی و برآورد میزان خطر گاز H₂S در فضاهای زیرزمینی و تعیین روش مناسب جهت مقابله با مشکلات مهندسی و زیست محیطی آن است. تونل انتقال آب اسپر در سازندهای حاوی منابع هیدروکربوری حفاری شده و از نمونه هایی است که در طی احداث آن با نشت گاز H₂S مواجه شده اند. در این مقاله مخاطرات، ویژگی ها، قوانین ایمنی، منشا زمین شناسی و پیش بینی خطر گاز H₂S و راهکارهای کاهش خطرات و مشکلات حفاری تونل، با توجه به تجربیات به دست آمده از تونل اسپر ارایه شده است.

روش بررسی: برای بررسی منشا گاز H₂S و انتخاب بهترین روش ها جهت مقابله با خطرات و مشکلات آن، علاوه بر بررسی تجارب موجود میزان غلظت این گاز در هوا به طور پیوسته در سه زمان شروع، وسط و پایان هر شیفت کاری اندازه گیری گردید. همچنین نسبت به نمونه گیری از آب و هوای آلوده و ارسال آن به آزمایشگاه های مخصوص جهت آنالیز شیمیایی نمونه ها اقدام گردید. در همان موقع غلظت گاز مذکور به صورت همزمان در آب و هوای تونل به صورت صحرائی اندازه گیری شد.

یافته ها: تجربیات حاصل از این پروژه نشان داد که میزان گاز موجود در تونل شرایط غیر قابل قبولی را برای کارگران ایجاد نموده است. به منظور پیش بینی خطر گاز H₂S در فضاهای زیرزمینی، می توان از شواهدی همانند چشمه های گوگردی، آثار مواد آلی در رخنمون های سنگی، شیل های آلی، تصاعد بوی گوگرد از سطح شکسته شده تازه سنگ و استشمام بوی گاز در زمان حفاری گمانه ها استفاده نمود. نتایج آنالیزهای صورت گرفته بیانگر اینست که گاز سولفید هیدروژن غالباً به همراه آب زیرزمینی وارد تونل می گردد و میزان قابل توجهی از آن در همان لحظات اولیه از آب آزاد می شود. منشا این گاز با توجه به بررسی ها مرتبط با تشکیلات نفتی منطقه است.

۱- دانشجوی دکتری، گروه زمین شناسی، دانشکده علوم، دانشگاه فردوسی مشهد.

۲- استاد، گروه زمین شناسی، دانشکده علوم دانشگاه فردوسی مشهد* (مسئول مکاتبات).

۳- استاد، گروه زمین شناسی، دانشکده علوم دانشگاه فردوسی مشهد.

۴- استادیار دانشکده علوم، دانشگاه تهران، مهندسین مشاور ساحل، تهران.

نتیجه گیری: همواره مواجهه با این گاز را در محیط های زمین شناسی مرتبط با میدان های نفتی باید جدی گرفت. هم چنین با توجه به این که این گاز به صورت محلول در آب وارد تونل می شود و به محض ورود از آن آزاد می گردد برای کاهش خطرات و مشکلات حفاری، ناچار از روش های کنترل ورود آب زیرزمینی به داخل تونل، رقیق سازی غلظت گاز و آموزش کارکنان و تجهیزات کمکی استفاده گردید.

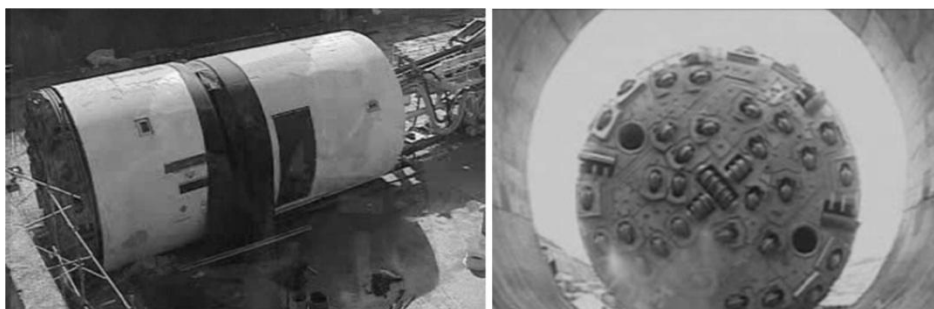
واژه های کلیدی: زمین های گازدار، مخاطرات زمین شناسی، حفاری مکانیزه، سولفید هیدروژن

مقدمه

مذکور و راهکارهای عملی برای کاهش خطرات و مشکلات حفاری تونل در محیط H_2S به اختصار تشریح شده است. تونل انتقال آب اسپر به طول بیش از ۲۰ کیلومتر، یکی از پروژه های بزرگ آب رسانی کشور است که در محدوده ساختاری زاگرس در حال حفاری می باشد. روش انتخاب شده جهت حفاری این تونل طویل، ماشین تونل زنی^۱ یا TBM از نوع سپر دوپل یا تلسکوپی می باشد که در شکل شماره (۱) نمایی از این ماشین در تونل مذکور نشان داده شده است. این ماشین ها می توانند به طور هم-زمان عملیات حفاری و نصب پوشش بتنی را انجام داده و در نتیجه سرعت پیشرفت عملیات اجرایی را افزایش دهند. مشکلات اصلی استفاده از این ماشین ها هزینه بالای آن و نیاز به سرمایه گذاری اولیه نسبتا بالا می باشد. ولی این مساله با توجه به سرعت بالای حفاری این روش (مخصوصا برای تونل های بلند) قابل توجیه بوده و امکان دستیابی به قیمت های تمام شده پایین تونل را میسر می نماید. اما چنانچه به هر دلیلی (مانند مخاطرات زمین شناسی و سایر مشکلات) پیشروی ماشین دچار کندی زیاد یا توقف گردد، اقتصادی بودن استفاده از آن توجیه پذیر نمی باشد. لذا شناسایی مخاطرات زمین شناسی محتمل در مسیر تونل مانند خطر برخورد به سازندهای گازدار برای جلوگیری از توقف حفاری تونل و کاهش مشکلات زیست محیطی و هزینه های تونل سازی بسیار مهم و تعیین کننده می باشد.

ورود گاز H_2S به فضاهای زیرزمینی یکی از مخاطرات مهم زمین شناسی در پروژه های تونل سازی می باشد (۱). تونل سازی در مناطق مرتبط با هیدروکربن ها نیازمند شیوه ها و ملاحظات خاصی است (۲). برخورد با گاز سولفید هیدروژن در محیط های شغلی و عمومی می تواند ناشی از بسیاری از صنایع شامل پتروشیمی، کشاورزی و تصفیه فاضلاب باشد (۳). سولفید هیدروژن در غلظت های بالا (تا ۲۰۰ میلی گرم در لیتر) در آب های زیرزمینی شهر کویت و حومه آن در عمق های نسبتا کم گزارش شده است (۴). دومین نگرانی مهم پروژه خط آهن متروی لس آنجلس مربوط به حضور طبیعی گازهای زیرسطحی مخصوصا متان و سولفید هیدروژن بوده است (۱). شماری از پروژه های تونل سازی در ایالات متحده نیز موضوعات مرتبط با مواجهه با گاز H_2S در زمان ساخت را اعلام نموده اند (۵). در حفاری تونل های آزاد راه تهران- شمال وجود گاز H_2S به دو صورت انتشار از توده سنگ خشک و تصاعد از آب های ورودی به تونل گزارش شده است (۶). به طور تجربی ثابت شده است که اگر مقدار گاز H_2S در تونل بیش از ۱۰ ppm باشد، مشکلات عدیده ای را برای کارکنان و ماشین آلات (به دلیل خورندگی) موجود در تونل، ایجاد می نماید. در این مقاله مشکلات حفاری تونل اسپر که در طی ساخت آن با مشکل نشت گاز H_2S مواجه شده اند، مورد بحث و بررسی قرار گرفته است. در این تونل نشت گاز مذکور سبب توقف عملیات حفاری به مدت چندین ماه و صرف هزینه بسیار سنگین برای سازندگان تونل گردید. تجربیات به دست آمده از تونل فوق ثابت نمود که اگر قبل از حفاری تونل، خطر وجود گاز H_2S در طی مطالعات زمین شناسی مهندسی شناسایی و راهکارهای مناسب برای کاهش خطرات و مشکلات حفاری در محیط H_2S لحاظ می شد، این عمل سبب پایین آمدن خطرها و کاهش هزینه های تونل سازی به مقدار قابل ملاحظه ای می گردید.

در این مطالعه ابتدا مشخصات زمین شناسی تونل مورد بررسی قرار گرفته و در ادامه به منظور آشنایی بیشتر با گاز H_2S ، مشخصات، منشا زمین شناسی، اثرات آن بر سلامتی و قوانین و استانداردهای ایمنی کار در محیط گاز H_2S به طور خلاصه ارائه شده است. سپس برنامه مطالعات زمین شناسی مهندسی به منظور شناسایی خطر گاز

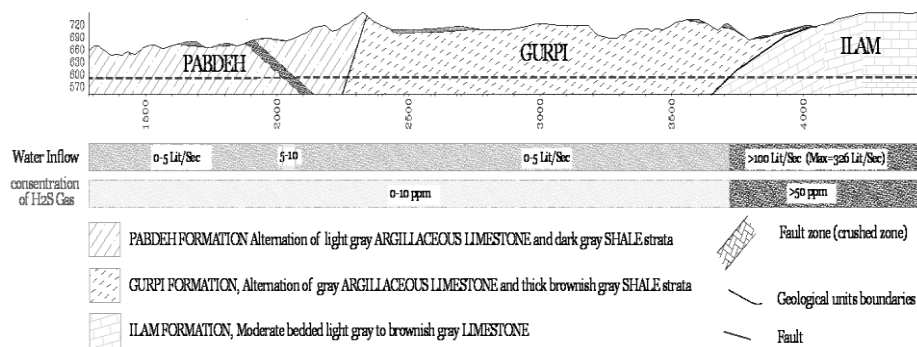


شکل ۱- نمایی از ماشین حفاری TBM استفاده شده در تونل

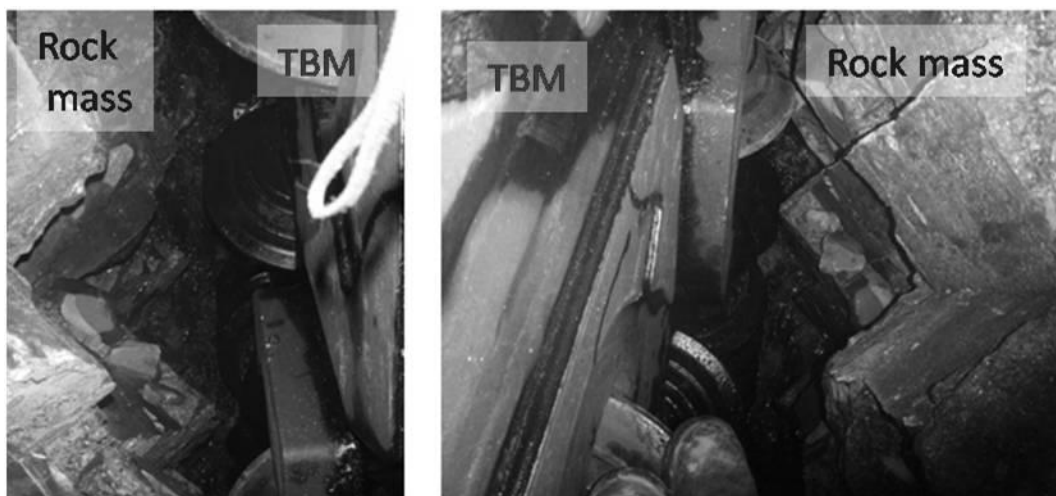
مشخصات و ویژگی های زمین شناسی

تونل در محدوده ساختاری زاگرس در حال حفاری می باشد. در این مطالعه ۴/۵ کیلومتر ابتدایی آن که تا زمان نگارش این مقاله حفاری شده، مورد بررسی قرار گرفته است. برش زمین شناسی ۴/۵ کیلومتر ابتدایی تونل در شکل ۲ ارائه شده است. بر اساس مطالعات زمین شناسی، توده سنگ های تشکیل دهنده مسیر تونل از سازندهای پابده و گورپی (توده سنگ های شیلی و شیل آهکی) و سازند ایلام (توده سنگ های آهکی) تشکیل شده است (۷). بر اساس مشاهدات انجام شده در طی حفاری تونل، مقدار آب و گاز ورودی به تونل در توده سنگ های شیلی (سازندهای گورپی و پابده) بسیار ناچیز و موضعی بوده (مقدار آن ها در شکل ۲ نشان داده شده است)، اما در سنگ های آهکی سازند ایلام، هجوم آب و گاز محلول در آن (H_2S) به مقدار زیادی مشاهده گردید (با توجه به اهمیت سازند ایلام در

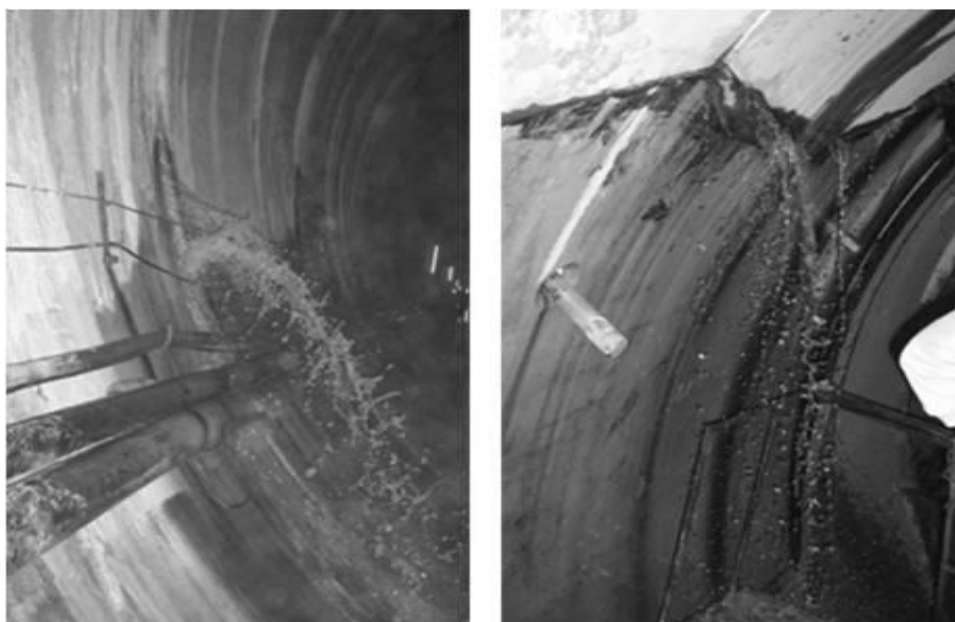
افزایش آب و گاز ورودی به تونل در شکل شماره ۳ نمایی از توده سنگ های آهکی سازند ایلام در سینه کار تونل نشان داده شده است). همان طور که در شکل ۲ مشخص است، حداکثر مقدار آب و گاز ورودی به تونل به ترتیب بیشتر از ۳۰۰ لیتر بر ثانیه (در شکل ۴ نمایی از ورود آب از بین درزهای پوشش بتنی نشان داده شده است) و بیشتر از ۱۰۰ ppm بوده است و مشکلات عدیده ای برای حفاری تونل ایجاد نموده است. از جمله این مشکلات می توان به توقف حفاری به مدت چندین ماه و از کار افتادن وسایل الکترونیکی دستگاه TBM به دلیل خاصیت خوردگی گاز و نامساعد نمودن محیط کار برای کارکنان حفاری و لزوم استفاده از تجهیزات زیاد و محدود کننده ایمنی (مانند ماسک و کپسول هوا) و نیز افزایش قابل توجه هزینه حفاری، اشاره نمود.



شکل ۲- برش زمین شناسی و مقدار آب و گاز ورودی به تونل در هر یک از سازند های مسیر تونل



شکل ۳- نمایی از توده سنگ های آهکی سازند ایلام در سینه کار تونل در جلوی کاترهد TBM



شکل ۴- نمایی از ورود آب حاوی گاز H₂S از بین پوشش بتنی تونل

همچنین از تجزیه مواد آلی گوگرددار، در چاه ها، آبریزگاه ها، مجاری فاضلاب ها، مرداب ها و غیره نیز گاز H_2S تولید می شود. علاوه بر موارد فوق، سازندهای مرتبط با منابع هیدروکربوری نیز در تشکیل و ذخیره گاز H_2S بسیار مهم می باشند (۱۰)، زیرا گوگرد موجود در سیال های هیدروکربوری در شرایط احیاء در زیرزمین به H_2S تبدیل می گردد. قابل ذکر است که سازندهای مرتبط با منابع هیدروکربوری شامل سنگ منشا، سنگ مخزن و سنگ پوش می باشد، که در این میان سنگ مخزن نسبت به سنگ منشا و سنگ پوش قابلیت بیشتری برای ذخیره این گاز در مقادیر زیاد دارد، زیرا گاز H_2S معمولاً به صورت محلول در آب زیرزمینی می باشد و سنگ مخزن به علت داشتن ناپوستگی های زیاد و ضریب هدایت هیدرولیکی بالا مکان مناسبی برای تشکیل و ذخیره آبخوان های بزرگ است. در نتیجه در مناطقی که سنگ پوش به طور کامل بر روی سنگ مخزن وجود ندارد، گازهای سنگ مخزن از طریق ناپوستگی های موجود به مرور خارج می شوند ولی در صورت وجود آبخوان در سنگ مخزن، گاز H_2S در آبخوان باقی می ماند و آب را گوگردی می کند.

لازم به ذکر است که سنگ منشا و سنگ پوش با توجه به ویژگی های لیتولوژیکی و ساختاری خاص خود قابلیت ذخیره گاز H_2S به مقدار زیاد را ندارند.

در طی حفاری تونل اسپر در سازند گورپی، نشت مواد هیدروکربوری از فاصله بین قطعات پیش ساخته بتنی به داخل تونل مشاهده گردید که در شکل ۵ نشان داده شده است (۱۱). علاوه بر آن، تراشه های سنگی حاصل از حفاری در سازندهای پابده و ایلام نیز آغشته به مواد آلی بوده است. با توجه به نشانه های مذکور به نظر می رسد که تونل فوق در سازندهای هیدروکربوری زاگرس در حال حفاری است و منشا گاز H_2S آن به احتمال زیاد ناشی از منابع هیدروکربوری سازندهای مذکور می باشد.

مشخصات کلی گاز H_2S : گاز H_2S گازی است بی رنگ با بویی تند و مشخص، شبیه به تخم مرغ گندیده که چگالی آن نسبت به هوا ۱/۱۹ و سنگین تر از هوا می باشد. جرم مولکولی آن ۳۴/۰۸ و چگالی آن در شرایط متعارف ۱/۳۹۸ کیلوگرم بر مترمکعب است (۸). این گاز یک گاز خورنده و اسیدی ضعیف است که ترکیبی از کاتیون H^+ و آنیون HS^- می باشد. زمانی که H_2S به صورت گاز در هوا آزاد باشد با فلز مس واکنش داده و باعث قطع و خرابی مدارها و تجهیزات الکترونیکی می شود. زمانی که این گاز به صورت اسیدسولفوریک باشد، با آلیاژهای فولادی واکنش ایجاد کرده و باعث سولفاته شدن آن ها می گردد. به عنوان مثال می توان به سولفاته شدن تجهیزات الکترونیکی دستگاه TBM تونل مورد نظر اشاره نمود که به مقدار قابل ملاحظه ای باعث پایین آمدن مقدار بهره وری دستگاه گردید. بنابراین مخاطرات این گاز شامل سمی بودن و تاثیر آن بر فلزات در پروژه های تونل سازی است.

محلول آب و گاز H_2S مانند هر محلول دیگری با آشفته کردن و تلاطم آب (ریختن، هم زدن یا تکان دادن به وسیله افراد و ابزار)، می تواند به افزایش سرعت آزاد شدن این گاز کمک کند. pH آب نقش مهمی در قابلیت انحلال و سرعت رها شدن آن دارد. محیط هایی با pH پایین (اسیدی) برای افزایش سرعت آزادسازی آن نسبت به محیط های با pH بالا (قلیایی) مساعدترند (۵).

منشا زمین شناسی گاز H_2S : این ماده به صورت طبیعی به شکل گاز است. گاز H_2S به طور طبیعی در نفت خام، مخازن گاز، گازهای آتشفشان و چشمه های آب گرم وجود دارد (۹). این گاز معمولاً از تجزیه مواد آلی (به عنوان مثال مواد فسیل شده داخل سنگ ها) به وجود می آید. از جمله منابع مهم تولید گاز H_2S می توان به موارد ذیل اشاره نمود:

- سنگ های پیریت دار
- فاضلاب ها و مرداب ها
- سازندهای هیدروکربوری

یکی از مواردی که در آن گاز H_2S تولید می شود، اکسیداسیون کانی های سولفیدی نظیر پیریت است. پیریت یا سولفید آهن (FeS_2) در محیط احیا ته نشین می گردد و با حفاری تونل و قرار گیری در مجاورت هوا، اکسید شده و گاز سولفید هیدروژن را آزاد می نماید.



شکل ۵- نشت مواد هیدروکربوری از فاصله بین قطعات پوشش بتنی به داخل تونل

در جدول ۱ ارایه شده است. سولفید هیدروژن نه تنها به وسیله تنفس بلکه بوسیله تماس پوستی با آبهای حاوی آن نیز جذب می شود. این گاز بین غلظت‌های $4/3$ (LEL) و 45 (UEL) حجمی قابل انفجار است، هم‌چنین در زمان سوختن آن گاز بسیار سمی دیگری که دی-اکسید گوگرد (SO_2) است تولید می‌شود (۵).

اثرات بر سلامتی: سولفید هیدروژن می‌تواند با حس بویایی (بوی شبیه تخم مرغ گندیده) حتی در غلظت‌های خیلی کم ($0/001$ تا $0/1$ قسمت در میلیون) در هوا شناسایی شود، با این حال احساس بویایی اشخاص، ظرف ۲ تا ۲۵ دقیقه از بین می‌رود و بعد از آن نمی‌توان حضور آن را تشخیص داد. اثرات فیزیولوژیکی این گاز به‌طور خلاصه

جدول ۱- اثرات فیزیولوژیکی گاز H_2S در غلظت‌های مختلف (۱۲)

غلظت (ppm)	اثرات فیزیولوژیکی
۰/۱ تا ۱	در اثر بوی مشخص قابل تشخیص است
۵	مرز مسمومیت
۵ تا ۱۰۰	سوزش مختصر در چشم و سیستم تنفسی، سردرد، پس از ۱۵ دقیقه تنفس احساس بویایی نسبت به این گاز از بین می‌رود
۲۰۰	سوزش شدید بینی و گلو
۵۰۰	التهاب شدید چشم، ترشح بینی، سرفه، تپش قلب، غش
۶۰۰	سینه درد در اثر خراش سیستم تنفسی، امکان مرگ
۷۰۰	افسردگی، اغما، احتمال مرگ
۱۰۰۰	فلج شدن سیستم عصبی، مرگ سریع

استانداردها و قوانین ایمنی کار در محیط H_2S

در کمتر از ۱۰ دقیقه برای یکبار مجاز می‌دانند به شرط این‌که سایر حدود غیر مجاز قبلی رخ ندهد (۵).

حد مجاز H_2S در هوای معادن و تونل‌ها بر اساس استاندارد شوروی سابق $0/00066$ درصد ($6/6$ ppm) و بر اساس استاندارد آمریکا $0/002$ درصد (20 ppm) است. بر اساس

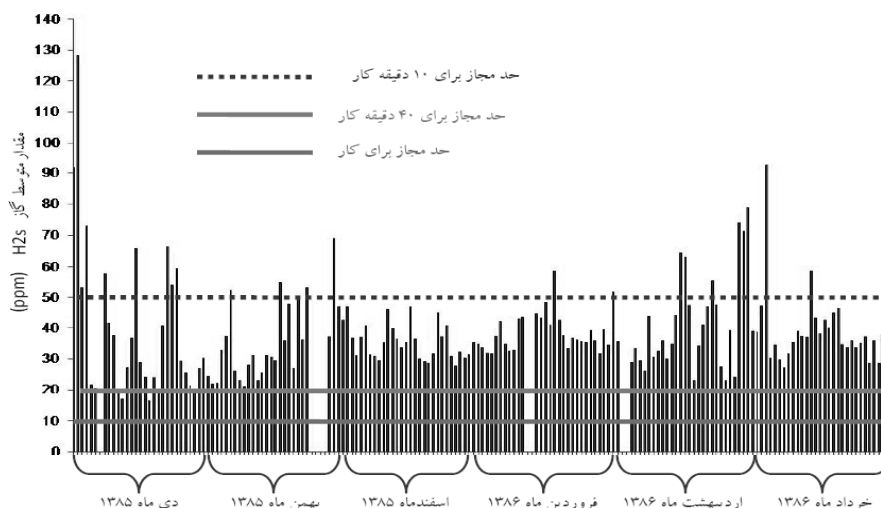
قوانین ایمنی، کار کردن در محیط‌هایی با مقدار بیش از 10 (315 mg/m) را در طول شیفت کاری ۸ ساعته (از یک هفته کاری ۴۰ ساعته) قابل قبول نمی‌دانند. اگر غلظت به 20 ppm برسد، لوازم اضافی مانند کیسول‌های هوا و افزایش تهویه یا تخلیه ضروری خواهد بود. این استانداردها هم‌چنین حداکثر لحظه ای 50 ppm را

شکل مذکور در طی مدت فوق همواره مقدار گاز بیشتر از ۱۰ ppm بوده و به جز ماه اول در بقیه ماهها مقدار گاز بیشتر از ۲۰ ppm گزارش شده است. هم‌چنین در بسیاری از روزها مقدار گاز از ۵۰ ppm نیز بیشتر بوده است. بطور کلی می‌توان نتیجه گرفت که شرایط مناسب برای کار وجود نداشته و به ناچار ساعات شیفت کاری کاهش پیدا نموده و کارکنان تونل از ماسک‌های ضد گاز استفاده می‌کردند. در شکل شماره (۷) نمایی از شرایط سخت کار همراه با ماسک نشان داده شده است. به‌طور کلی تا ۱۰۰ ppm غلظت گاز مذکور می‌توان از ماسک‌های دارای فشار مثبت هوا (با کمک مخزن هوا و شیلنگ مخصوص) را به کار برد.

استاندارد سوئیس نیز حد مجاز آن همواره کمتر از ۱۰ ppm و حداکثر ۴۰ دقیقه برای ۲۰ ppm است. بر اساس قوانین ایمنی در معادن ایران، مقدار استاندارد این گاز همواره کمتر از ۱۰ ppm و برای کوتاه مدت حداکثر ۱۵ ppm است. از آنجا که این گاز به میزان زیاد در آب حل می‌شود (هر لیتر آب در دمای ۱۵ درجه و فشار یک اتمسفر قادر است ۳/۲ لیتر از آن را در خود حل کند)، لذا رفت و آمد در محل‌هایی که گاز خیز بوده و آب راکد در آن‌ها وجود دارد باید با احتیاط صورت گیرد. زیرا افتادن چوب یا سنگ در این گونه آب‌ها باعث تلاطم آن شده و در نتیجه ممکن است مقدار زیادی گاز H_2S از آب آزاد و باعث صدمه یا مرگ افراد شود (۱۳).

روش‌ها و یافته‌ها

شکل شماره (۶) نمودار مقادیر گاز H_2S در تونل مورد مطالعه را در یک بازه زمانی ۶ ماهه نشان می‌دهد. بر اساس نتایج مندرج در



شکل ۶- نتایج اندازه‌گیری مقادیر گاز H_2S در تونل در یک بازه ۶ ماهه

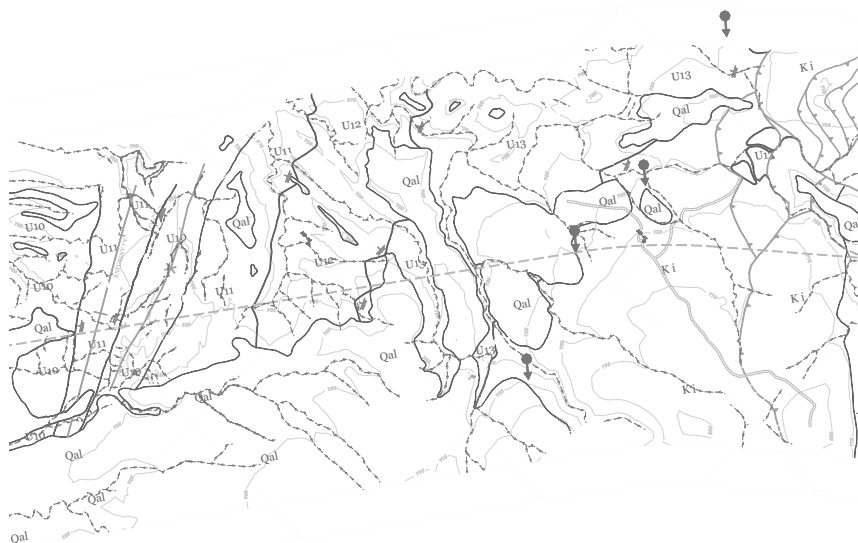


شکل ۷- شرایط دشوار کاری برای کارکنان تونل

اساس تجربیات تونل‌های موجود، جهت حفاری فضاهای زیرزمینی در سازندهای هیدروکربوری باید در مطالعات زمین‌شناسی مهندسی منطقه خطر وجود گاز مورد بررسی و ارزیابی قرار گیرد. لذا زمین‌شناسان مهندس جهت برآورد خطر گاز H_2S (و سایر گازهای هیدروکربوری) برای فضاهای زیرزمینی که در سازندهای هیدروکربوری حفاری می‌شوند، باید به شواهدی از جمله وجود آب‌ها و چشمه‌های گوگردی در منطقه، مشاهده آثار مواد آلی در رخنمون‌های سنگی و یا غارهای منطقه، وجود شیل‌های آلی، تصاعد بوی گوگرد از سطح شکسته شده تازه سنگ، استشمام بوی گاز در زمان حفاری گمانه‌ها و تونل‌های اکتشافی، وجود چشمه‌های نفتی و قیری در منطقه و ... توجه کافی و ویژه‌ای داشته باشند. با توجه به تجربه عملی نگارندگان، در صورت مشخص شدن وجود خطر فوق در تونل‌هایی که به وسیله TBM حفاری می‌شوند، قبل از انتخاب دستگاه باید تمهیدات مناسب از قبیل مقاوم بودن تجهیزات الکترونیکی دستگاه در مقابل گازهای خورنده، در نظر گرفتن سنسورهای کافی برای تعیین مقادیر انواع گازها در تونل، قابلیت دستگاه برای حفاری گمانه‌های پیشرو و عملیات پیش تزریق، تعبیه سیستم تهویه و آبکشی مناسب و به اندازه کافی قوی و ... برای طراحی و ساخت دستگاه TBM لحاظ گردد. همچنین لازم به ذکر است که در توده سنگ‌های آهکی دربرگیرنده تونل انتقال آب، دو چشمه گوگردی شناسایی گردید که از جمله شواهد مربوط به وجود گاز H_2S می‌باشد (شکل ۸).

بررسی‌های زمین‌شناسی مهندسی در طی مطالعات: یکی از وظایف اصلی زمین‌شناسان مهندس در طی مطالعات در پروژه‌های تونل‌سازی، شناسایی و برآورد مخاطرات زمین‌شناسی محتمل از جمله خطر وجود زمین‌های گازدار می‌باشد. چنان‌چه پتانسیل برخورد با سولفید هیدروژن در یک پروژه وجود داشته باشد، انجام مطالعات مذکور در طول مرحله طراحی ضروری است. در این رابطه وضعیت سازندهای زمین‌شناسی (مرتبط به منابع هیدروکربوری) و شرایط آب-های زیرزمینی مشخص می‌شوند و نمونه‌های کافی تحت آزمایش قرار می‌گیرند تا میزان احتمال برخورد به گاز فوق تخمین زده شود. این ارزیابی‌ها می‌تواند تا حد زیادی در طراحی پروژه، جزئیات طرح، روش‌های جایگزین برای ساخت و پتانسیل استفاده از آب‌های زیرزمینی یا اصلاح آن، تاثیرگذار باشد. برنامه مطالعات می‌تواند شامل نمونه برداری از آب زیرزمینی، تعیین وضعیت ناپیوستگی‌ها، پتانسیل رهایی تنش، شسته شدن پرشدگی‌ها و تخمین نفوذپذیری باشد (۵). در طی مطالعات زمین‌شناسی مهندسی تکمیلی تونل مذکور، گمانه‌ای در سازند ایلام حفاری گردید که در طی حفاری این گمانه، تصاعد بوی سولفید هیدروژن کاملاً احساس می‌شد.

با توجه به وضعیت زمین‌شناسی ایران و وجود سازندهای نفتی فراوان با پتانسیل تولید و ذخیره انواع گازها و سیالات هیدروکربونی، توجه به خطر گاز H_2S (و سایر گازهای هیدروکربوری) در فضاهای زیرزمینی که قرار است در این سازندها یا سازندهای رویی آن‌ها حفر شوند (به دلیل احتمال رابطه از طریق ناپیوستگی‌ها) بسیار حایز اهمیت است. همان‌طور که قبلاً ذکر گردید سازندهای مرتبط به منابع هیدروکربوری که شامل سنگ منشا، سنگ مخزن و سنگ پوش می‌باشند قابلیت ذخیره گاز H_2S را در مقادیر مختلف دارند. بر

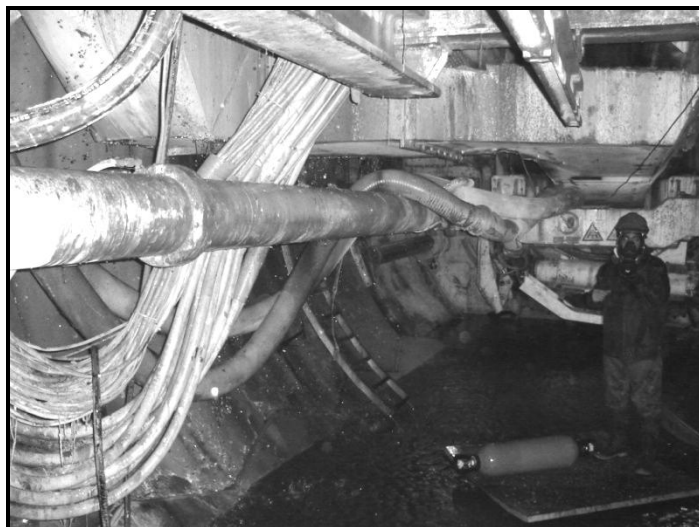


شکل ۸- موقعیت قرارگیری چشمه های گوگردی نسبت به تونل

بررسی های حین اجرا

شده با کارشناسان پژوهشگاه صنعت نفت، این نتایج، دلیل کافی برای اثبات منشأ هیدروکربوری گازهای داخل تونل نمی باشد (۱۴). در واقع مشابهتی از نظر ترکیب گازها با گازهای موجود در چاهها و حوزه های نفتی وجود ندارد. البته این موضوع با توجه به پیچیده بودن پدیده مهاجرت گازها (از نظر جدا شدن گازهای مختلف در طول زمان و دخیل بودن پدیده های ثانوی هم چون دما در تغییر نسبت غلظت گازها) می تواند طبیعی باشد. به نظر می رسد داده های کافی برای مقایسه شرایط گازها در این تونل با موارد مشابه در دیگر نقاط ایران و جهان وجود ندارد.

تعیین غلظت، نسبت و نوع گازهای نشت یافته به داخل تونل می تواند در تعیین دقیق منشأ گازها، بسیار مفید باشد. بدین منظور با استفاده از امکانات نمونه برداری موجود در شرکت نفت، اقدام به تهیه نمونه از گازهای موجود در تونل گردید. برای نمونه برداری از کیسول های خلأ استفاده گردید (شکل ۹). در مجموع تعداد ۳ نمونه از نقاط مختلف تونل برداشت گردید. نمونه ها بعد از برداشت، برای انجام آنالیزهای شیمیایی به پژوهشکده اکتشاف و تولید (پژوهشگاه صنعت نفت) منتقل گردیدند. نتایج آنالیزها در جدول ۲ ارائه شده است. بر اساس نتایج به دست آمده از این آنالیزها و رایزنی های انجام



شکل ۹- کیسول خلاً برای نمونه برداری از گازهای داخل تونل

جدول ۲- نتایج آنالیز گازهای داخل تونل (برحسب mol%)

O ₂	H ₂ S	N ₂	موقعیت نمونه برداری
۲۰/۸۷	۰/۸۴	۷۸/۲۷	محل نصب سگمنت
۲۰/۳۶	۰/۱۶	۷۹/۴۸	داخل کاترهد
۲۱/۰۱	۰/۲۵	۷۸/۷۴	اتاقک اپراتور

نمونه برداری‌ها در فواصل مختلف تونل انجام شد و آزمایش در محل و آزمایشگاه صورت گرفت. نمونه برداری از گاز H₂S در پنج مکان در محل انجام گردید. نتایج این نوع نمونه برداری میزان غلظت گاز H₂S بیش از ۵ میلی گرم را نمایان نمی‌کند. متراژهای نمونه برداری در جدول ۳ ارائه شده است.

با توجه به این که گاز سولفید هیدروژن به صورت محلول و محمول در آب زیرزمینی بوده و پس از ورود آب به تونل، این گاز آزاد می‌شود، اقدام به بررسی و برآورد میزان H₂S محلول در آب ورودی به داخل تونل گردید. جهت نیل به این هدف با همکاری آزمایشگاه شرکت آب و فاضلاب نمونه برداری از آب ورودی به تونل انجام شد.

جدول ۳- نتایج نمونه برداری در محل

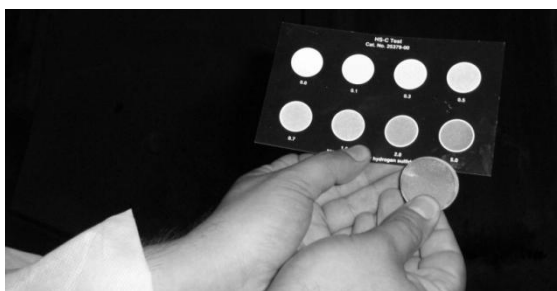
شماره آزمایش	موقعیت	گاز H ₂ S (میلی گرم در لیتر)
۱	کاترهد	بیش از ۵
۲	متراژ ۳۰۰۰	۱
۳	متراژ ۲۰۰۰	۱
۴	متراژ ۱۰۰۰	۰/۵
۵	خروجی تونل	۰/۵

بوده و بنابراین میزان غلظت سولفید هیدروژن در این نمونه بیش از ۵ میلی گرم در لیتر است.

نحوه انجام این آزمایش در شکل ۱۰ نشان داده شده است. نظر به آن- که نتایج آزمایشات صحرایی چشمی است بنابراین نتایج حدودی می- باشند. شکل ۱۱ آزمایش نمونه آب کاترهد را نشان می دهد. چنان که ملاحظه می شود نمونه برداشت شده، تیره تر از ۵ میلی گرم در لیتر



شکل ۱۰- نمونه برداری از آب داخل تونل



شکل ۱۱- تشخیص مقایسه ای غلظت در نمونه برداری صحرایی (نمونه کاترهد)

تهران انتقال داده شدند. نتایج نمونه برداری ها به شرح جدول ۴ به دست آمد.

به علاوه، سه نمونه از آب داخل تونل در کاترهد، متراژ ۲۰۰۰ و خروجی تونل جهت انجام آزمایش آزمایشگاهی برداشته شد. نمونه ها در کمتر ۲۴ ساعت و در شرایط استاندارد به آزمایشگاه آب و فاضلاب

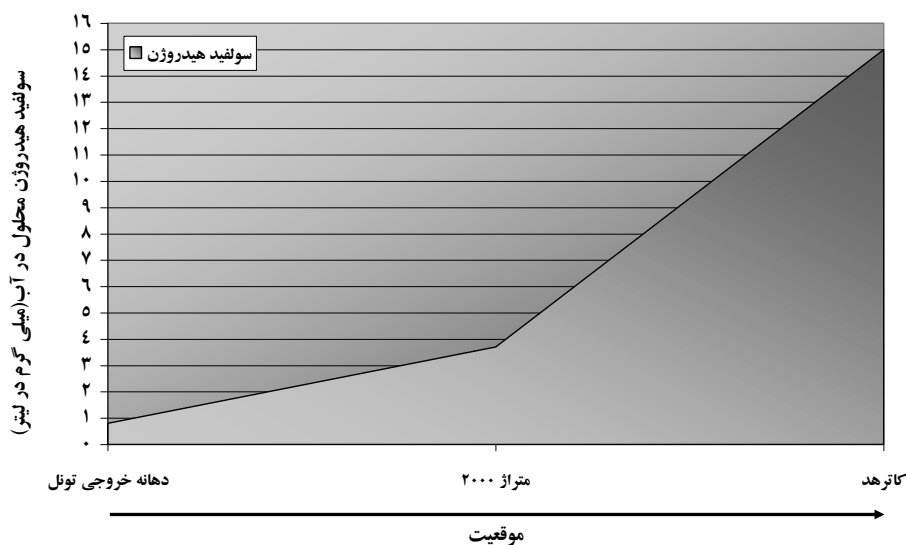
جدول ۴- نتایج آزمایشگاهی نمونه ها

شماره آزمایش	موقعیت	گاز H_2S (میلی گرم در لیتر)
۱	کاترهد	۱۵
۲	متراژ ۳۰۰۰	۳/۷
۳	متراژ ۲۰۰۰	۰/۸

به تونل از آب خارج شده و با حرکت آب به سمت خروجی تونل، میزان گاز H_2S در آب کاهش می یابد. شکل (۱۲) تغییرات میزان سولفید هیدروژن آب در مسیر تونل را نشان می دهد.

نتایج نمونه برداری های صحرایی و آزمایشگاهی با توجه به تفاوت دقت دو روش تا حد قابل قبولی با یکدیگر تطابق دارند. نتایج فوق خروج پیوسته گاز H_2S از آب را تصدیق نمودند.

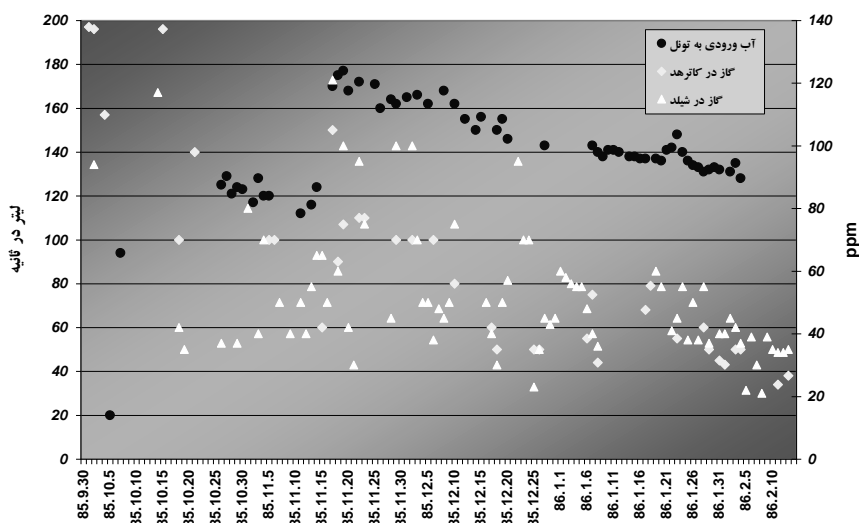
ضمن آن که با توجه به روند خروج گاز H_2S در آب، نتیجه گیری می گردد که حجم قابل توجهی از گاز در ابتدای ورود آب



شکل ۱۲- تغییرات میزان سولفید هیدروژن در آب در موقعیت های مختلف تونل

گاز H_2S در هوای داخل تونل نیز کاهش می یابد که موید آن است که گاز H_2S همراه با آب وارد تونل می گردد.

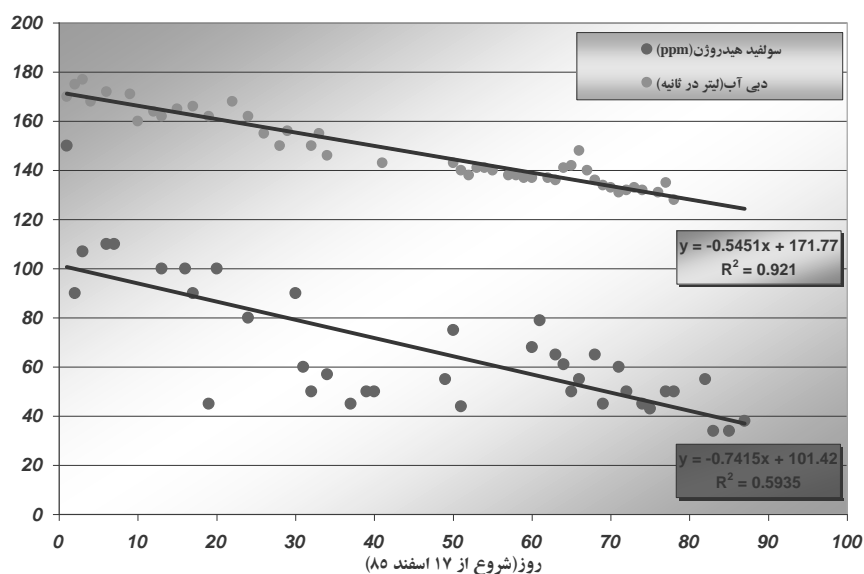
در شکل (۱۳) میزان سولفید هیدروژن در کاترهد و شیلد بر حسب ppm و دبی آب ورودی به تونل نمایش داده شده است. چنان که ملاحظه می شود با کاهش دبی ورودی به تونل میزان غلظت



شکل ۱۳- تغییرات آب خروجی از تونل و سولفید هیدروژن اندازه گیری شده در تونل نسبت به زمان

H_2S کمتر می باشد. این مطلب می تواند به شرایط تهویه تونل و سایر عوامل دخیل در هنگام اندازه گیری مرتبط باشد. با این وجود روند کلی دو نمودار مشابه می باشد.

در شکل شماره (۱۴) رگرسیون خطی آب ورودی به تونل و میزان H_2S در هوا نشان داده شده است. این شکل برای بازه زمانی نیمه اسفند تا نیمه اردیبهشت ارایه شده است. داده های پراکنده از نیمه اسفند روندی یکسان یافته است. بنابراین جهت ترسیم رگرسیون از این تاریخ استفاده شده است. همبستگی دبی آب بالا و همبستگی



شکل ۱۴- روند ورود آب و گاز به تونل برای یک دوره زمانی انتخابی

ب- روش های مبتنی بر رقیق سازی غلظت گاز بلافاصله پس از ورود آن به هوا

ج- روش های مبتنی بر تبدیل H₂S به مواد بی خطر

د- جلوگیری از ورود آب زیرزمینی و گاز محلول در آن به داخل تونل همان طور که ذکر گردید، در اغلب موارد گاز H₂S به وسیله

آب های زیرزمینی به درون فضاهای زیرزمینی راه می یابد. بنابراین اثرات آن را می توان با کاهش ورود آب کنترل نمود. چندین روش که

می توانند منجر به دستیابی به هدف مذکور شوند شامل پیش-زهکشی^۱، تزریق^۲، صفحه و پوشش گذاری^۳، سیستم جمع آوری آب^۴،

برقراری تعادل فشاری^۵ به وسیله هوای فشرده و نصب پوشش^۶ آب بند همزمان با حفاری می باشند. روش های مذکور به طور خلاصه

در ذیل تشریح شده اند. شایان ذکر است که در تونل دسترسی البرز روش هایی از قبیل پیش زهکشی، تزریق و تقویت تهویه برای بهبود

شرایط گازی H₂S استفاده شده است (۶). در تونل اسپر نیز از روش های تقویت تهویه، ایجاد خط هوای فشرده جدید برای قسمت

های حساس به گاز (مانند کابین اپراتور و تابلوهای برق و کامپیوتر)، نصب پمپ های اضافی و خط لوله سه کیلومتری جهت جمع آوری و

انتقال آب های گازدار در محیط بسته به بیرون تونل، استفاده از ترکیب مناسب شامل زودگیر برای درزگیری و بند کشی درز بین

غلظت گاز H₂S در آب ورودی به تونل ۱۵ میلی گرم در لیتر می باشد که با در نظر گرفتن ۱۰۰ لیتر در ثانیه آب ورودی به تونل، میزان ۱/۵ گرم H₂S همراه با آب وارد تونل می شود. اگر فرض شود تمامی گاز محلول در آب وارد هوا می شود. جرم مولکولی H₂S برابر با ۳۴ است. بنابراین هر یک مول گرم H₂S در شرایط متعارفی برابر با ۲۲/۴ لیتر است. از طرفی یک مول H₂S برابر ۲۲/۴ لیتر می باشد. بنابراین برای محاسبه حجم H₂S آزاد شده در هوای تونل به ازای دبی ۱۰۰ لیتر در ثانیه می توان نوشت:

$$15 \text{ milligram/liter} \times 100 \text{ liter} = 1.5 \text{ gram} \\ (1.5 \text{ gram} / 34 \text{ gram}) \times 22.4 \text{ liter/mol} = 0.988 \text{ liter} \approx 1 \text{ liter}$$

بنابراین به ازای ۱۰۰ لیتر بر ثانیه آب ورودی به تونل، در هر ثانیه حدود یک لیتر گاز H₂S در شرایط نرمال وارد هوای تونل می گردد. بدیهی است با تغییر دبی ورودی به تونل میزان حجم گاز متصاعد شده از تونل نیز تغییر می یابد. بنابراین میزان تهویه باید به حدی باشد که میزان گاز متصاعد شده را همواره در حد استانداردها نگه دارد.

راهکارهای عملی حین اجرا

علاوه بر آموزش کارکنان تونل و استفاده از تجهیزات کمکی مفید، روش های متعددی ممکن است جهت کاهش غلظت H₂S یا کاهش سرعت تصاعد آن در فضاهای زیرزمینی مورد بررسی قرار گیرد که این روش ها در یکی از سه شاخه کلی زیر قرار می گیرند (۵):

الف- جلوگیری از ورود آب زیرزمینی و گاز محلول در آن به داخل تونل

1-predrainage

2-grouting

3-panning/sheeting

4-groundwater collection conduits

5-pressure equalization

6- lining

موارد جریان‌های بسیار زیاد، جمع آوری آب بدون سیستم بسته در حداقل زمان ممکن و یا به‌وسیله سیستم تهویه).

- رقیق سازی گاز در هوای تونل

معمولا هزینه تغییرات در سیستم تهویه نسبت به کل هزینه پروژه، نسبتا کم می‌باشد. طراحی یک سیستم تهویه مناسب که قوانین و استانداردهای ایمنی را پوشش دهد، می‌تواند با استفاده از اطلاعات به دست آمده از اکتشافات زیرسطحی (یعنی مقدار گاز محلول در آب زیرزمینی) همراه با یک ارزیابی محتاطانه از پیش‌بینی مقدار جریان آب ورودی به تونل و یک تخمین منطقی از درصد آزادسازی H_2S ، انجام پذیرد (۵).

کفایت یک سیستم تهویه برای حل مشکل گاز، با دو عامل محدودکننده روبه‌رو است: یکی حداکثر اندازه کیسه هوایی (داکت) که می‌تواند در داخل تونل نصب شود و دیگری حداکثر سرعت هوایی که بتواند توسط کارگران تحمل شود. در این روش باید در نظر داشت که افت هد در سیستم تهویه سرعت بالا، می‌تواند پرهزینه باشد و آن‌را ناکارآمد کند. به‌منظور کاهش دادن افت هد، کیسه هوای بزرگ‌تری مورد نیاز خواهد بود و تونل باید به اندازه کافی بزرگ باشد که کیسه هوای مذکور را در خود جای دهد و برای عبور کارکنان، تجهیزات و سیستم نخاله به اندازه کافی فضا باقی بماند. در دوره‌های هوای خیلی سرد یا گرم، حداکثر سرعت هوا که می‌تواند به‌راحتی از داخل تونل عبور نماید باید ۴۰۰ فوت بر دقیقه باشد. زیرا سرعت‌های بیشتر هوا می‌تواند بر کارایی کارگران تاثیر بگذارد، هرچند در موارد خاص سرعت تا ۸۰۰ فوت بر دقیقه نیز می‌تواند تحمل شود (۵). لازم به ذکر است که در پروژه فوق، پس از برخورد به گاز سولفید هیدروژن جت فن‌های تهویه تونل تعویض و بجای جت فن‌های ۱۲۰ از دو جت فن ۲۴۰ به صورت سری استفاده گردید.

- راهکار تبدیل H_2S به مواد بی خطر

مواد شیمیایی اکسیدکننده خاص مانند پراکسید هیدروژن یا هیپرکلرید سدیم می‌توانند با H_2S واکنش داده و موادی با سمیت کمتر یا غیرسمی تولید نمایند. سایر مواد شیمیایی مانند هیدروکسید سدیم، pH آب را افزایش داده و در نتیجه آزادسازی سولفید هیدروژن را کاهش می‌دهند یا آن‌را متوقف می‌سازند. با این‌حال این مواد نیازمند استفاده در مقادیر نسبتا زیاد هستند تا موثر واقع شوند. بنابراین، این روش می‌تواند پرهزینه بوده و هم‌چنین برحسب نوع مواد شیمیایی مورد استفاده، آب ممکن است به‌دلیل رنگ یا کدورت زیاد برای تخلیه نامناسب گردد. هم‌چنین کار با این مواد در محیط یک تونل و در مواجهه با هجوم آب به‌درون آن مشکل و پیچیده خواهد بود. با توجه به سه دلیل فوق، این روش تنها در جایی اجرایی می‌شود که غلظت گاز زیاد اما جریان آب نسبتا کم باشد. موارد کمی وجود دارد که این روش برای حل مشکل فوق

سگمنت‌ها به‌منظور جلوگیری از ورود آب به تونل و ... جهت مقابله با مشکلات موجود بهره گرفته شده است.

عملیات پیش‌زهکشی به منظور کاهش فشار هیدروستاتیک می‌تواند یک راه‌حل فنی و عملی باشد اما کاربرد آن بدلیل اثرات منفی آن یا هزینه‌هایی مانند نشست سطح زمین، تخلیه منابع آبی مجاور یا تغییر رژیم جریان آب زیرزمینی منطقه، محدودیت‌هایی به همراه دارد. هزینه‌های این کار نیز در طول یک تونل بلند برای یک دوره نسبتا طولانی می‌تواند بسیار سنگین باشد، تاحدی که سایر روش‌ها دارای ترجیح شوند. در این روش با توجه به H_2S دار بودن آب‌ها، نحوه و محل رهاسازی آن‌ها نیز دارای محدودیت می‌باشد (۵). تزریق سیمان یا مواد شیمیایی در درزها و شکستگی‌های آب‌بر توده سنگی، جریان را از طریق آن‌ها کاهش می‌دهد یا با تاخیر همراه می‌سازد. این روش معمولا در شرایط خیلی مناسب نیز جریان آب را کاملا قطع نمی‌کند، بلکه آن‌را کاهش می‌دهد. بنابراین این روش در جایی که غلظت گاز در آب کم و حجم آب ورودی به تونل زیاد است (در مقایسه با مواردی که غلظت H_2S در آب زیادتر و حجم آب کمتر است) مناسب‌تر می‌باشد. موفقیت این روش پس از حفاری تونل^۱ بسیار مشکل و در بسیاری موارد ناکارآمد است. در اتخاذ این روش باید مواردی مانند رهایی تنش یا شسته شدگی ناپیوستگی‌ها پس از حفاری تونل را در نظر گرفت. در ضمن علاوه بر هزینه خود تزریق، تاخیر در پیشروی تونل نیز هزینه دیگری است که به پروژه تحمیل می‌گردد. این هزینه وابسته به روش حفاری تونل (به عنوان مثال انفجاری، TBM یا سایر روش‌های مکانیکی) است، مخصوصا در حفاری با TBM هزینه تاخیرات می‌تواند به اندازه‌ای زیاد باشد که بررسی سایر روش‌های ممکن را ضروری نماید (۵).

صفحه و پوشش‌گذاری روی سطح توده سنگ به همراه یک سیستم بسته جمع آوری و دفع آب می‌تواند تلاطم جریان آب و در نتیجه تصاعد H_2S به هوا را به حداقل برساند. این روش در تونل‌های کوتاه و مواردی که غلظت گاز در آب نسبتا پایین است، امکان‌پذیر می‌باشد. در تونل‌های بلند سیستم جمع آوری آب، طی گذشت زمان ممکن است توسط مواد جامد پمپ شده مسدود گردد.

روش دیگر کاهش جریان آب ورودی به تونل، نصب پوشش نهایی آب‌بند هم‌زمان با پیشروی است. این روش به صورت گسترده‌ای در پروژه‌های عمرانی شهر نیویورک مورد استفاده قرار گرفته است (۵). مهم‌ترین مزایای این روش، این است که با فاصله کمی پس از حفاری تونل پوشش‌گذاری انجام می‌شود و آب‌بندی واقعی را به‌وجود می‌آورد. بنابراین تلاش‌ها بر روی کاهش و کنترل سطح گاز متصاعد شده از مناطق جلوتر از پوشش، متمرکز خواهد گردید (به‌وسیله تزریق در

تشکر و قدردانی

نویسندگان این مقاله بر خود لازم می‌دانند تا از مجموعه مهندسين مشاور ساحل که همکاری صمیمانه‌ای در ارائه داده‌های مورد نیاز در این تحقیق داشته اند، تشکر و قدردانی نمایند.

منابع

1. Proctor, R.J. & Monsees, J.E., 1985. Metro rail project design issues related to gassy ground. Proceedings of the Rapid Excavation and Tunneling Conference, ASCE/AIME, NY, 1: 488-505.
2. Proctor, R.J., 2002. The San Fernando Tunnel explosion, California. Eng Geol, 67:1-3.
3. Lambert, T.W., Goodwin, V.M., Stefani, D. & Strosher, L., 2006. Hydrogen sulfide (H_2S) and sour gas effects on the eye. A historical perspective. Sci Total Environ, 367:1-22.
4. Mukhopadhyay, A., Al-Haddad, A. & Al-Senafy, M., 2007. Occurrence of hydrogen sulfide in the ground water of Kuwait. Environ Geol, 52:1151-1161.
5. Naeemi, A.H., Essex, R.J. & Giberson, K.A., 2000. The effects of Hydrogen sulfide during underground construction, North American Tunneling, Balkema, Rotterdam.
6. Wenner, D. & Wannenmacher, H., 2009. Alborz Service Tunnel in Iran: TBM Tunnelling in Difficult Ground Conditions and its Solutions, 1st Regional and 8th Iranian Tunneling Conference.
۷. مهندسين مشاور ساحل، ۱۳۸۵. مطالعات زمین شناسی مهندسی پروژه دشت ذهاب.
8. Blunden, J. & Anaja, V., 2006. Characterizing ammonia & hydrogen sulfide emission from a swing waste treatment lagoon in north Carolina, North Carolina State University.
9. Government of Alberta, Employment and Immigration, 2009. CH029-Hydrogen Sulphide, Workplace Health and Safety Bulletin.
10. Stirbys, A.F., Radwanski, Z.R., Proctor, R.J. & Escandon, R.F., 1999. Los Angeles metro rail project – geologic and geotechnical design and construction constraints. Eng Geol, 51: 203-224 .

استفاده شده باشد، اما بعضی مواقع استفاده ترکیبی از مواد کاهش دهنده pH و مواد اکسیدکننده ممکن است نتایج بهتری در پی داشته باشد. قابل ذکر است که این روش در تونل دربورن میشیگان مورد استفاده قرار گرفته و نتایج مناسبی به همراه داشته است (۵).

نتیجه گیری

وجود گاز سولفید هیدروژن در حین حفاری در تونل انتقال آب اسپر به دلیل از کار انداختن وسایل الکترونیکی دستگاه TBM (به- دلیل خاصیت خوردگی آن) و نامساعد نمودن محیط کاری برای کارکنان حفاری و لزوم استفاده از تجهیزات ایمنی زیاد و محدودکننده (مانند ماسک و کپسول اکسیژن) و ... هزینه ها و مزاحمت های زیادی به وجود آورد. تجربیات حاصل از حفر این تونل در ایران نشان داد که وظایف زمین‌شناسان مهندس در شناخت این پدیده بسیار مهم و حساس است. لذا ضروری است که در مطالعات تونل و فضاهای زیرزمینی در نقاط با پتانسیل تولید گاز سولفید هیدروژن، مواردی مانند وجود تشکیلات حاوی مواد آلی و وجود آثار چشمه ها و آب‌های گوگردی مورد توجه قرار گیرد. علاوه بر این لازم است در حین اجرای پروژه نیز نشت بسیار جزئی گاز در تونل، شکایت کارگران از وجود بوی نامطبوع گاز در قسمت های مختلف، مشاهده آثار جزیی مواد نفتی در مصالح حفاری شده و ... با دقت زیاد بررسی شوند. زیرا با شناسایی دقیق پروژه های تونلی که دارای این پتانسیل هستند قبل از اجرا می توان ضمن کاهش خطر، از خطرات مهندسی و زیست محیطی ناشی از خروج این گاز جلوگیری نمود. با توجه به تجربه تونل اسپر باید در حفاری تونل ها در رشته کوه های زاگرس یا سایر مناطق دارای پتانسیل نفتی ایران از نظر وجود گازهای خطرناک و مزاحم، از جمله H_2S توجه ویژه مبذول گردد. با شناسایی پروژه های دارای پتانسیل برخورد با مشکل این گاز می توان در زمان طراحی با برآورد مناسب از ابعاد خطر در جزییات مهمی از طراحی سازه از جمله روش حفاری، قدرت و نوع تهویه، ظرفیت پمپاژ و تخلیه آب و نوع پوشش تونل و زمان نصب آن تغییرات مناسب ایجاد نمود. این پیش بینی ها در هزینه ها و زمان اتمام پروژه نیز تاثیر شایانی خواهد داشت. به‌طور کلی جهت مقابله با مشکلات موجود در تونل اسپر از روش های تقویت تهویه، ایجاد خط هوای فشرده جدید برای قسمت های حساس به گاز (مانند کابین اپراتور و تابلوهای برق و کامپیوتر)، نصب پمپ های اضافی و خط لوله سه کیلومتری جهت جمع آوری و انتقال آب های گازدار در محیط بسته به بیرون تونل، استفاده از ترکیب مناسب شامل زودگیر برای درزگیری و بند کشی درز بین سگمنت ها به منظور جلوگیری از ورود آب و گاز به تونل و ... بهره گیری شد.

۱۳. مدنی، ح.، ۱۳۸۲. تونلسازی، جلد دوم: خدمات فنی. دانشگاه امیرکبیر.
۱۴. مهندسین مشاور ساحل، ۱۳۸۷. گزارش مخاطرات آب و گاز پروژه دشت ذهاب.

11. Mirmehrabi, H., Hassanpour, J., Morsali, M. & Tarighazali, S., 2008. Experiences gained from gas and water inflow toward the tunnel, case study: Aspar anticline, Kermanshah, Iran, Proceedings of 5th Asian Rock Mechanics Symposium (ARMS); Nov. 24-26, 2008; Tehran, Iran.
12. McPherson, M.J., 1993. Subsurface ventilation and environmental engineering, Chapman and Hall.