

مطالعه‌ی نحوه‌ی تعیین و تأثیر فشار جبهه‌کار ماشین‌های حفر تونل بر تغییر شکل‌های سطح زمین

محمد آزادی (استادیار)

دانشگاه آزاد اسلامی - واحد فروتن

سید مجتبی میرمحمد حسینی (دانشیار)

دانشکده‌ی هندسی عمران، دانشگاه صنعتی امیرکبیر

قبل از حفر یک سازه‌ی زیرزمینی اطلاعات مناسبی برای تعیین روش اجرا و سیستم نگه‌داری در دست است. اما معمولاً این اطلاعات کافی نیست و احتمال وقوع خرابی‌های پیش‌بینی نشده وجود دارد. خرابی‌های ایجاد شده علاوه بر اختلال در عملکرد سیستم‌های بهره‌برداری ممکن است موجب بروز خسارت‌های جبران‌ناپذیر مالی و جانی به تأسیسات، مناطق مسکونی و غیره شود. ازین رو بازرسی بخش‌های مختلف تعیین فشار جبهه‌کار در حفاری تونل‌ها و وضعیت تنش‌ها و تغییر شکل‌ها، کیک شایانی به جلوگیری از وقوع حوادث ناگوار می‌کند. در این نوشته با بررسی روش‌های مختلف تعیین فشار جبهه‌کار در حفاری تونل‌ها و به کارگیری نرم‌افزار PLAXIS سه‌بعدی به ارزیابی میزان فشار جبهه‌کار و نشست ناشی از این فشار پرداخته شده است. برای این منظور از اطلاعات متروی اصفهان به عنوان یک نمونه‌ی موردی استفاده شده است.

azadi@aut.ac.ir
mirh53@yahoo.com

واژگان کلیدی: فشار جبهه‌کار، نشست، تورم، حفاری تونل.

مقدمه

می‌شود. از این رو میزان تغییرات سطح زمین ناشی از حرکت دستگاه حفار، به طور کامل به اپراتور TBM و مهارت وی در راهبری آن بستگی دارد. تحقیقات فراوانی که در این زمینه انجام شده حاکی از آن است که در حفاری با استفاده از دستگاه حفار TBM با سپر EPB نه تنها هیچ‌گونه ریزش یا لغزنده‌گیری خاک به وقوع نمی‌پوندد، بلکه نشست خاک در سطح نیز براساس اندازه‌گیری‌های در محل، حتی در مقطع‌های کم‌پوشش از ۳ میلی‌متر تجاوز نکرده است.^[۱]

اما دومین نوع نشست، نشست در پشت دستگاه حفار است. این حالت از یک طرف به دلیل کم‌بودن فاصله‌ی زمانی بین حفاری، نصب و تزریق قطعات (سگمنت‌ها)، و از سوی دیگر ثبیت خاک در جلوی TBM که بعداً در عقب آن قرار می‌گیرد، عموماً رخ نمی‌دهد. اما چنانچه در حالات خاص، دستگاه حفار برای مدت طولانی از کار بیفتد یا خاک محل بدشده ریزشی باشد، در پشت بخش‌های مختلف دستگاه حفار یک فضای خالی ایجاد می‌شود که نمی‌توان آن را به طور کامل

یکی از مسائل حائز اهمیت در حفر تونل‌ها، بررسی اثرات حفاری و پیش‌بینی این اثرات در آینده است. برای ارزیابی چنین اثراتی، داشتن اطلاعات کافی از زمین‌شناسی منطقه -- از نظر لایه‌بندی و پارامترهای ژئوتکنیکی و نیز از نظر خواص فیزیکی و شیمیایی خاک -- ضروری است. از این‌رو انجام مطالعات صحیح و هدف‌دار می‌تواند ما را به سمت بهبود طراحی و اینمی بیشتر سوق دهد.

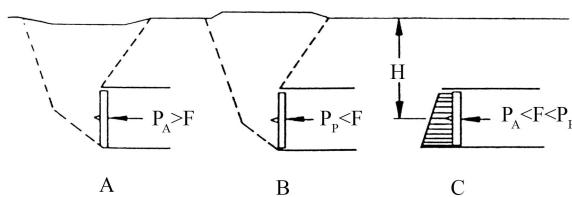
عموماً بیشترین بررسی‌ها برای کسب اطلاعات در مرور اثرات حفاری بر آنچه که بر سطح زمین احداث شده، مربوط به نشست و تورم سطح زمین است که در هنگام کاربرد ماشین‌های حفار بر اثر عوامل زیر وجود می‌آیند:

- (الف) نشست ناشی از فشار حفاری در جبهه‌کار؛
- (ب) نشست در پشت دستگاه حفار.

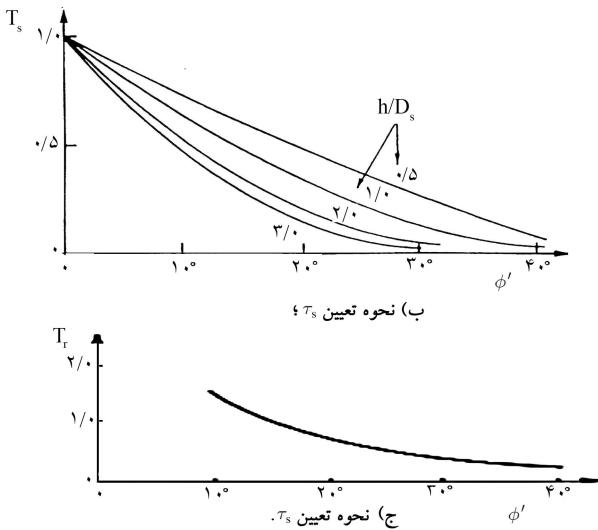
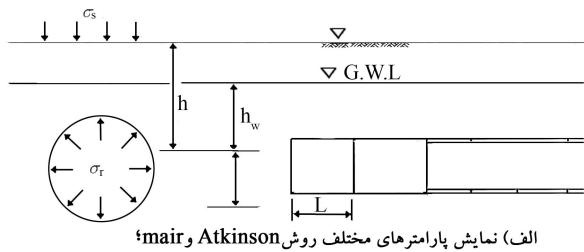
در حالت اول که عموماً مشکل اساسی حفاری با استفاده از ماشین‌های حفار است، در صورتی که فشار وارد به جبهه کار از فشار موجود بیشتر شود خاک جلوی جبهه کار در سطح زمین متورم می‌شود و در صورتی که این فشار از فشار خاک موجود کم‌تر باشد، سطح زمین نشست می‌کند. شکل ۱ نمایش شماتیک این تورم و نشست را نشان می‌دهد. با توجه به این شکل چنانچه میزان فشار وارد به جبهه کار به سمت فشار حالت محرک سوق یا پاید، در سطح زمین نشست مشاهده می‌شود و هرچه به مقدار فشار خاک در حالت مقاوم نزدیک‌تر می‌شود، این نشست به تورم تبدیل می‌شود.

در دستگاه‌های حفاری TBM با سپر EPB^[۲]، به دلیل قابلیت کنترل فشار

متغیر کننده‌ی خاک عموماً پایداری در جبهه تونل تأمین، و از نشست خاک جلوگیری



شکل ۱. نمایش شماتیک نشست و تورم سطح زمین بر اثر فشار جبهه‌کار.^[۲]

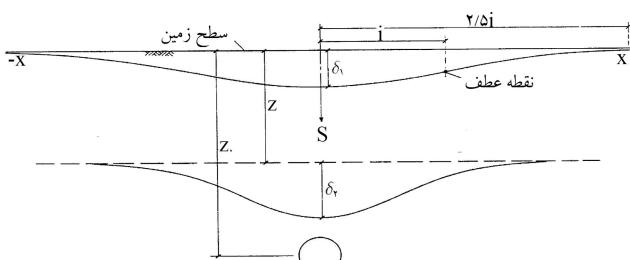


شکل ۲. نمایش شماتیک پارامترهای مختلف روش Atkinson و Mair^[۲].

که در آن N عدد پایداری است که با چسبندگی زهکشی نشده‌ی خاک (Cu), فاصله‌ی سطح زمین تا محور توبل، و سربار ناشی از سازه‌های سطحی و فشار جبهه‌کار رابطه دارد.^[۱] در این رابطه میزان فشار جبهه‌کار باید به طریقی حاصل شود که مقدار عدد پایداری (N) کمتر از ۵ شود. هرگدام از ۵ رابطه‌ی یادشده با توجه به اطلاعات موجود و دقت مورد انتظار می‌تواند به منظور تعیین فشار وارده به جبهه‌کار مورد استفاده قرار گیرد.

تعیین تغییرات سطحی

تحقیقات وسیعی در زمینه‌ی تعیین تغییرات سطحی و توزع نشست در عمق انجام شده است. در یکی از معروف‌ترین این تحقیقات (Mair, Bracegirdle, ۱۹۹۳)، طی بررسی‌های انجام‌شده نحوه توزیع نشست سطحی و عمقی ناشی از حفر توبل مطابق شکل ۳ در نظر گرفته شد. در این شکل، فاصله‌ی افقی بین نقطه‌ی عطف منحنی نشست و محل بیشینه نشست سطحی (واقع در بالای تاج توبل) است که از رابطه^[۲] $kz = k_z$ حاصل می‌شود. برای مطالعات صحرایی به عمل آمده



با تزریق پرکرد و همین باعث ایجاد نشست در پشت دستگاه حفار می‌شود. ازین رو در این مطالعه برای در نظر گرفتن این اثر یک تعییرمکان ۱/۵ سانتی‌متری به اندازه‌ی فاصله‌ی بین سپر^۲ و خاک اطراف در نظر گرفته شده است.

تاریخچه مطالعات

تعیین فشار جبهه کار

در روش درست حفاری باید مقدار فشار وارد به جبهه‌کار به اندازه‌ی بآشده که علاوه بر پایدار ماندن جبهه‌کار، در سطح زمین نشست نباشد. برآمدگی رخ ندهد. برای محاسبه‌ی این فشارروش‌های مختلف وجود دارد که در آنها عوامل گوناگونی چون فشار آب و پارامترهای خاک (ضریب پواسون، وزن مخصوص و ...) در نظر گرفته شده است. به همین دلیل انتخاب روش مناسب به منظور تعیین میزان فشار وارده بستگی به شرایط و اطلاعات موجود دارد. در این ارتباط مطالعات فراوانی صورت گرفته است، که به معرفی تعدادی از آنها می‌پردازیم.

یکی از ساده‌ترین راه‌ها برای تعیین این فشار، در نظر گرفتن میزان سطح آب نسبت به موقعیت قرارگیری توبل است. این روش که در میان های اشباع و زیر فشار هیدروستاتیک به کار می‌رود، عموماً بین ژانپانی‌ها رواج دارد و فرض برآن است که فشاری معادل 30 kPa اضافه بر فشار آب برای تعادل فشار خاک، کفایت می‌کند (فرمول ۱).

$$P = P_w + 30 \text{ (kPa)} \quad (1)$$

روش ساده‌ی دیگر استفاده از فشار افقی خاک با احتساب فشار عمودی است که به صورت یکی از دو رابطه^[۲] ۲ و ۳ تعریف می‌شود. با استفاده از این روابط می‌توان میزان فشار وارده خاک در حالت سکون و محرك را تعیین کرد. بدینهی است هرچه مقدار فشار جبهه کار به سمت میزان فشار در حالت سکون سوق داده شود، میزان جابه‌جایی خاک و درنتیجه مقدار نشست و تورم سطح زمین کاهش می‌پابد.

$$P_o = K_o \gamma h \quad (2)$$

$$P_a = K_a \gamma h - 2C\sqrt{K_a} + P_w \quad (3)$$

در این روابط k_o ضریب فشار خاک در حالت سکون، k_a ضریب فشار خاک در حالت متحرک، C چسبندگی و γ وزن مخصوص خاک هستند. برای تعیین فشار جبهه‌کار در خاک‌های ماسه‌ای در بالای سطح آب رابطه^[۲] ۴ پیشنهاد شده است.^[۲]

$$\sigma_T = \sigma_s T_s + \gamma_b D_s T_\gamma \quad (4)$$

هنگامی که توبل زیر سطح آب زیرزمینی قرار می‌گیرد، رابطه^[۲] ۴ به رابطه^[۲] ۵ تبدیل می‌شود:

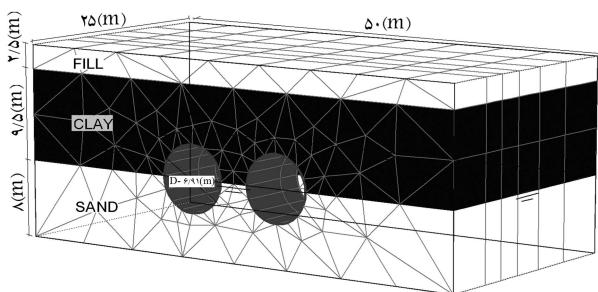
$$\sigma_T = \sigma_s T_s + [\gamma_b(h - h_w) + \gamma' h_w] T_\gamma + \gamma_w h_w \quad (5)$$

که در آن σ_s سربار سطحی، T_s عدد پایداری توبل برای سربار سطحی (اشکال ۲الف و ۲ب)، γ_b وزن واحد حجم طبیعی خاک، γ' وزن واحد حجم غوطه‌ور خاک، D_s قطر سپر و T_γ عدد پایداری توبل برای بار خاک (شکل ۲ج) است. برای خاک‌های ریزدانه نیز می‌توان با استفاده از رابطه^[۶] ۶ پایداری جبهه‌کار را کنترل کرد:

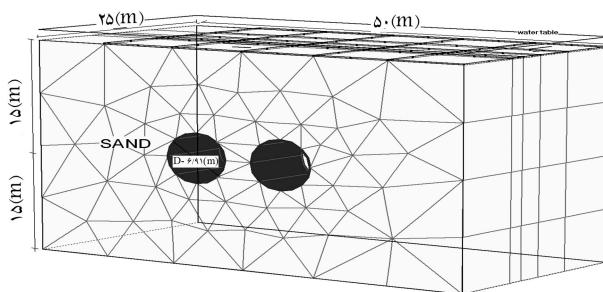
$$N = \frac{\sigma_s + \gamma H - \sigma_T}{C_u} \quad (6)$$

جدول ۱. مشخصات ژئوتکنیکی لایه‌های خاک.^[۵]

نوع خاک	وزن واحد حجم کل γ_t (gr/cm³)	ضریب تراویی (m/s) قائم، k_v	عوامل مقاومت برشی Mohr-Coulomb	عوامل دگرگشکلی پذیری
خاک دستی	۱/۸	۲×۱۰^{-۶}	k_h افقی، c'	ضریب دگرگشکلی کل، نسبی، E_t μ_r
ریزدانه	۱/۹	$۲/۵ \times ۱۰^{-۹}$	k_v قائم، c'	زاویه اصطکاک داخلي، ϕ'
درشت دانه	۲/۰	$۲/۵ \times ۱۰^{-۴}$		چسبندگی



شکل ۴. نحوه لایه‌بندی خاک در حالت اول.



شکل ۵. نحوه لایه‌بندی خاک در حالت دوم.

نحوه لایه‌بندی خاک مطابق شکل ۵ در نظر گرفته شده است. با توجه به این شکل تنها یک لایه‌ی درشت دانه (ماسیه‌ی) در منطقه مشاهده می‌شود (جدول ۱).^[۵]

بررسی نتایج تحلیل‌های دستی

با توجه به ساختگاه‌های انتخابی دو حالت مختلف برای ارزیابی فشار حفاری در خاک ریزدانه و درشت دانه در نظر گرفته شده است. درصورتی که از روابط تجزیی ۱، ۲ و ۳ به منظور محاسبه‌ی فشار وارد به جبهه‌کار استفاده شود مقادیر این فشار در تاج تونل برای حالات مختلف مطابق جدول ۲ خواهد بود.

با توجه به جدول ۲ مقادیر فشار جبهه‌کار برای حالت اول (در خاک رسی) بین ۱۱,۸۴ bar تا ۱۲,۷۷ bar و برای حالت دوم (در خاک ماسیه‌ی) بین ۱۰,۹۳ bar تا ۱۱,۰۰ bar است. همچنین مقایسه‌ی روش‌های فشار حالت سکون و محرك نشان می‌دهد که با تغییر حالت محرك به حالت سکون — به علت آن که حرکت خاک به سمت سپر

مقدار ۰,۵ k بروز شده است. با توجه به این که عمق تونل مورد مطالعه در بخش‌های بعدی از ۱۰ تا ۱۵ متر در تغییر است مقدار ۰,۵ k بین ۷,۵ تا ۱۰ متری رو مقدار ۶ ن می‌تواند مقداری مناسب برای طول مسیر باشد. با داشتن نقطه‌ی تغیر و نقاط عطف منحنی نشست می‌توان شکل منحنی تغییر شکل خاک را به دست آورد. برای این منظور، ضمن بررسی روابط مختلف ریاضی رابطه‌ی ۷ برای توزیع نشست سطحی زمین در خاک‌های رسی ارائه شد.^[۲]

$$S = S_{\max} \exp(-x^2/2i^2) \quad (7)$$

در این رابطه S_{\max} بیشینه نشست سطحی و x فاصله‌ی افقی نقطه‌ی مورد نظر از محل نشست بیشینه است.

مقایسه‌ی روش‌های مختلف تحلیل‌های دستی اصول و مبانی تحلیل

به منظور ارزیابی فشار جبهه‌کار یک مطالعه‌ی موردی از متروی اصفهان که با استفاده از دستگاه حفار TBM با سپر EPB حفاری می‌شود، در نظر گرفته شده است. تونل‌های قطعه‌ی میانی متروی اصفهان متشکل از دو تونل دایره‌ی به قطر داخلی ۶,۰ متر هستند که مرکز آن‌ها در عمقی حدود ۱۰ تا ۱۵ متر از سطح زمین قرار دارند و در بیشتر مسیر از زیر خیابان عبور می‌کنند.

ارزیابی ساختگاه تونل

با توجه به مطالعات ژئوتکنیکی منطقه‌ی مطالعه موردی از ناحیه مشاهده می‌شود. مشخصات این لایه‌ها مطابق جدول ۱ است. برای تحلیل دو حالت مختلف به صورت زیر در نظر گرفته شده است:

حالات اول. در این حالت فاصله‌ی قائم تونل‌ها از سطح زمین ۱۲ متر است و سطح آب زیرزمینی نیز در این عمق قرار گرفته است. در شکل ۴ نحوه لایه‌بندی خاک در این حالت نشان داده شده است. با توجه به این شکل ۲,۵ متر خاک دستی، ۹,۵ متر خاک رسی و ۸ متر خاک ماسیه‌ی که بیان‌گرینشی از مسیر حفاری تونل است در نظر گرفته می‌شود. مشخصات لایه‌های مختلف مطابق جدول ۱ است.^[۵]

حالات دوم. در این حالت به دلیل وجود رودخانه‌ی زاینده‌رود سطح آب ۱,۵ متر بالاتر از سطح زمین قرار دارد و فاصله‌ی مرکز تونل‌ها از سطح زمین ۱۵ متر است.

جدول ۳. حالات مختلف تحلیل سه بعدی.

سطح آب (m)	فاصله مرکز توزن ها از سطح زمین (m)	حالات
-۱۲	۱۲	اول
-۱۰	۱۱	دوم
۱/۵	۱۵	سوم

جدول ۴. مشخصات قطعه های پوشش تونل.

ضخامت قطعه (m)	$E A(kN/m)$	$E I(kN.m^2/m)$
۰,۳	$6,708 \times 10^6$	$5,031 \times 10^{17}$

مشخصات مدل

چنان که پیشتر شرح داده شد، دو حالت مطابق شکل های ۴ و ۵ در تحلیل های عددی مورد توجه قرار گرفته است. در این شکل ها ابعاد مدل و محل قرارگیری تونل ها در هر حالت نمایش داده شده است. با توجه به بیشتر بودن عمق قرارگیری تونل در حالت دوم، ارتفاع مدل بیشتر در نظر گرفته شده است.

در تحلیل های انجام شده مدل رفتاری خاک مطابق مدل موهر- کولمب و با مشخصات جدول ۱ در نظر گرفته شده است. مرزهای مدل نیز چنان در نظر گرفته می شود که اثرات مرزها به کمترین حد ممکن بررسد. این مرزها شامل مرزهای غلظتی در اطراف مدل و مرزهای مفصلی در پایین مدل هستند.

ارزیابی مشخصات پوشش تونل

تونل مورد مطالعه بخشی از متروی اصفهان است که قطر حفاری آن ۶/۹۱ متر است. پوشش تونل به صورت قطعه بی (سکمتنی) و ضخامت آن ۳۰ سانتی متر است. مشخصات پوشش تونل مطابق جدول ۴ در نظر گرفته شده است.

مراحل حفاری

با در نظر گرفتن مراحل حفاری می توان محاسبات را به واقعیت نزدیک تر کرد. یکی از قابلیت های برنامه های PLAXIS در نظر گرفتن این مراحل حفاری است. از این رو در تحلیل های انجام شده، ۴ مرحله ای حفاری در نظر گرفته شده است:

۱. بارگذاری ترافیک ناشی از عبور ماشین ها از سطح خیابان؛
۲. حفاری تونل اول و اعمال فشار جبهه کار؛
۳. ادامه ای حفاری تونل اول؛
۴. حفاری تونل دوم.

ارزیابی نتایج

تحلیل های PLAXIS برای ۳ حالت مختلف مطابق جدول ۳ انجام شده است. شکل های ۸ تا ۱۰ نحوی توزیع تغییر مکان در سطح زمین را برای این سه حالت نشان می دهند. این شکل ها با روابط و شکل هایی که در تحقیقات گذشته مورد توجه قرار گرفته است، تطابق مناسبی دارد.

جدول ۲. مقادیر فشار جبهه کار براساس روش های مختلف.

روش	حالات اول (bar)	حالات دوم (bar)
$P = P_w + 3^\circ$	۰,۳	۱,۶
فشار حالت سکون	۰,۹۳	۱,۸۴
فشار حالت حرک	۰,۲۷	۱,۶۴
Mair و Atkinson	—	۱,۶۶

کاهش می باشد -- بر میزان فشار جبهه کار افزوده می شود. مشاهده مقادیر به دست آمده از روش اول نشان می دهد که مقدار فشار جبهه کار تابع فشار آب موجود است. بنابراین برای حالت که سطح آب زیرزمینی پایین است، از این روش نمی توان مقادیر مناسبی را تخمین زد.

در حالت دوم (با وجود خاک رسی) عدد پایداری در حدود ۲,۶۹ می شود که نشان از پایداری جبهه کار در حین حفاری دارد. در این حالت چنانچه فشار جبهه کار را با توجه به مقادیر محاسبه شده برابر مقدار فشار کمینی محاسبه شده (۰,۲۷ bar) اگرچه پایداری جبهه کار فراهم می شود، با حرکت خاک به سمت جبهه کار و درنتیجه نشست سطحی همراه خواهیم بود. از این رو بهتر است در این حالت فشار جبهه کار به سمت مقادیر بیشتر سوق بابد. اما افزایش میزان این فشار با کاهش سرعت حفاری و احتمال تورم در لایه های ضعیفتر همراه است. از این رو توصیه می شود که میزان فشار کار در حد فاصل مقادیر به دست آمده از روش های مختلف باشد. این موضوع برای حالت اول نیز صادق است: از این رو مقدار فشار جبهه کار برای حالت اول در حدود bar ۰,۸ تا ۰,۵ و برای حالت دوم بین bar ۱,۶ تا ۱,۷ مناسب به نظر می رسد.

تحلیل های PLAXIS

اصول و مبانی تحلیل

چنان که بیان شد، برای ارزیابی فشار جبهه کار و نشست سطح زمین یک مطالعه موردنی از متروی اصفهان، متشکل از دو تونل دایره بی به قطر خارجی ۶/۹۱ متر انتخاب شده است. بیشتر مسیر مترو از زیر خیابان عبور می کند و بهمین دلیل نشست های ناشی از اجرای تونل در سطح خیابان و سازه های مهم نزدیک مسیر تونل، هم در زمان ساخت و هم در زمان بهره برداری، باید کنترل شود. برای این منظور از نرم افزار PLAXIS سه بعدی برای تحلیل استفاده شده است. با استفاده از این نرم افزار می توان میزان فشار جبهه کار و نشست های سطحی را به دست آورد و با نتایج حالت قبل مقایسه کرد. همچنین می توان علاوه بر در نظر گرفتن تعییرات وضعیت ایجاد شده در محیط، اثرات حفر دو تونل مجاور هم را نیز در نظر گرفت.

ارزیابی ساختگاه تونل

برای انجام تحلیل های PLAXIS، ۳ حالت مختلف مطابق جدول ۳ مورد بررسی قرار می گیرد. در این جدول، حالات اول و سوم معادل حالات اول و دوم تحلیل های دستی هستند که قبلاً مورد ارزیابی قرار گرفتند.

جدول ۵. بیشینه‌ی نشست سطح زمین و نشست سطحی در فواصل ۱۰ و ۱۵ متری از نشست بیشینه.

حالات	زمان حفر تونل اول (mm)	بیشینه‌ی نشست سطح زمین در	نشست سطح زمین در زمان حفر تونل دوم (mm)	بیشینه‌ی نشست سطح زمین در فاصله‌ی ۱۵ متری	نشست در فاصله‌ی ۱۰ متری	بیشینه‌ی نشست در فاصله‌ی ۱۰ متری	نامقابن
اول	۵,۶	زمان حفر تونل اول (mm)	۱۶	۸,۲	۱۰	۱۵	نامقابن
دوم	۵,۹	زمان حفر تونل اول (mm)	۱۸	۷,۲	۱۰	۱۵	نامقابن
سوم	۲,۸	زمان حفر تونل اول (mm)	۸,۸	۳	۲,۲	۱۰	نامقابن

از هم باشند می‌تواند باعث کاهش نشست سطحی شود.

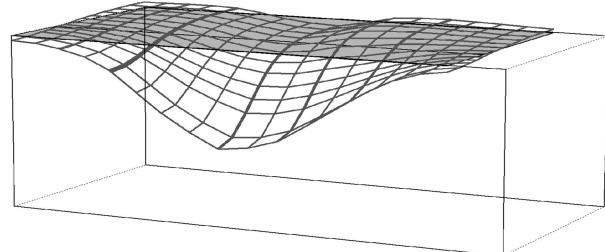
برای کنترل نشسته‌های ایجادشده در محیط براثر حفاری، از کدهای اجرایی هندوستان استفاده شده است.^[۱۴] براساس این کدها کمینه‌ی نشسته‌های کل و نامقابن برای پی‌های مختلف (با فرض آن که فاصله‌ی ستون‌ها از هم ۵ متر است) چنین حاصل می‌شود:

نشست کل = ۵۰ میلی‌متر؛

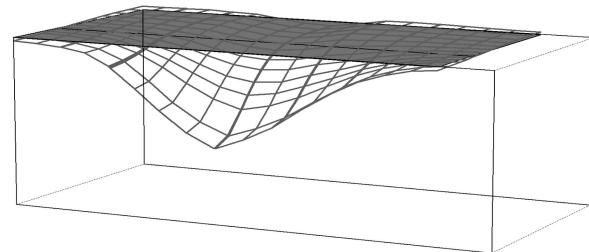
$$\text{نشست نامقابن} = ۱۵L = ۰,۰۰۰ \times ۵۰۰۰ = ۰,۰۰۱۵ = ۷,۵ \text{ میلی‌متر.}$$

مقادیر نشست کل و نامقابن ایجادشده براثر حفاری نیز مطابق جدول ۶ است. برای تعیین نشست کل ساختمان‌ها، نشست در فاصله‌ی ۱۰ متری از محل نشست بیشینه و برای محاسبه‌ی نشست نامقابن، با فرض آن که فاصله‌ی ستون‌ها از هم ۵ متر باشد، تفاضل نشست در فاصله‌ی ۱۵ متری و ۱۰ متری در نظر گرفته شده است. با توجه به این جدول، مقادیر تغییر شکل‌های ایجادشده براثر حفاری از کمینه‌های تعیین شده‌ی فوق نیز کمتر هستند. لازم به ذکر است که با توجه به متفاوت بودن بارگذاری ساختمان‌ها بسته به نوع پی و شرایط احداث آن، میزان نهایی نشست نامقابن و نشست کل سازه می‌باشد به صورت مجموع نشست ناشی از حفاری و نشست نامقابن و نشست کل ساخت سازه مدد نظر قرار گیرد. لذا اگرچه در صورت هدایت صحیح دستگاه حفار نشسته‌های ایجاد شده در حد مجازند، باید مقدار نشست نهایی ساختمان نیز به دقت کنترل شود.

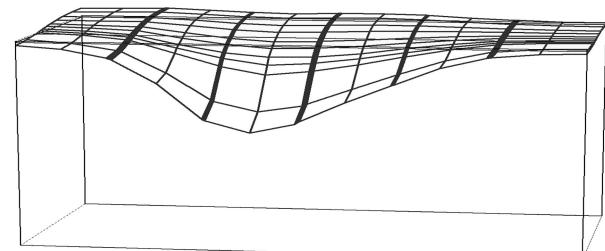
نکته‌ی دیگری که با استفاده از برنامه‌ی PLAXIS می‌توان مورد بررسی قرار داد، میزان فشار وارد بر جبهه‌کار است.^[۱۵] با استفاده از این برنامه می‌توان با کاهش فشار جبهه‌کار در فازهای بعدی، حداقل فشار لازم برای پایداری خاک را تخمین زد. از این طریق قادر خواهیم بود که محدوده‌ی دقیق تری برای فشار جبهه‌کار تعیین کنیم.



شکل ۶. توزیع نشست سطحی برای حالت اول (میزان نشست بیشینه ۱۶ میلی‌متر).



شکل ۷. توزیع نشست سطحی برای حالت دوم (میزان نشست بیشینه ۱۸ میلی‌متر).



شکل ۸. توزیع نشست سطحی برای حالت سوم (میزان نشست بیشینه ۸,۸ میلی‌متر).

جدول ۶. مقادیر نشست کل و نامقابن زیر ساختمان‌ها.

حالات	نشست کل (mm)	نشست نامقابن زیر ساختمان (mm)
اول	۸,۲	۵,۱
دوم	۷,۲	۴,۷
سوم	۴,۳	۲,۱

جدول ۷. مقادیر کمینه‌ی فشار جبهه‌کار برای حالت‌های مختلف.

تیپ	زمین (m)	فاصله‌ی مرکز تونل از سطح زمین (m)	کمینه‌ی فشار لازم برای پایداری (bar)
۱	۱۲	۰,۱۴	
۲	۱۱	۰,۴۲	
۳	۱۵	۱,۳۸	

نتایج حاصل از تحلیل‌های انجام‌شده برای میزان نشست سطحی در حالات مختلف در جدول ۵ ارائه شده است. این جدول نشان می‌دهد بیشینه‌ی نشست سطح زمین ۱۸ میلی‌متر و مربوط به حالت دوم است. در این حالت فاصله‌ی مرکز تونل از سطح زمین ۱۱ متر است. همچنین نتایج تحلیل‌ها حاکی از آن است که بیشینه‌ی نشست سطح زمین با افزایش عمق تونل‌ها کاهش می‌یابد، که این موضوع در مطالعات گذشته نیز مورد توجه قرار گرفته است. به همین دلیل یکی از روش‌های کاهش نشست در مناطقی که از این لحاظ حساس‌اند، افزایش عمق تونل‌ها است. براساس جدول ۵ بیشینه‌ی تغییر مکان سطحی ناشی از حفاری، زمانی که دو تونل در منطقه حفاری می‌شود، حدود ۳ برابر میزان همان تغییر مکان برای حفر یک تونل است. این امر حاکی از آن است که حفاری دو تونل تأثیر به‌سزایی در نشست سطحی خواهد داشت. لذا افزایش فاصله‌ی تونل به نحوی که اثرات آنها مستقل

می‌توان دریافت که میران فشار جبهه‌کار به نوع خاک و سطح آب زیرزمینی وابسته است. در خاک‌های ماسه‌ی عموماً فشار بیشتری برای پایداری سیستم تعادل موردنیاز خواهد بود. تحلیل‌های عددی انجام شده نیز حاکی از این موضوع است. اگرچه در این تحلیل‌ها مقدار فشار جبهه‌کار نسبت به روش‌های تجربی کمتر است (به‌دلیل آن که در روش عددی کمترین فشار لازم برای پایداری خاک تخمین زده می‌شود) اما در هر صورت این روند (بیشتر بودن فشار مورد نیاز برای پایداری تونل‌ها در ماسه نسبت به رس) همچنان مشاهده می‌شود.

مطالعات انجام شده حاکی از آن است که فشار جبهه‌کار را می‌توان به طریقی تعیین کرد که میران جابه‌جایی سطح زمین تقریباً صفر شود، با در حد مجار قرار گیرد. همچنین با افزایش فاصله‌ی دو تونل از هم میران جابه‌جایی سطحی کاهش می‌یابد. چنانچه این فاصله به حدی برسد که اثرات حفاری دو تونل مستقل از هم باشند، میران جابه‌جایی سطحی تا ۳ برابر کاهش می‌یابد. ازین رو، در نظری که میران جابه‌جایی سطحی از اهمیت بالایی برخوردار است می‌توان عمق حفاری تونل یا فاصله‌ی تونل‌ها را تا حد امکان افزایش داد. از این طریق میران اثرات سطحی حفاری تونل به‌مقدار قابل توجهی کاهش می‌یابد.

مطالعات انجام شده نشان می‌دهد که در صورت هدایت صحیح دستگاه حفار نشسته‌های ایجاد شده در زیر ساختمان‌ها در حد مجاز نزد ولی می‌بایست مقدار نشسته‌های ساختمان (مجموع نشست ناشی از حفاری تونل‌ها و ساخت سازه) نیز به‌دقت کنترل شود.

خلاصه‌ی محاسبات انجام شده برای تعیین این فشار در جدول ۷ ارائه شده است. استفاده از این جدول می‌توان دریافت که مقدار فشار جبهه‌کار با افزایش عمق تونل و سطح آب زیرزمینی افزایش می‌یابد. نکته‌ی قابل توجه در این محاسبات آن است که این فشار، کمترین فشار لازم برای پایداری جبهه‌کار است. بنابراین، این مقادیر از مقادیر به دست آمده از حل دستی کم ترند و چنانچه حفاری با این فشارها انجام گیرد در سطح زمین نشست قابل توجهی خواهی داشت و در عمل می‌بایست مقادیر فشار جبهه‌کار از این مقادیر بیشتر باشد.

نتیجه‌گیری

در حفاری تونل‌ها به‌دلیل برهم خوردن وضعیت تنشهای مؤثر، تغییر شکل‌هایی ایجاد می‌شود که ممکن است باعث ایجاد نشست باشد. این رونمایی در سطح زمین شود. از این رو در این نوشتار سعی شده است با بررسی این موضوع به اثرات فشار جبهه‌کار بر میران این تورم و نشست پرداخته شود. روش‌های تجربی نشان می‌دهند که میران فشار جبهه‌کار برای حالتی که در منطقه لایه‌های خاک رس، خاک دستی و خاک ماسه‌ی وجود دارد نسبت به حالتی که تنها یک لایه خاک ماسه‌ی در منطقه مشاهده می‌شود، بسیار کمتر است. علاوه بر این در حالت اخیر سطح آب زیرزمینی بالاتر از حالت اول بوده است، ولذا

پانوشت

1. Earth Pressure Balance
2. shield

منابع

1. M. Mohkam “Balance pressure of tunnel front in saturated weak base soils”, *Proceedings of 1st intn. conference on soil mechanics and foundation eng.*, Tehran-IRAN, pp.289-381. (1369).
2. Thomson, J.C.; Chairman, C. “*Pipejacking and micro-tunnelling*”, Blackie Academic & Professional, An imprint of Chapman & Hall, (1995).
3. Leca. E.; Dormieux. L. “Upper and lower bound solutions for the face stability of shallow circular tunnels in

frictional material”, *Geotechnique*, **40**(4), pp. 581-606, (1990).

4. Mair, R.J.; Taylor. R.N.; Bracegirdle, A. “Subsurface settlement profiles above tunnels in clay”, *Geotechnique*, **43**(2), pp. 315-320, (1993).
5. Zemini Fanavarany Consulting Engrs. “Final report on site investigations from Modarres sq. to Azadi sq. stations-City of Isfahan”, (1383).
6. S.M. Mir Hosseini, Soil Dynamics , Press centre of International Institute of Seismology & Earthquake Engineering, Tehran-Iran (1380).
7. Verruijt, A. Brinkgreve, R.D., Vermeer, P.A., Schanz,T., Boulon,M., Flavigny,E., Burd,H.J., Sture,S., Schiffman,R.L., Nordal,S., Whittle,a.J., Schweiger,H.F., “Plaxis manual”, Brinkgreve and Vermeer (Ed.), (1998).