



## طرح بهینه سیستم های ترکیبی میخکوبی و انکر مورد استفاده در پایدارسازی گودها

محمدحسن کرمی<sup>۱</sup>، علی حسنی نژاد<sup>۲</sup>، سحر رضانی<sup>۳</sup>

۱- استادیار دانشکده فنی و مهندسی، دانشگاه شاهد

۲- دانشجوی کارشناسی ارشد مکانیک خاک و پی، دانشگاه شاهد

۳- دانشجوی کارشناسی ارشد مهندسی عمران - آب، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

mkarami@shahed.ac.ir  
a.hasaninejad@shahed.ac.ir  
saharramezani90@yahoo.com

### خلاصه

از جمله روشهای پایدارسازی گودها می توان به روش میخکوبی و انکر اشاره کرد. در سالهای اخیر استفاده از روش اقتصادی به نام روش ترکیبی میخکوبی و انکر مورد توجه قرار گرفته است. در این تحقیق با استفاده از نرم افزار Plaxis ابتدا به تحلیل عددی رفتار یک گود به عنوان مطالعه موردی، که دیواره آن توسط سیستم میخکوبی مهار شده است، پرداخته شد و تأثیر پارامتر زاویه میخها در پایداری گود بررسی شد. در ادامه دیواره همان گود به روشهای انکر و ترکیبی مدلسازی شد و رفتار آن در مقایسه با حالت مهارسازی با روش میخکوبی بررسی شد. در نهایت طرح سیستم میخکوبی و انکر با زاویه میخهای ۱۵ درجه با افق که یک ردیف انکر در بالای گود قرار گرفته باشد، به عنوان طرح بهینه ارائه گردید.

**کلمات کلیدی:** سیستم ترکیبی میخکوبی و انکر، پایدارسازی گود، طرح بهینه، مهارسازی گود، نرم افزار Plaxis

### ۱- مقدمه

در مناطق شهری بعثت رشد زیاد جمعیت نیاز به ساختمانهای مرتفع می باشد. ساختمانهای مرتفع مستلزم ایجاد طبقاتی در زیر سطح زمین هستند. به دلیل قیمت بالای زمین استفاده از فضاها بسیار مهم می باشد در نتیجه، نیاز به گودبرداری با شیب نزدیک به قائم مسئله بسیار پر اهمیتی است. انواع سیستم های پایداری گود، مزایا و محدودیت های آنها بسته به وضعیت پروژه مورد ارزیابی قرار می گیرد. متناسب با شرایط محل، امکانات و عملکرد سیستم، روش پایدارسازی گود انتخاب می شود. دو روش دیوار میخکوبی شده و مهار شده برای محدود کردن جابجایی گود و تاسیسات مجاور آن استفاده می شود. دیوار میخکوبی با مهار شده تفاوت های بسیاری دارند که مهمترین آن نیروی پیش تنیدگی مهاری است که در میخ وجود ندارد و جابجایی گود را بخوبی محدود می کند [۱].

تحکیم خاک با استفاده از تحکیم خاک با استفاده از روش ترکیبی کابل های پیش تنیده و میخ کوبی نیز امکان پذیر است. در روش کابل های پیش تنیده خاک فشرده تر شده و مقاومت برشی خاک افزایش پیدا می کند، همچنین با تزریق کردن ملات و قرار دادن انکرهای بلند در منطقه مقاوم شیب، پتانسیل تحمل انکرها در برابر تنش های وارده افزایش پیدا می کند. به بیان دیگر شیب در برابر نیروی بیشتر نیز پایداری خود را حفظ می کند و استفاده از انکرها می تواند تاثیر زیادی بر روی افزایش مقاومت شیب در برابر لغزش داشته باشد. استفاده از این روش باعث افزایش مدول الاستیسیته و کاهش ضریب پواسون خاک می شود [۲].

## ۲- روش میخکوبی

میخکوبی روش مسلح کردن درجای خاک می باشد که در طول دو دهه گذشته عمدتاً در فرانسه و آلمان برای سیستم نگهدارنده ترانشه ها و پایداری شیب ها استفاده شده است. مفهوم پایه ای میخکوبی شامل مسلح کردن زمین توسط المان های غیرفعال و نزدیک هم، به منظور ایجاد سازه تقوی منسجم می باشد و بدین وسیله مقاومت برشی کلی خاک محل افزایش می یابد و جابجایی آن محدود می شود. میخکوبی شامل میله های فولادی و فلزی است که می تواند تنش های کششی، برشی و ممان خمشی را تحمل کند. مفهوم اساسی طراحی وابسته به انتقال نیروی مقاوم کششی تولید شده در میخ، ناشی از بسیج شدن اصطکاک (یا چسبندگی) در فصل مشترک است. در سیستم میخکوبی، با کنار هم قرار گرفتن میخهای غیرفعال و ایجاد یک مصالح منسجم مرکب، مسلح کردن ایجاد می شود [۳].

## ۳- روش انکر (زمین مهار)

انکرها تاندون های پیش تنیده تزریق شده با سیمان هستند که در خاک و یا سنگ برای مهار و کنترل جابجایی المان های سازه ای مانند دیوار یا دال ها استفاده می شوند. مهاری ها در سوراخ های حفاری شده نصب می شوند و تا بار طراحی پیش تنیده می گردند تا نیروی مقاومت مورد نیاز را بسیج و از زمین به المان سازه ای منتقل کنند [۴]. سیستم انکراژ شامل اجزا زیر می باشد:

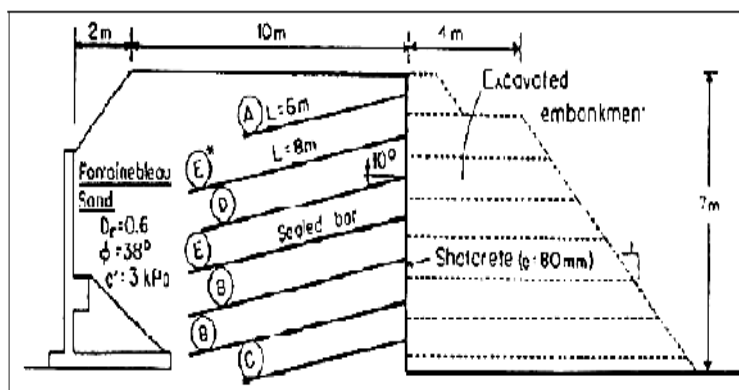
طول پیوستگی مهاری- که تاندون در حباب تزریق شده اولیه ثابت می شود و نیروی کششی را به خاک اطراف منتقل می کند. طول پیوستگی مهاری طوری طراحی می شود که ظرفیت بیرون کشش مورد نیاز را ایجاد کند.

طول بدون پیوستگی- که تاندون می تواند آزادانه تغییر شکل الاستیک دهد تا نیروی مقاوم را از طول پیوسته مهاری به المان سازه ای منتقل کند (یعنی دیواره، دال و ...) و طوری طراحی می شود که به لایه زیرین برسد یا داخل خاک هموزن قرار گیرد تا طول پیوستگی مهاری فراتر از توده خاک مستعد ناپایداری مجاور المان سازه ای قرار گیرد.

دوغاب مهاری- که همچنین دوغاب اولیه نیز نامیده می شود، عموماً مخلوط با پایه سیمان پرتلند یا رزین پلیمری است و برای انتقال نیروی مهاری به زمین استفاده می شود. تزریق دوغاب ثانویه در سوراخ حفاری شده می تواند پس از تنیدگی انجام شود تا محافظ خوردگی برای تاندون های بدون پوشش باشد [2].

## ۴- مدلسازی عددی

در این قسمت به منظور صحت سنجی، مدل سازی عددی اجزاء محدود با استفاده از نرم افزار Plaxis، برای آزمایش اجرا شده در مقیاس کامل در پروژه "CLOUTER" در سال ۱۹۸۶ انجام می شود (شکل ۱). این پروژه ۷m ارتفاع و ۷/۵m عرض دارد و در ادامه با تعیین زاویه بهینه اجرای میخکوبی به ارائه یک طرح بهینه برای سیستمهای ترکیبی میخکوبی و انکراژ پرداخته شده است.



شکل ۱- مقطع هندسی دیوار میخکوبی شده در پروژه CLOUTERRE [5]

#### ۴-۱- پارامترهای ژئوتکنیکی محل

در جدولهای ۱، ۲ و ۳ مشخصات خاک و شاتکریت و میخها آمده است:

جدول ۱- مشخصات خاکریز و خاک پی

خاک پی	خاکریز		
$17 \text{ KN/m}^3$	$6/16 \text{ KN/m}^3$	$\gamma$	وزن مخصوص
$4/8 \times 10^4 \text{ Kpa}$	$1/3 \times 10^4 \text{ Kpa}$	E	مدول یانگ
۰/۳۷	۰/۳۹	$\nu$	نسبت پواسون
0 kPa	۳ KPa	c	چسبندگی
$36^\circ$	$28^\circ$	$\phi$	زاویه اصطکاک داخلی

جدول ۲- مشخصات مصالح نمای شاتکریت

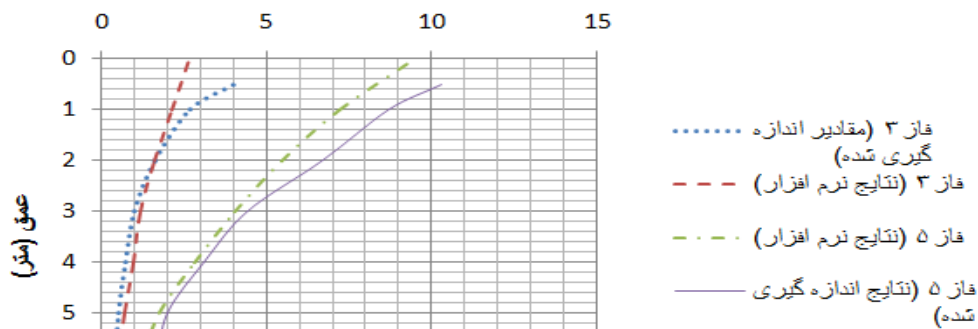
$24 \text{ kN/m}^3$	$\gamma$	وزن مخصوص
$25 \times 10^4 \text{ kPa}$	E	مدول یانگ
$2 \times 10^4 \text{ KN/m}$	EA	سختی محوری
$671.66 \text{ kN m}^2/\text{m}$	EI	سختی خمشی
۰/۰۸ m	d	ضخامت شاتکریت
۰/۰۲	$\nu$	نسبت پواسون

جدول ۳- مشخصات میخها

نوع C-E	نوع B	نوع A		
۱ mm	۲ mm	۱ mm	e	ضخامت لوله
۴۰ mm	۳۰ mm	۱۶ mm	$\phi$	قطر لوله
$88/5 \times 10^4 \text{ KN/m}$	$1/6 \times 10^4 \text{ KN/m}$	$57/5 \times 10^4 \text{ KN/m}$	EA	سختی محوری
$3/14 \text{ kN m}^2/\text{m}$	$14/0.5 \text{ kN m}^2/\text{m}$	$39/13 \text{ kN m}^2/\text{m}$	EI	سختی خمشی
$0/0.72 \text{ KN/m/m}$	$0/0.72 \text{ KN/m/m}$	$0.72/0 \text{ KN/m/m}$	w	وزن
۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	$\nu$	ضریب پواسون

پس از مدلسازی گود مورد نظر به مشخصات فوق، مقایسه جابجایی های جانبی خاکریز در ۲m پشت نما، پس از ۳m و ۵m خاکبرداری (به ترتیب فاز ۳ و ۵) در شکل ۲ آمده است که تطابق قابل قبولی را نشان می دهد.

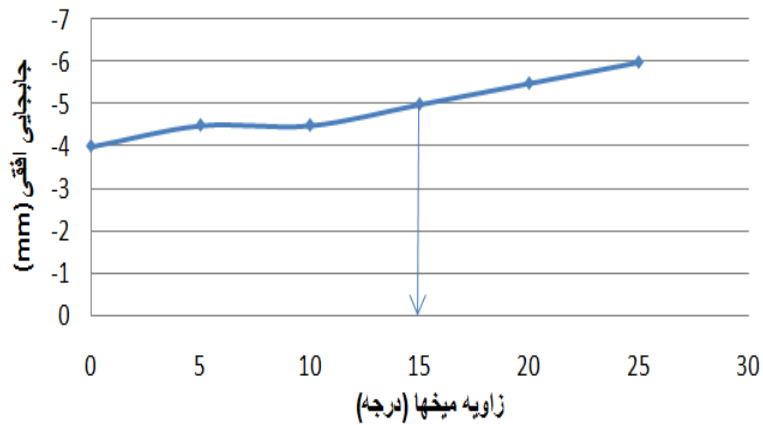
جابجایی افقی (میلیمتر)



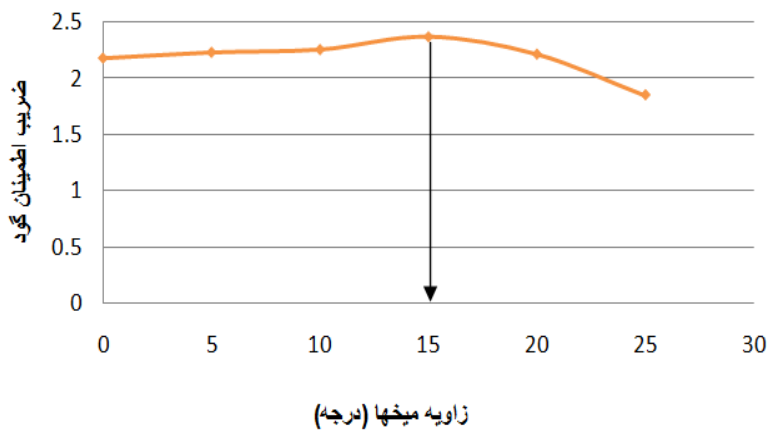
شکل ۲- مقایسه جابجایی های جانبی محاسبه شده با نتایج اندازه گیری شده در خاکریز در ۲m پشت نما

#### ۲-۴- تأثیر پارامتر زاویه میخها با افق بر پایداری گود

در این بخش به جهت بررسی اثر پارامتر زاویه میخها با افق بر پایداری گودها و تعیین یک زاویه بهینه برای میخها، زاویه میخها به مقادیر ۰، ۵، ۱۰، ۱۵، ۲۰ و ۲۵ تغییر داده شده و مقادیر جابجایی افقی و ضریب اطمینان متناظر با هر یک از این زوایا محاسبه و در نمودارهای ۳ و ۴ آورده شده است:



شکل ۳- اثر تغییر زاویه میخها بر جابجایی افقی دیواره گود

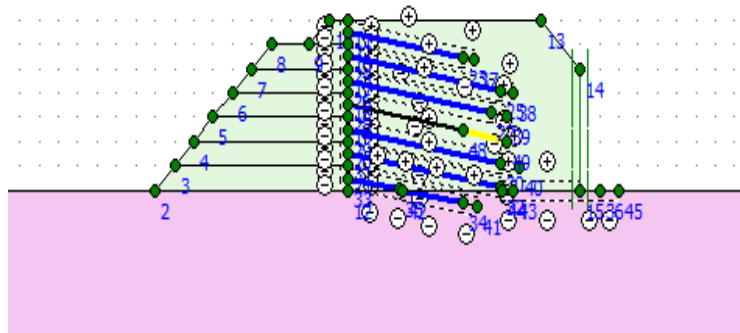


شکل ۴- اثر تغییر زاویه میخها بر ضریب اطمینان گود

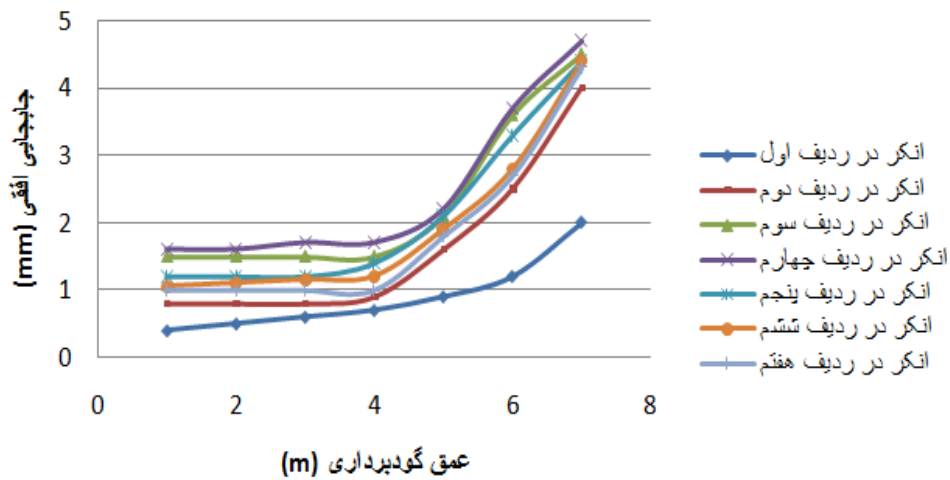
در شکل ۳ مشاهده می شود که با افزایش زاویه میخها مقدار جابجایی افقی دیواره گود افزایش می یابد. مطابق شکل ۴ بیشترین ضریب اطمینان هنگامی می باشد که میخها زاویه ۱۵ درجه نسبت به سطح افق داشته باشند و با افزایش زاویه از این مقدار از ضریب اطمینان کاسته می شود.

#### ۳-۴- ترکیب بهینه نیلینگ و انکر

در ادامه گودی که در بخش قبل، مد نظر قرار گرفت مورد بررسی قرار می گیرد. هیچ یک از مشخصات خاک و شاتکریت تغییر داده نشده است اما زاویه میخها به مقدار بهینه خود یعنی ۱۵ درجه تغییر داده شد. جهت بررسی اثر ترکیب میخ و انکر در تثبیت گود، از بالا به سمت پایین گود به جای هر یک از میخها، انکر جایگزین شد. یعنی در هر تحلیل یکی از میخها با یک انکر جایگزین گردید (شکل ۵).

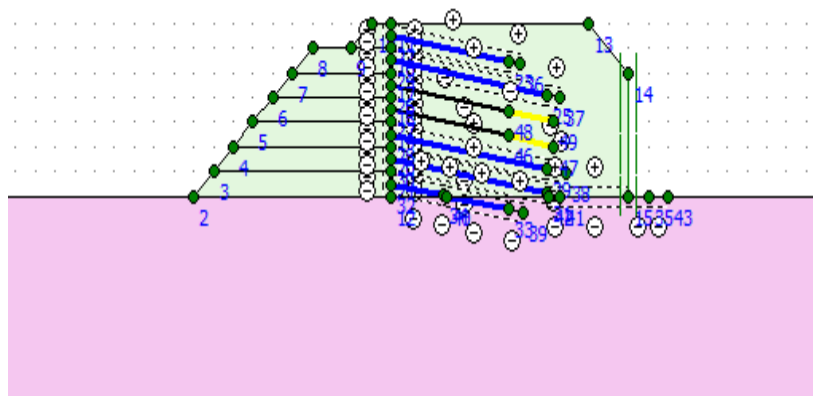


شکل ۵- ترکیب نیل و انکر (قرارگیری یک انکر در وسط)

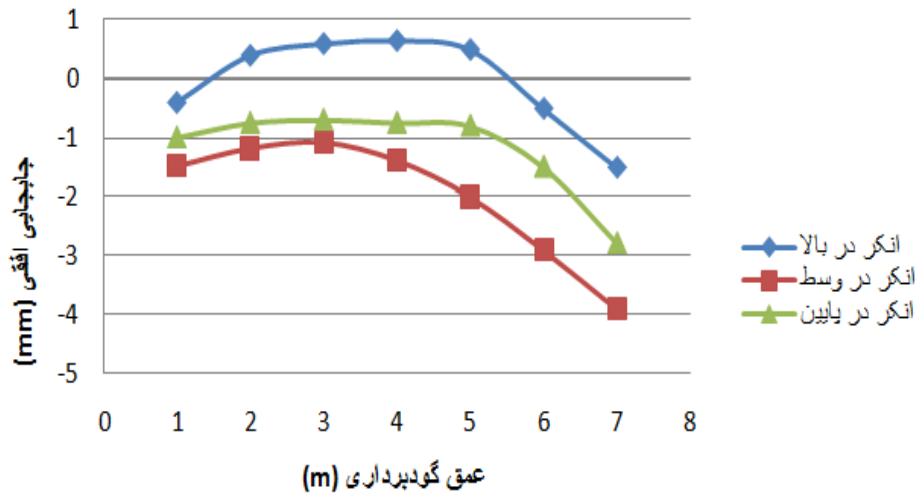


شکل ۶- تغییر شکل نهایی گود با اعمال یک انکر در ردهای متفاوت

همانگونه که در شکل ۶ مشاهده می شود قرارگیری انکر در بالای گود باعث کاهش بیشتر جابجایی گود می شود. در ادامه برای بررسی تأثیر مکان قرارگیری انکر در یک جدار ترکیبی، جدار را به ۳ قسمت فوقانی، میانی و پائینی تقسیم نموده و ضریب اطمینان و جابجایی افقی جدار در هر مرحله محاسبه شد. در هر کدام از این بخشها به جای هر دو ردیف میخ در نقاط مختلف گود، انکر جایگزین شده تا بتوان به اثر استفاده از تعداد مشخصی میخ و انکر در قسمتهای مختلف گود دست یافت.

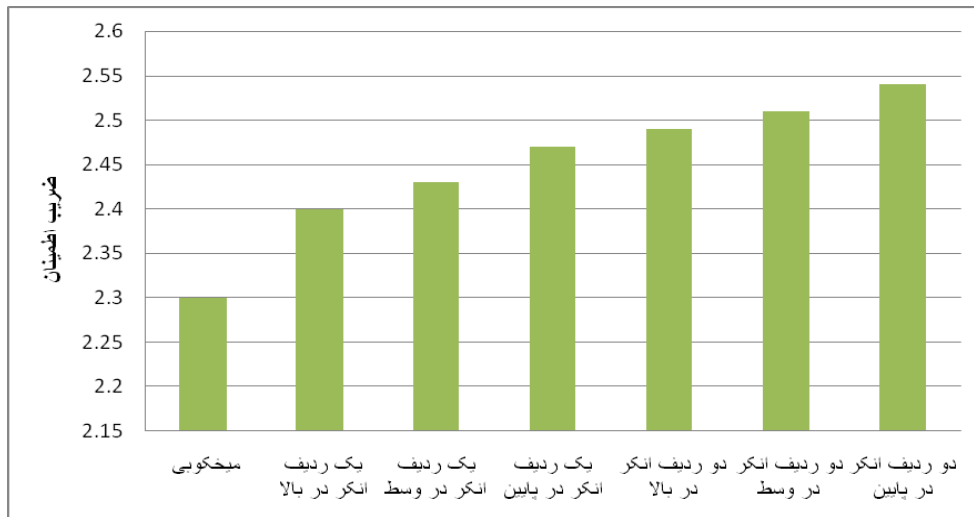


شکل ۷- ترکیب نیل و انکر (قرارگیری دو انکر در وسط)



شکل ۸- تغییر شکل نهایی گود با اعمال دو ردیف انکر در نقاط مختلف گود

در شکل ۸، مقادیر جابجایی منفی به معنای جابجایی گود به سمت فضای داخل گود است و مقادیر مثبت به معنای جابجایی به سمت خاک می باشد.



شکل ۹- مقادیر ضریب اطمینان در حالات مختلف قرار گیری انکر در دیواره گود

آنچه مشخص است، قرار گیری انکر در هر سه وضعیت مورد بحث، باعث افزایش ضریب اطمینان و کاهش جابجایی افقی جدار می گردد. همچنین با توجه به نتایج مدل سازی، همانگونه که در شکل ۹ مشاهده می شود، با افزایش تعداد انکر ها به دو ردیف مقدار جابجایی های افقی کاهش و ضرایب اطمینان افزایش می یابد. مشاهده می شود که بهترین مکان قرار گیری انکر، در قسمت بالای جدار می باشد که در این ناحیه با افزایش انکرها به دو عدد، جابجایی افقی گود به میزان تقریباً ۰.۵ میلیمتر کاهش می یابد.

## ۵- نتیجه گیری

- ۱- با افزایش زاویه میخها مقدار جابجایی افقی دیواره گود افزایش می یابد. بیشترین ضریب اطمینان هنگامی می باشد که میخها زاویه ۱۵ درجه نسبت به سطح افق داشته باشند و با افزایش زاویه از این مقدار از ضریب اطمینان کاسته می شود.
- ۲- با بررسی اثر ترکیب میخ و انکر در تثبیت گود، ملاحظه شد با افزایش تعداد انکر ها، مقدار جابجایی های افقی کاهش و ضرایب اطمینان افزایش می یابد.



۳- مشاهده می شود که بهترین مکان قرار گیری انکر، در قسمت بالای جدار گود می باشد که در این ناحیه با افزایش انکرها، جابجایی افقی گود به طور محسوسی کاهش می یابد.

۴- افزایش انکر از یک ردیف به دو ردیف منجر به کاهش مقادیر جابجایی افقی گود به مقدار ناچیزی (نیم میلیمتر) می شود، اما افزایش ضریب اطمینان محسوس تر می باشد.

## مراجع

- ۱- اشرفی، ح. (۱۳۷۵). "اصول و مبانی گودبرداری و سازه های نگهدارنده" دفتر تدوین و ترویج مقررات ملی ساختمان.
- 2- Yang Qun, Deng Ronggui, Xie Li, (2007), Study on multilayer prestressed anchor reinforcement technique in deep foundation pit, Subgrade Engineering, pp.72-74.
- 3- Byrne, R.J., et al. Manual for design and construction monitoring of soil nail wall. U.S. department of transportation: FHWA-SA-96-069R, Nov. 1996.
- 4- Fang, Hsai-Yang. Foundation engineering handbook. 2th ed. New Delhi: CBS, 2001.
- 5- Fan, C.C., and Luo, J.H., "Numerical study on the optimum layout of soil-nailed slopes," J. Computers and Geotechnics, Vol. 35, PP. 585-599, 2008.
- 6- O'Rourke, T.D., O'Donnell, C.J., "Deep Rotational Stability of Nailing Excavation in Clay", J. Geotechnical and Geoenvironmental Eng, Vol. 123, No. 6, June, 1997, PP 506-515.
- 7- McManus, K.J., "Earthquake resistant design of tied-back retaining structures", 2009 NZSEE Conference, Paper number 49, 2009.
- 8- اشکان بقایی. "بررسی اثر انفجار بر گود پایدار شده به روش میخکوبی" دانشگاه صنعتی امیرکبیر، اولین کنفرانس پدافند غیرعامل و سازه های مقاوم، اسفندماه ۱۳۸۹.