

تحلیل کیفیت تزریق با استفاده از منحنی‌های P-Q (فشار-دبی) و شکل مغزه‌ها در عملیات کنترل کیفی تزریق قطعه S₂-X₂ خط 2 تونل متروی تهران

عباس مجدی^{8*}، مسعود ظهیری²، سید رضا سجادی³

1- دانشیار دانشگاه تهران، پردیس دانشکده‌های فنی، دانشکده مهندسی معدن، E-mail: amajdi@ut.ac.ir

2- کارشناس ارشد، شرکت مهندسی خاور تونل، E-mail: mazahiry@yahoo.com

3- دانشجوی کارشناسی ارشد، دانشگاه تهران، دانشکده مهندسی معدن، E-mail: porya_sajjadi@yahoo.com

(دریافت 3 آذر 8387، پذیرش 8 آذر 8388)

چکیده

حفاری خط 2 تونل متروی تهران با استفاده از ماشین حفار با سپر محافظ انجام گرفته و سپس به‌وسیله قطعات بتن‌آرمه پیش‌ساخته 9 قطعه‌ای (8+8)، پوشش نگهداری دائمی نصب شد. برای جلوگیری از نفوذ آب‌های اطراف به داخل تونل و تحکیم رسوبات آبرفتی اطراف تونل، از عملیات تزریق سیمانی به‌عنوان پرده آب‌بند محیطی استفاده شد. پس از اتمام عملیات تزریق در قطعات مختلف تونل، برای ارزیابی کیفیت عملیات تزریق، تعدادی گمانه‌های کنترلی حفر و مغزه‌گیری شد و سپس در همین گمانه‌ها آزمایش‌های فشار آب (لوژان) صورت گرفت. در این مقاله، با تحلیل و تفسیر نمودارهای P-Q حاصل از آزمایش‌های لوژان در تراز مقاطع یک متری اطراف تونل در قطعه S₂-X₂ و همچنین شکل مغزه‌ها و اعداد لوژان منتسب به هر آزمایش، ضمن ارائه رابطه‌ای جدید، کیفیت عملیات تزریق تونل قطعه مذکور، مورد بحث و بررسی قرار گرفت.

کلمات کلیدی

کنترل کیفی آزمایش، تست آب، تزریق سیمانی، تونل مترو تهران، رسوبات آبرفتی

* نویسنده مسئول و عهده‌دار مکاتبات

8- مقدمه

تزریق فرآیند راندن و نهشته کردن ماده‌ای خارجی به درون خلل و فرج خاک و سنگ می‌باشد، به گونه‌ای که ویژگیهای مهندسی خاک و سنگ مورد نظر برای سازگاری با اهداف کوتاه و بلند مدت مهندسی اصلاح گردد. تزریق در خاک برای افزایش مقاومت و کاهش نشست خاک پی و نیز جهت ایجاد پرده آبند به منظور جلوگیری از نشست‌های غیرمجاز به داخل تونل‌ها یا فضاهای زیرزمینی صورت می‌گیرد [1].

به منظور کنترل کیفی تزریق‌های انجام شده و ارزیابی نفوذپذیری برجا محیط تزریق شده معمولاً از آزمایش فشار آب یا لوژان استفاده می‌شود.

در آزمایش لوژان قسمتی از طول گمانه با پکر مسدود و آب با فشار به آن تزریق می‌شود (شکل 1). نفوذپذیری محیط بر اساس نرخ خوردن آب، فشار آزمایش و طول مقطع آزمایش بصورت رابطه 1 تعیین می‌شود [2].

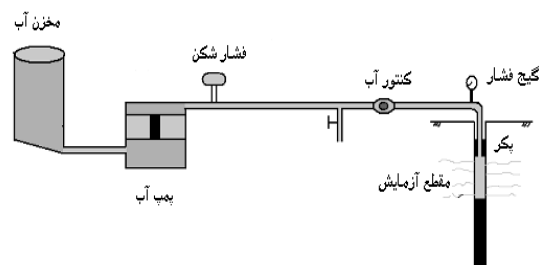
$$Lu = \frac{10Q}{P} \quad (1)$$

که در آن:

Q = میزان آب بر حسب لیتر بر متر بر دقیقه

P = بالاترین فشار موثر در آزمایش (بار)

Lu = مقدار لوژان



شکل 8: نمای کلی آرایش تجهیزات آزمایش لوژان

ترسیم نمودارهای فشار-دبی (P-Q) در آزمایشات لوژان می‌تواند راهنمای خوبی برای درک رفتار جریان توده تزریق شده باشد. این نمودارها به صورت وسیعی در عملیات تزریق مورد استفاده قرار می‌گیرند.

کاتزرن¹ بر اساس تجربیات خود نمودارهای P-Q حاصل از آزمایشات لوژان را به 5 دسته تقسیم نمود (جدول 1) [3]. به عقیده اورت² نمودارهای P-Q نه تنها ابزار مفیدی جهت نشان دادن نفوذپذیری هستند، بلکه معرف رفتار تغییرشکل زمین نسبت به فشار نیز می‌باشند (جدول 1) [4].

مجدی-محمودی در سال 2002 میلادی برای اولین بار آزمایش لوژان را در خاک تزریق شده خط 1 تونل متروی

تهران، بر روی 83 گمانه تزریقی انجام دادند. طبقه‌بندی صورت گرفته بر اساس آزمایش لوژان شامل 7 نمودار P-Q بوده که 3 نمودار آن مشابه رفتار سنگی و 4 نمودار در محیط‌های خاکی تزریق شده تحلیل گردید [5].

هولسی³ نیز بر اساس 811 آزمایش لوژان انجام شده رفتارهای مختلف را طبقه‌بندی نموده و بر اساس آن عدد لوژان معرف برای هر نوع رفتار را پیشنهاد کرد [6]. جدول 1 طبقه‌بندی‌های ارائه شده توسط تعدادی از محققین برای نمودارهای P-Q حاصل از آزمایشات لوژان را نشان می‌دهد [3]، [4]، [5]، [6] و [7].

2- عملیات تزریق قطعه S_2-X_2 خط 2 متروی تهران

قطعه S_2-X_2 در خط 2 تونل متروی تهران (حد فاصلی چهار ریل سبلی تا درخت) در طی سبک آوفتی شهر تهران قرار گرفته است. دیدگاه زمین‌شناسی بدلی قرارگیری این قطعه به موازات رشته کوه البرز تغییرات سطحی زمین سطحی آن چندان محسوس نیست. خاک‌ها از شن و ماسه غیر یکپارچه نسبتاً متراکم تشکیل گردیده که دارای آند ضعیف می‌باشد. دودشتن و ماسه در قسمت‌های مختلف متفاوت بوده، به طوری که در برخی از نقاط به قله‌سنگ و حتی تخته سنگ نیز برخورد شده است [8].

حفاری خط 2 تونل متروی تهران با استفاده از ماشین حفار با سپر محافظ انجام گرفته و سپس توسط قطعات بتن‌آرمه پیش‌ساخته 9 قطعه‌ای (1+8)، پوشش نگهداری دائمی نصب شد. جهت آب‌بندی و جلوگیری از یورش آب‌های سطحی و فاضلاب‌ها به داخل تونل و همچنین تحکیم رسوبات آبرفتی اطراف تونل از عملیات تزریق به سه روش ذیل استفاده گردید:

1- تزریق اتصالی: هدف از این تزریق پر کردن فضای خالی بین پوشش نگهداری تونل و خاک‌های اطراف بوده است.

2- تزریق نفوذی: در این روش آمیزه تزریق به داخل فضاهای خالی و حفرات خاک تزریق می‌گردد. از این تکنیک، برای کنترل جریان آب به داخل تونل و یا بهبود ساختار خاک، استفاده می‌شود. عمق گمانه‌ها 40 سانتی‌متر پشت پوشش نگهداری تونل بود.

3- تزریق تحکیمی: این روش با هدف استحکام بخشیدن زمین‌های سست و یا زمین‌های آبدار اجرا می‌شد و در این مرحله فقط قسمت فوقانی تونل تزریق می‌گردید. عمق گمانه‌ها در این مرحله متغیر بوده و از 80 سانتی‌متر پشت پوشش نگهداری در قسمت‌های پایین تا 150 سانتی‌متر در راس تونل تغییر می‌کرد.

جدول 8: طبقه‌بندی‌های ارائه شده مختلف برای نمودارهای P-Q

					طبقه بندی کاتزنر [3] (1996)
پرسدن خلل و فرج	فرسایش ترکها	تغییر شکل الاستیک	جریان آشفته	جریان آرام	
					طبقه بندی اورت [4] (1994)
سنگ با تراوایی بسیار متغیر	سنگ با تراوایی بسیار متغیر	سنگ با تراوایی تغییر ناپذیر	سنگ با تراوایی متغیر	سنگ ناتراوا	
					طبقه بندی اورت [4] (1994)
	سنگ با تراوایی تغییر ناپذیر	سنگ با تراوایی تغییر ناپذیر	سنگ با تراوایی متغیر	سنگ با تراوایی بسیار متغیر	
					طبقه بندی ISRM [7] (1996)
بسته شدن درزه‌ها	فرسایش درزه‌ها	شکست هیدرولیکی	جریان آشفته	جریان آرام	
					طبقه بندی ISRM [7] (1996)
				جریان احتمالی اطراف پکر	
					طبقه بندی مجدی- محمودی [5] (2002)
سمنتاسیون ناقص ذرات	سمنتاسیون ناقص ذرات	کمبود مسیرهای زهکش	شستشوی مواد ریزدانه	جریان آرام	
راهنما L = فشار کم M = فشار متوسط P = فشار ماکزیمم عدد لوزان					طبقه بندی مجدی- محمودی [5](2002)
	استحکام آبرفت در فشارهای پایین	استحکام آبرفت در فشارهای بالا			
					طبقه بندی هولسیبی [6]
پر شدن درزه‌ها	آبشست	اتساع	جریان آشفته	جریان خطی	
کمترین مقدار لوزان عدد لوزان معرف است	بیشترین مقدار لوزان عدد لوزان معرف است	میانگین مقدار لوزان در فشارهای کم و متوسط عدد لوزان معرف است	مقدار لوزان در فشار ماکزیمم عدد لوزان معرف است	میانگین 5 پله عدد لوزان معرف است	

رسوبک آوفتی وسیله پر شدن موک تریقی مابین ذرات خاک که باعث کاهش تخلخل و بسته شدن مسیری هیدرولیکی می شود و افزایش مقاومت در اتسمنتاسیون ذرات سیما با ذرات خاک انجام می گیرد. بنابراین رفتار خاکسپس از تریقی جلو محسوس تغییر کرده جوری که رفتار شبه سستی یا شبه بتی پیدا می کند. جدول 2 تغییر پیرامتهلی ژئوتکنیکی رسوبک آوفتی خط 2 متروی تهران قبل و بعد از تریقی را متشکل می دهد. شکل 4 زون خاک تریقی شده پیت پوشش گچلهی سگمتتی را در عملیات تریقی قطعه S₂-X₂ متشکل می دهد.

2- به دلیل انجام موفقیت آمیز آزمایشات لوژان در خاک تریقی شده در عملیات تریقی خط 1 و شرایط مشابه خاک و نوع تریقی خط 1 با خط 2 در عملیات کنترل کیفیت تریقی خط 2 نیز مشابه خط 1 از آزمایشات لوژان استفاده گردید. نحوه اجرای آزمایش لوژان بدین صورت بود که ابتدا گمانه های انتخاب شده برای آزمایش به اندازه یک متر حفاری و مغزه گیری شده و سپس با نصب پکر و لوله مشبک داخل گمانه تریقی آب با فشار بصورت پلهای و از فشار 0 تا 6 بار انجام می گرفت. برای هر پله حداقل 3 قرائت انجام می شده و در صورتی که اختلاف بین دو قرائت از 5 درصد کمتر بود، فشار آزمایش تغییر می کرد.

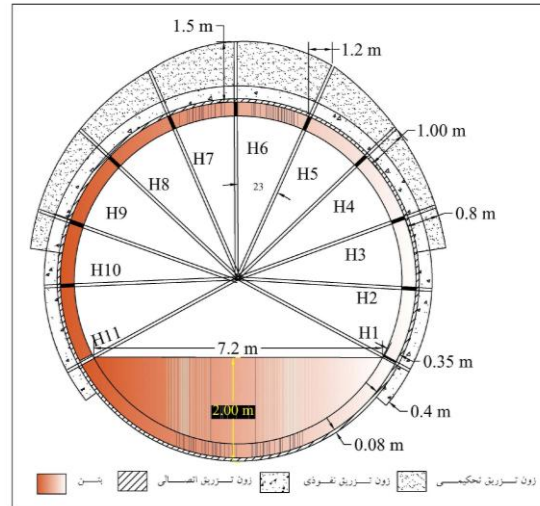
شکل 5 مراحل افزایش (مرحله رفت) و کاهش فشار (مرحله برگشت) در آزمایشات لوژان انجام شده در قطعه S₂-X₂ خط 2 متروی تهران را نشان می دهد.

شکل 6 نحوه حفر گمانه جهت مغزه گیری و اجرای آزمایش لوژان در قطعه S₂-X₂ را نشان می دهد.

در این مقاله تعداد 155 مورد از آزمایشات لوژان انجام گرفته در قطعه S₂-X₂ مورد بررسی قرار گرفت و نمودارهای P-Q (فشار-دبی) ترسیم و در شکل های مختلف طبقه بندی شده اند که رفتار رسوبات تریقی شده برای هر نوع نمودار بطور مفصل تحلیل می گردد.

شکل 2 زون تریقی ایجاد شده اطراف تونل قطعه S₂-X₂ خط 2 متروی تهران حاصل از تریقی های سه گانه اتصالی، نفوذی و تحکیمی را نشان می دهد.

شکل 3 پروفیل زمین شناسی در مسیر تونل قطعه S₂-X₂ خط 2 متروی تهران را نشان می دهد.



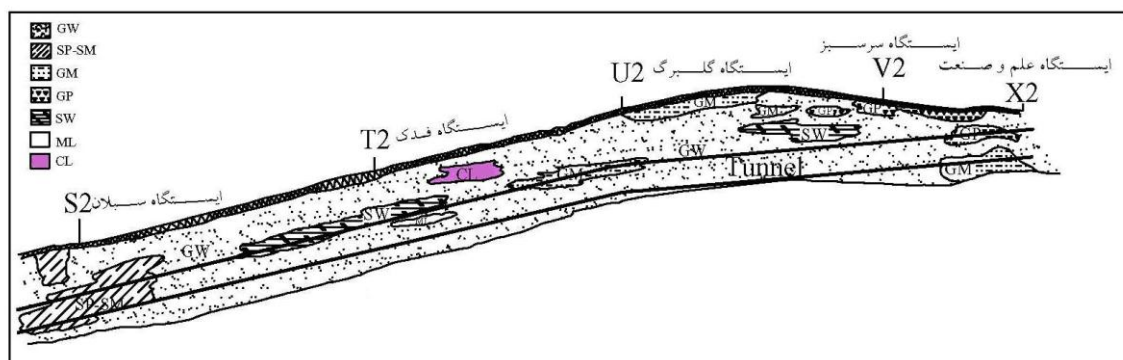
شکل 2: زون تریقی اطراف تونل

3- اجرای آزمایشات لوژان در عملیات کنترل کیفی

تریقی قطعه S₂-X₂ خط 2 متروی تهران

به منظور کنترل کیفی تریقی های انجام شده و ارزیابی نفوذپذیری برجا مواد تریقی و آبرفت های تریقی شده اطراف تونل در قطعه مذکور از آزمایش لوژان استفاده گردید. روش معمول در تعیین نفوذپذیری برجا خاکها معمولاً روش لوفران می باشد و از روش لوژان معمولاً جهت تعیین نفوذپذیری سنگها استفاده می شود. ولی به دلایل ذیل در قطعه مذکور آزمایشات لوژان انجام گرفت:

1- از لحاظ مهم تریقی، کاهش آبگریزی رسوبک آوفتی و افزایش مقاومت رسوبک بعد از تریقی می باشد. کاهش آبگریزی



شکل 3: پروفیل زمین شناسی قطعه S₂-X₂ خط 2 متروی تهران

جدول 2: تغییر پارامترهای ژئوتکنیکی رسوبات آبرفتی خط 2 تونل متروی تهران قبل و بعد از تزریق

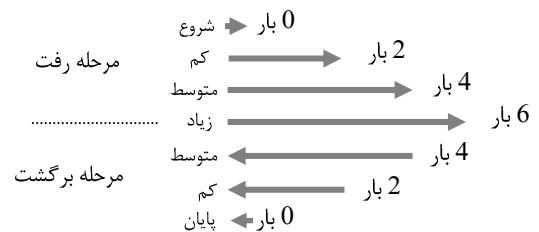
مرجع	Average v	γ (gr/cm ³)	Average E (GPa)	C (MPa)	ϕ (درجه)	پارامترها نوع خاک
[8]	0/27	1/7 - 2	0/17	- 0/4 0/01	-38 34	خاک قبل از تزریق
[9]	0/16	- 2/5 1/7	18/14	- 7/6 2/3	67/7 - 47/1	خاک بعد از تزریق



شکل 6: حفر گمانه جهت مغزه گیری و اجرای آزمایش لوزان خط 2 تونل متروی تهران S₂-X₂ در قطعه



شکل 4: زون خاک تزریق شده در عملیات تزریق قطعه S₂-X₂



شکل 5: مراحل افزایش و کاهش فشار بصورت پله‌ای در آزمایشات لوزان انجام شده در قطعه S₂-X₂

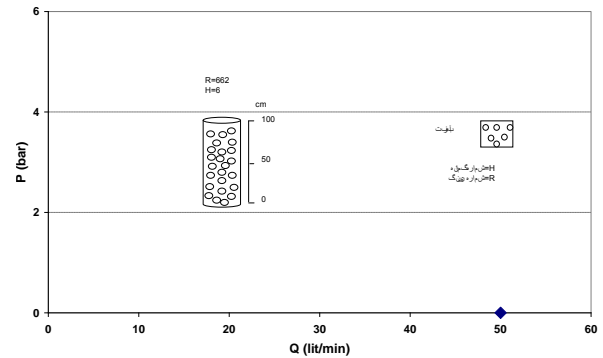
حالت 1: خاک تزریق نشده

رفتار جریان در این حالت نشان می‌دهد که خاک تزریق نشده است. همان‌طور که در شکل 7 مشاهده می‌شود در فشار صفر، میزان دبی ثابت و برابر با ظرفیت پمپاژ می‌باشد. در این حالت به علت بالا بودن خوردن آب و عدم فشارگیری، عملاً آزمایش لوزان معیار مناسبی برای تعیین نفوذپذیری نمی‌باشد (طبق رابطه 1 عدد لوزان بی‌نهایت می‌گردد) و باید از دیگر روش‌های تعیین نفوذپذیری خاک مانند لوفران استفاده نمود. نمودار P-Q در این حالت یک نقطه روی محور Q را نشان می‌دهد (زیرا فشار صفر است) که آن نقطه نشان‌دهنده نرخ پمپاژ خواهد بود.

شده و ذرات خاک می‌باشد. بنابراین اینگونه رفتار بیانگر استحکام خاک تزریق شده در حالت عادی و عدم مقاومت کافی در برابر فشار آب می‌باشد. در این حالت مواد تزریق شده به آبرفت باعث استحکام کافی آن نشده و فقط خاصیت پرکنندگی را دارا می‌باشند، به همین دلیل نفوذپذیری خاک در حالت معمولی کمتر شده ولی در مقابل فشار آب، نفوذپذیر است.

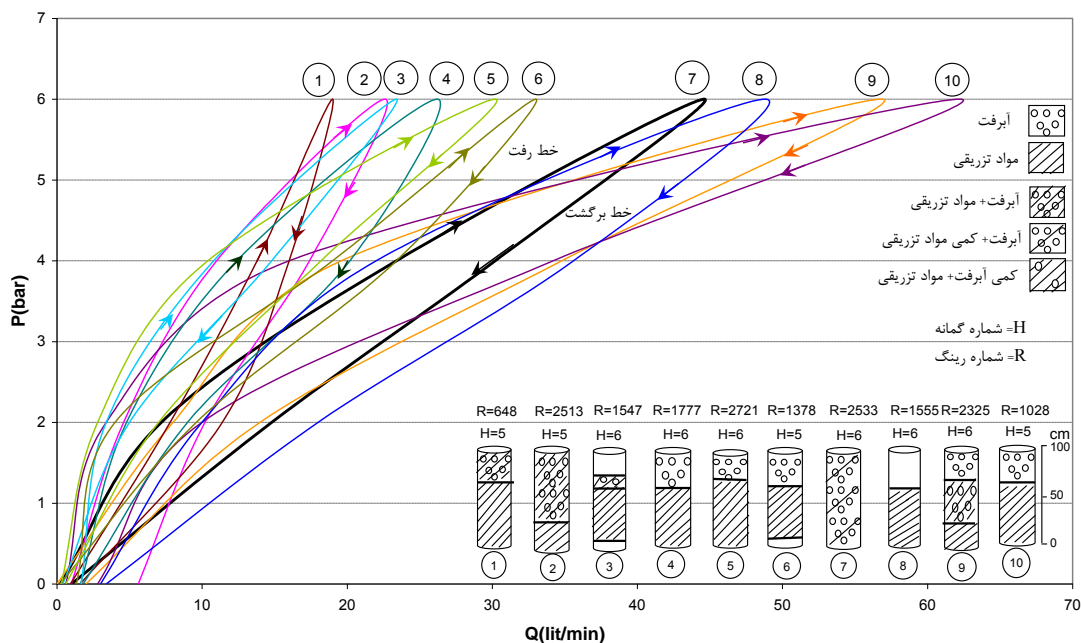
حالت 3: کمبود مسیره‌های زهکش و پر شدن آنها

در این حالت دبی آب در مرحله رفت بیشتر از دبی آب در مرحله برگشت (خط رفت و برگشت در نمودار شماره 6 شکل 9) بوده که این رفتار حاکی از کمبود مسیره‌های زهکش و تمایل آب به بازگشت به سمت گمانه می‌باشد. به علت استحکام خوب آبرفت تزریق شده، فشار آب قادر به شستشو و تخریب اتصالات آنها و ایجاد مسیره‌های زهکش جدید نبوده، بنابراین مسیره‌های زهکش موجود در مرحله رفت پر می‌گردد، لذا پس از کاهش فشار در مرحله برگشت تمایل آب به بازگشت به داخل گمانه می‌باشد. این رفتار نشان دهنده گسترش مناسب آمیزه تزریق در اطراف گمانه مورد آزمایش و نمایش دهنده محیطی مطلوب از نظر آب‌بندی و تحکیم می‌باشد.

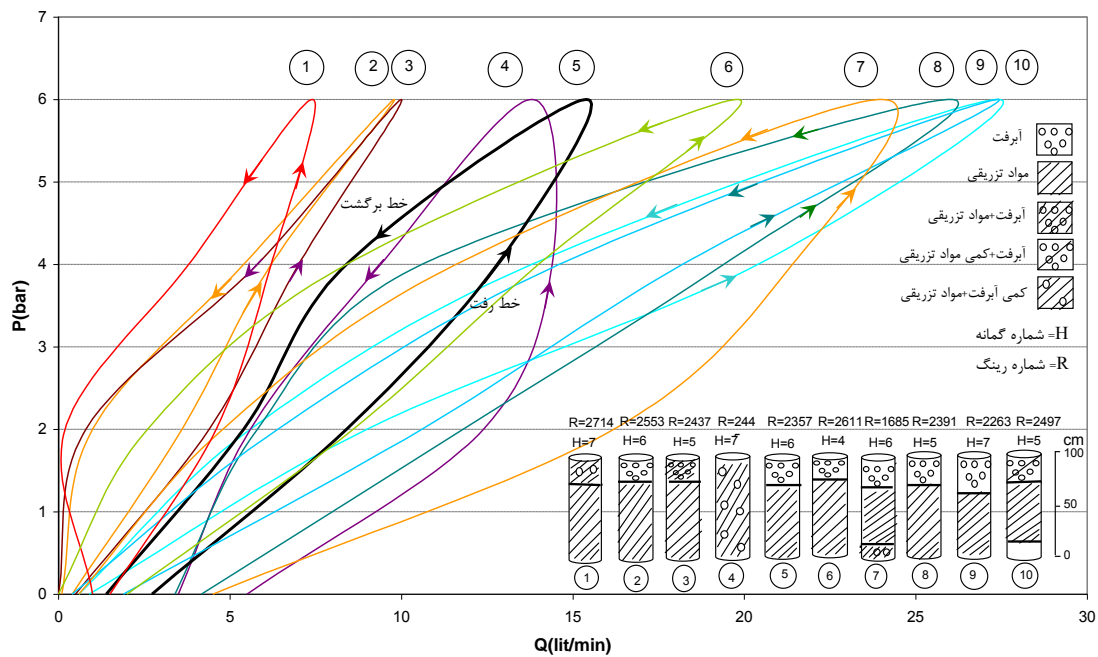


شکل 7: شکل تیپیک مغزه و نمودار P-Q برای حالتی که خاک تزریق نشده است.

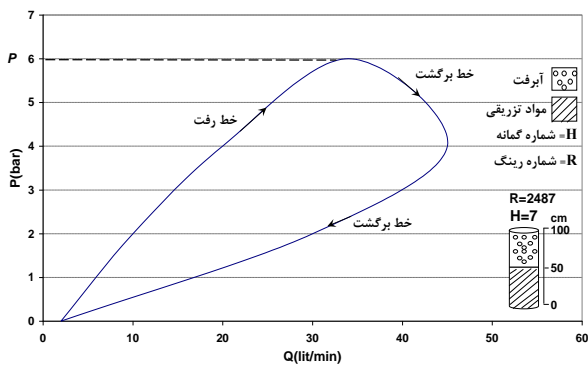
حالت 2: تخریب سمتاسیون ضعیف بین خاک و مواد تزریقی در این حالت میزان دبی آب در فشار رفت کمتر از میزان دبی آب در فشار برگشت معادل آن می‌باشد. (خط رفت و برگشت در نمودار شماره 7 شکل 8) در این شرایط، آبخوری نسبت به آبرفت خالص، به طور مشخصی کمتر بوده ولی نسبت به دیگر حالت‌ها آبخوری نسبتاً بالا می‌باشد. این رفتار نشانگر شستشوی مواد سست و ریزدانه از لابه‌لای ذرات درشت دانه‌تر آبرفت و تخریب سمتاسیون ضعیف بین ذرات آمیزه تزریق



شکل 8: شکل مغزه‌ها و نمودارهای P-Q مویید تخریب سمتاسیون ضعیف و شستشوی مواد ریز دانه در آزمایشات لوژان صورت گرفته در عملیات کنترل کیفی قطعه S_2-X_2



شکل 9: شکل مغزه‌ها و نمودارهای P-Q مویید کمبود مسیره‌های زهکش و پر شدن آنها بوسیله آب در آزمایشات لوژان صورت گرفته در عملیات کنترل کیفی قطعه S_2-X_2



شکل 81: شکل مغزه و نمودار P-Q مویید شکست هیدرولیکی در آزمایشات لوژان صورت گرفته در عملیات کنترل کیفی قطعه S_2-X_2

حالت 4: شکست هیدرولیکی و تخریب کامل

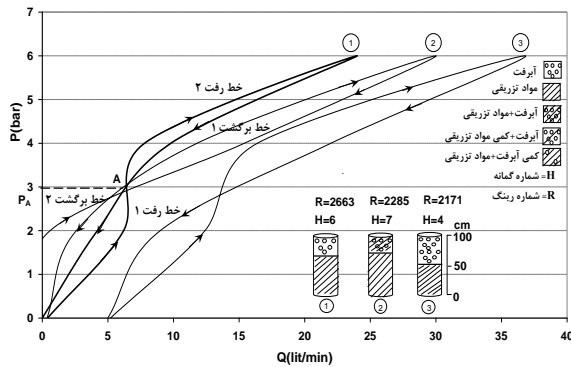
در این حالت وقتی اندازه فشار به فشار بحرانی (Pc) در شکل 10) رسید، به علت شکست هیدرولیکی، فشار به‌طور ناگهانی افت کرده و همزمان با این افت، میزان خوردند به‌طور غیرمتعارف افزایش می‌یابد. همان‌طور که در شکل 10 مشاهده می‌شود، همزمان با شکست هیدرولیکی، مجاری‌های جدید با گذردهی هیدرولیکی بالا بوجود آمده که باعث فرار آب و بالا رفتن آبخوری شده و در نتیجه موجب افت فشار می‌شود. تفاوت این حالت با حالت 2 در نوع رفتار مواد تزریقی در خاک می‌باشد. در حالت 2 شکست اتفاق نمی‌افتد و فقط انتقال مواد ریزدانه و تخریب سمناسیون ناقص رخ می‌دهد. ولی در این حالت شکست ایجاد شده و مسیره‌های جدید با ظرفیت هیدرولیکی بالا به سمت آبرفت خالص باز می‌گردد. این رفتار نشانگر مقاومت خاک تزریق شده تا قبل از رسیدن به فشار بحرانی می‌باشد و اندازه فشار بحرانی مویید مقاومت خاک تزریق شده و میزان آبخوری بعد از شکست، اثر شکست را نشان می‌دهد. با این نمودار می‌توان فشار بحرانی آب‌های نفوذی را نیز تخمین زد.

حالت 5: تخریب ناقص در فشار پایین‌تر از فشار ماکزیمم

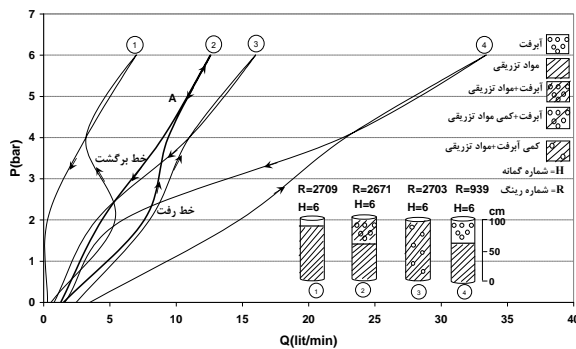
در این حالت در یک فشار قبل از فشار نهایی یک نقطه تلاقی (نقطه A در شکل 11) وجود دارد که ماهیت نمودارها قبل و بعد از این نقطه تفاوت دارد. قبل از نقطه A ماهیت نمودار شبیه حالت 2 و بعد از نقطه A ماهیت نمودار شبیه حالت 3 می‌باشد.

این روند را بدین‌صورت می‌توان تحلیل کرد که فشار در نقطه A باعث ایجاد تخریب‌های موضعی در خاک تزریق شده می‌گردد. به همین علت میزان آبخوری در مرحله رفت بعد از نقطه A افزایش می‌یابد (خط رفت 2 در شکل 1). به‌دلیل محدود بودن این مسیره‌ها در مرحله برگشت از فشار ماکزیمم

ثابتی دارد و به همین دلیل خطوط رفت و برگشت بر هم منطبق می‌شوند. ولی در زیر نقطه انطباق بدلیل پر شدن خلل و فرج در مرحله رفت، خط برگشت بالاتر از خط رفت قرار می‌گیرد. در شکل 13 هر چه نقطه شروع انطباق خطوط در فشار کمتری باشد نشانه استحکام بهتر خاک تزریق شده است.



شکل 82: شکل مغزه‌ها و نمودار P-Q برای حالت تخریب ناقص در فشار ماکزیمم در آزمایشات لوژان صورت گرفته در قطعه S_2-X_2

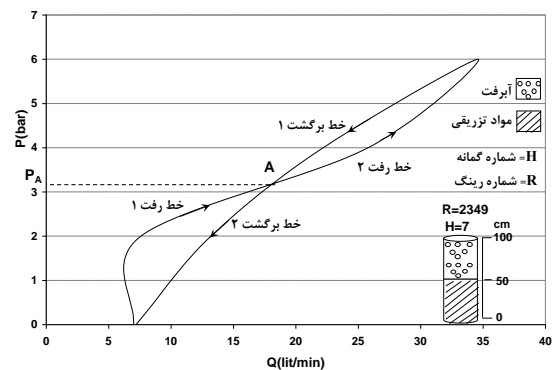


شکل 83: شکل مغزه‌ها و نمودار P-Q برای حالت تخریب ناقص در فشار ماکزیمم در عملیات کنترل کیفی قطعه S_2-X_2

حالت 8: آبخوری ثابت در فشارهای پایین این حالت برعکس حالت 7 و شبیه حالت 5 است با این تفاوت که قبل از نقطه A خطوط رفت و برگشت بر هم منطبق هستند (شکل 14). در این حالت در یک فشار معین به سمت فشار مینیمم خطوط رفت و برگشت برهم منطبق شده‌اند. این حالت نشان می‌دهد که فشار در نقطه انطباق باعث تخریب و شستشو شده که این مسیرها در خط برگشت پر شده و مجدداً محیط به حالت قبلی بر می‌گردد. در این حالت برعکس حالت 7 هر چه نقطه انطباق در فشار بالاتری باشد بیانگر استحکام بهتر خاک تزریق شده می‌باشد.

بطور کلی هر چه طول خطوط منطبق شده رفت و برگشت در هر دو حالت 7 و 8 بیشتر باشد، از نظر استحکام و نفوذپذیری دارای شرایط بهتری است.

تا نقطه A خوردند کاهش می‌یابد (خط برگشت 1 در شکل 1). با وجود کاهش خوردند در مرحله برگشت در زیر نقطه A همچنان آبخوری در مرحله برگشت بیشتر از مرحله رفت می‌باشد، که تأثیر تخریب صورت گرفته را نشان می‌دهد. این نوع نمودار نشان می‌دهد که آبرفت تزریق شده در فشار زیر نقطه A مستحکم می‌باشد. بنابراین هر چه نقطه A بالاتر باشد، نشانگر استحکام بهتر خاک تزریق شده است.



شکل 88: شکل مغزه و نمودار P-Q برای حالت تخریب ناقص در فشار پایین‌تر از فشار ماکزیمم (فشار در نقطه A) در آزمایشات لوژان صورت گرفته در قطعه S_2-X_2

حالت 6: تخریب ناقص در فشار ماکزیمم

شکل نمودار در این حالت برعکس حالت 5 می‌باشد (شکل 12) ولی دلیل بر رفتار متضاد محیط در این دو حالت نیست. این حالت نشان می‌دهد که در فشارهای بالاتر از فشار نقطه A (P_A) مسیرهای زهکش جدید با گذردهی هیدرولیکی کم باز می‌شوند که باعث افزایش خوردند در فشار برگشت می‌گردند. ولی به دلیل اشباع سریعی این مسیرها خوردند کاهش پیدا کرده و در پایین نقطه A خط برگشت بالاتر از خط رفت می‌شود. این حالت نشان دهنده استحکام خوب خاک تزریق شده بوده و هر چه نقطه A در فشار بالاتر باشد نشان‌دهنده استحکام بیشتر خاک تزریق شده می‌باشد.

حالت 7: آبخوری ثابت در فشارهای بالا

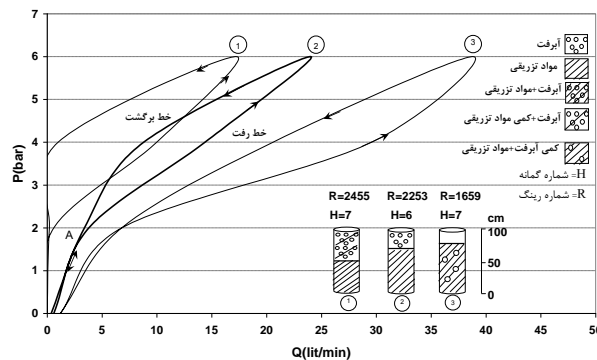
شکل نمودار در این حالت (شکل 13) شبیه حالت 6 می‌باشد فقط بعد از نقطه A به سمت فشار ماکزیمم خطوط رفت و برگشت بر هم منطبق می‌گردند. این امر بدین معنی است که در فشارهای بالاتر تغییر محسوسی در وضعیت رسوبات تزریق شده به وجود نمی‌آید. بنابراین رسوبات تزریق شده در این حالت نسبت به حالت قبل مستحکم‌تر می‌باشند. خط رفت قبل از شروع انطباق خطوط، منافذ و خلل و فرج را اشباع کرده و فقط تعداد محدودی مسیر هیدرولیکی باقی می‌ماند که آبدگرانی

مشاهده می‌شود افزایش و کاهش فشار تأثیری در میزان جذب آب ندارد و میزان دبی در تمام فشارها صفر و یا در حد صفر می‌باشد. در این حالت رسوبک آبرفتی خطی یک بتی کللی یا ترمسنگ بکلیچه با خطیبت آبگرتنی بسیل ناچیز را دارد.

4- تعیین کیفیت تزریق با استفاده از شکل مغزه‌ها

نحوه گسترش آمیزه تزریق در خاک‌ها عامل مهمی در کیفیت توده تزریق شده است. هرچه میزان گسترش آمیزه تزریق در خاک بیشتر باشد، نفوذپذیری کاهش و مقاومت افزایش می‌یابد. به طوری که هر دو عامل در روند بهبود کیفیت موثر هستند. نوع نمودار فشار-دبی و اعداد لوژان نیز به این پارامتر وابسته است. بنابراین می‌توان از شکل مغزه که موید میزان گسترش ماده تزریقی در توده خاک می‌باشد، کیفیت توده تزریق شده، نوع نمودار فشار-دبی و محدوده اعداد لوژان را تخمین زد. معمولاً یک مغزه حاصل از خاک تزریق شده ترکیبی از یک یا چند حالت ذیل می‌باشد:

- 1- مغزه کاملاً از ماده تزریقی تشکیل شده است.
- 2- مغزه بصورت ترکیبی از ماده تزریق و خاک بوده که در این حالت نسبت ماده تزریقی در این ترکیب بسیار مهم می‌باشد.



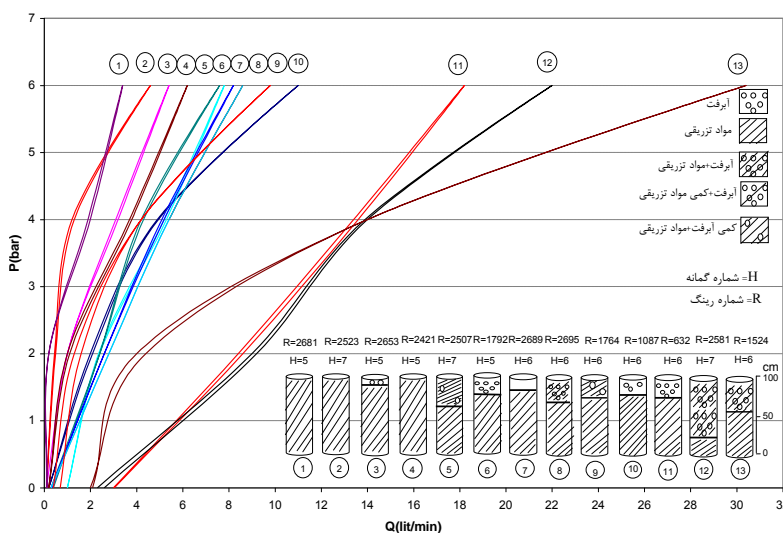
شکل 84: شکل مغزه‌ها و نمودار P-Q برای حالت تخریب ناقص در فشار کمتر از فشار ماگزیمم (فشار در نقطه A) در آزمایشات لوژان قطعه S₂-X₂

حالت 9: استحکام خاک تزریق شده

در این حالت هیچ تغییری در وضعیت رسوبات تزریق شده رخ نمی‌دهد و میزان آب خروجی یا جذب شده یکسان است (شکل 15). این حالت نشان دهنده استحکام کافی آبرفت است که فشارهای اعمالی قادر نمی‌باشد هیچ‌گونه تغییری در ماهیت آبرفت تزریق شده ایجاد نماید.

حالت 10: خاک کامل تزریق شده

در این حالت رسوبک بطور کلی تزریق شده و محیط دلیلی نخلی بسیل ناچیزی خواهد بود. همان‌طور که در شکل 16 نیز



شکل 85: شکل مغزه‌ها و نمودار P-Q موید استحکام خاک تزریق شده در آزمایشات لوژان قطعه

هرچه مقدار GSQ کمتر باشد نشان‌دهنده گسترش کم ماده تزریقی در خاک بوده که این عامل مبین کیفیت پایین توده تزریق شده می‌باشد. برعکس حالت فوق هرچه مقدار GSQ بالا باشد مبین کیفیت بالای توده تزریق شده است. بسته به محدوده عددی GSQ می‌توان کیفیت خاک تزریق شده را به صورت جدول 3 طبقه‌بندی کرد.

جدول 3: طبقه‌بندی کیفیت خاک تزریق شده با استفاده از

محدوده عددی GSQ

ضعیف	متوسط	خوب	عالی
$GSQ < 51$	$51 \leq GSQ < 71$	$71 \leq GSQ < 91$	$91 \leq GSQ$

به طور مثال در شکل 17 با فرض یک نمونه مغزه بطول صد سانتی‌متر که به 5 قسمت مساوی تقسیم شده GSQ بصورت ذیل محاسبه می‌گردد.

$$GSQ = \frac{A + [(B_1 \times C_1) + (B_2 \times C_2) + (B_3 \times C_3)]}{L} \times 100$$

$$GSQ = \frac{20 + [(20 \times 0.75) + (20 \times 0.5) + (20 \times 0.25)]}{100} \times 100 = 50$$

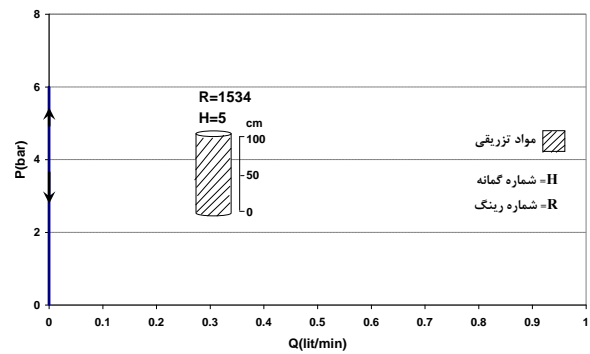
جواب حاصل نشان می‌دهد که GSQ برابر 50 شده که با استفاده از جدول 3 می‌توان نتیجه گرفت که کیفیت خاک تزریق شده متوسط می‌باشد.

5- تعیین رابطه بین GSQ و کیفیت تزریق با عدد لوژان

و نوع جدول P-Q

از عدد لوژان در عملیات تزریق به‌عنوان یک معیار در سنجش نفوذپذیری و کنترل کیفیت تزریق می‌توان استفاده نمود. از طرفی در بخش قبل میزان گسترش آمیزه تزریق در خاک به‌عنوان یک پارامتر کنترل کیفی تعریف گردید. بدیهی است هرچه گسترش آمیزه تزریق در خاکی بیشتر باشد نفوذپذیری کاهش و مقاومت افزایش یافته که هر دو عامل فوق باعث کاهش عدد لوژان می‌گردد. بنابراین بین شکل مغزه که گویای گسترش آمیزه تزریق می‌باشد و عدد لوژان می‌توان رابطه‌ای برقرار نمود. با ترسیم شکل مغزه‌ها و محاسبه GSQ برای هر مغزه و همچنین محاسبه عدد لوژان برای آنها می‌توان ارتباطی بین GSQ و عدد لوژان و نوع نمودار فشار-دبی را بدست آورد.

طریقه تعیین عدد لوژان هر آزمایش بدی‌نصورت می‌باشد که ابتدا دبی متوسط برای هر پله فشار محاسبه شده و بر اساس آن، عدد لوژان در هر پله فشار طبق رابطه 1 بدست می‌آید. بعد از تعیین عدد لوژان در هر پله فشار، طبق روش



شکل 86: شکل تیپیک مغزه و نمودار P-Q موید استحکام خاک

کامل تزریق شده در آزمایشات لوژان قطعه S_2-X_2

3- مغزه حاوی خاک بدون ماده تزریقی می‌باشد.
4- مغزه خالی است که می‌تواند حاصل از آب اندازی ماده تزریقی باشد.

رابطه تجربی 2 درصد کیفی تزریق را با استفاده از شکل مغزه‌ها که بر اساس آنالیز 155 نمونه مغزه‌گیری شده در عملیات کنترل کیفی خط 2 متروی تهران نتیجه شده، نشان می‌دهد:

$$GSQ = \frac{A + \sum_{i=1}^3 (B_i \times C_i)}{L} \times 100 \quad (2)$$

که در آن

GSQ: درصد کیفی تزریق

L: طول کل مغزه (Cm)

A: طولی از مغزه که بطور کامل ماده تزریقی باشد (Cm)

B_i : طولی از مغزه که ترکیبی از ماده تزریقی و خاک باشد (Cm)

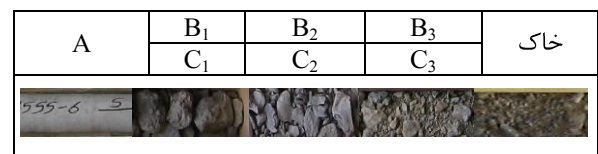
C_i : نسبت ماده تزریقی در مقطع B_i

$i=1$: این حالت مبین ترکیب ماده تزریقی با کمی آبرفت می‌باشد که در این حالت $C_1=0.75$

$i=2$: این حالت مبین ترکیب ماده تزریقی با آبرفت بطور تقریباً مساوی می‌باشد که در این حالت $C_2=0.5$

$i=3$: این حالت مبین ترکیب کمی ماده تزریقی با آبرفت می‌باشد که در این حالت $C_3=0.25$

شکل 17 انواع حالت‌های مختلف شکل مغزه در یک توده خاک تزریق شده را بصورت شماتیک نشان می‌دهد.



شکل 87: انواع حالت‌های مختلف شکل مغزه در یک توده

خاک تزریق شده

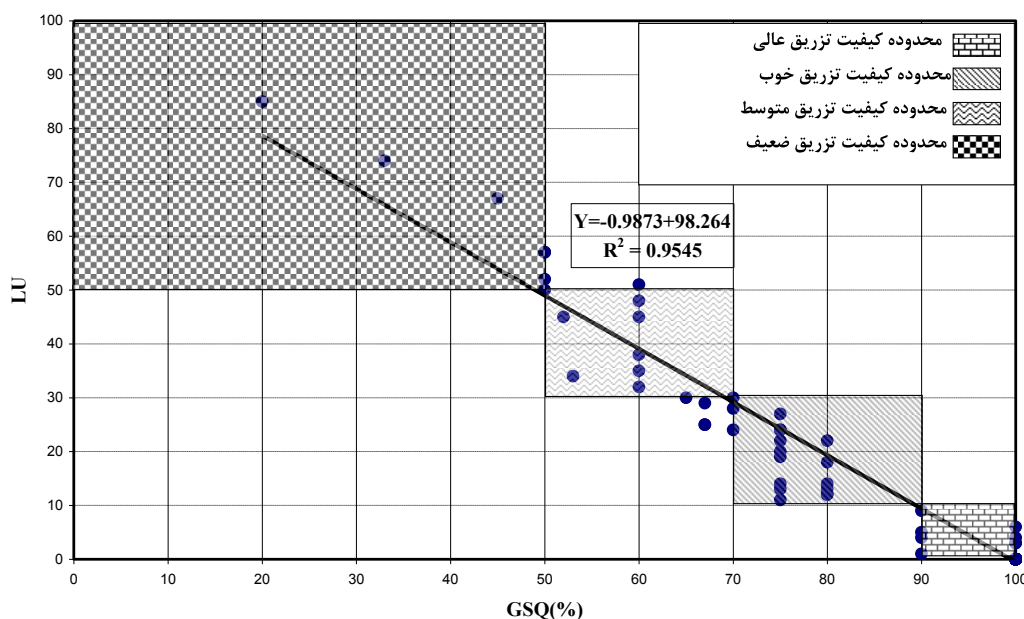
با توجه به تحلیل صورت گرفته در این مقاله از 155 مورد آزمایشات لوژان و مغزه‌های گرفته شده در عملیات کنترل کیفی قطعه S_2-X_2 خط 2 تونل متروی تهران موارد ذیل نتیجه گیری شده است:

- خاک‌های تزریق شده رفتار شبه سنگ یا شبه بتنی داشته و می‌توان از آزمایشات لوژان جهت ارزیابی نفوذپذیری و کیفیت تزریق بهره گرفت.
- با تحلیل نمودارهای P-Q می‌توان رفتار خاک تزریق شده را بررسی کرده و بر اساس آن کیفیت تزریق انجام شده را تخمین زد.

پی‌شهادی هولسبی (جدول 1) سطر آخر) عدد لوژان معرف هر آزمایش محاسبه می‌شود.

جدول 4 نمودارهای فشار-دبی بدست آمده در این مقاله را به همراه شکل مغزه‌ها، اعداد لوژان و GSQ متناسب به هر نوع نمودار را نشان می‌دهد. با رسم نمودار عدد لوژان و GSQ برای هر گمانه با خطای بسیار کم می‌توان بین عدد لوژان و GSQ کیفیت تزریق به صورت شکل 18 ارتباط برقرار نمود. از جدول 4 و شکل 18، جدول 5 نتیجه می‌شود.

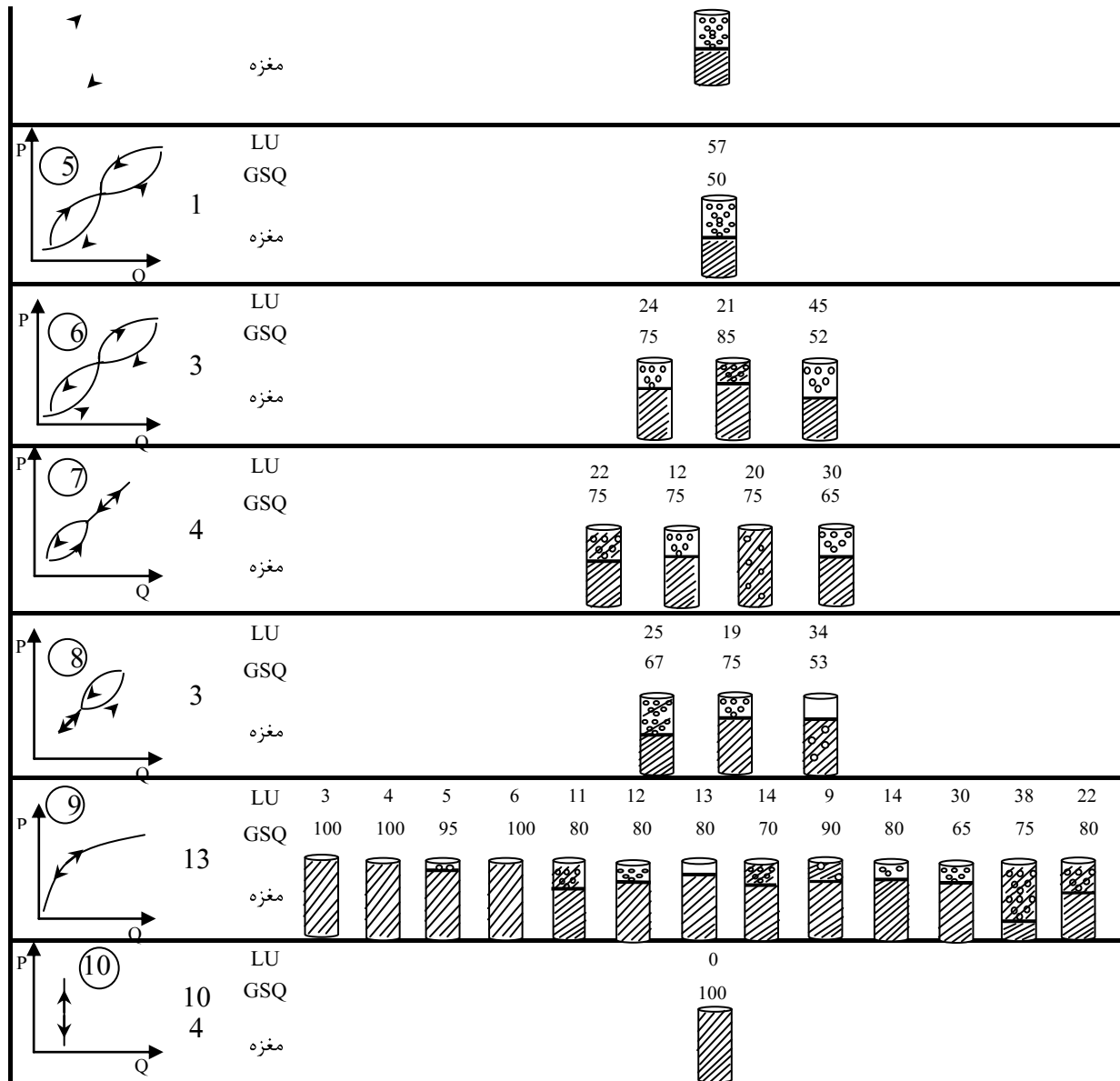
6- نتیجه‌گیری



شکل 88: رابطه بین عدد لوژان و GSQ و محدوده کیفیت تزریق

جدول 4: نمودارهای P-Q با شکل مغزه‌ها، اعداد لوژان و GSQ متناسب به هر نوع نمودار

نوع نمودار	تعداد	شکل مغزه، عدد لوژان و GSQ																													
		LU	GSQ	مغزه	LU	GSQ	مغزه	LU	GSQ	مغزه	LU	GSQ	مغزه																		
①	6	-	0		-	-	-	-	-	-	-	-	-																		
②	10	57	50		51	60		27	68		45	60		35	70		52	50		74	33		85	20		67	45		48	60	
③	10	1	90		18	80		4	90		25	67		24	70		13	80		24	75		29	67		32	60		28	70	
④	1	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	50	50		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	



جدول 5: رابطه تجربی بین کیفیت تزریق با محدوده عدد لوژان، GSQ و نوع نمودار

کیفیت تزریق	GSQ	LU	نوع نمودار	تعداد حالتها	(درصد) S_2-X_2 کیفیت تزریق قطعه
عالی	<100 $GSQ90 \leq$	≤ 10 LU	10 و 9	111	71/6
خوب	<90 GSQ $70 \leq$	≤ 30 LU $10 <$	9 و 8, 7, 6, 3	19	12/3
متوسط	<70 GSQ $50 \leq$	≤ 50 LU $30 <$	8 و 7, 6, 3, 2	12	7/7
ضعیف	< 50 GSQ	> 50 LU	5 و 4, 2, 1	13	8/4

- در این مقاله برای اولین بار با آنالیز 155 نمونه مغزه گیری شده در خاکهای تزریق شده اطراف تونل، بر اساس شکل مغزه رابطه‌ای تعریف شده است که با استفاده از آن می‌توان درصد کیفی خاک تزریق شده را محاسبه نمود.
- در این مقاله برای اولین بار کیفیت تزریق خاک تزریق شده بر اساس اعداد لوژان طبقه‌بندی شده است.

- با استفاده از نتایج آزمایشات لوژان و رسم نمودارهای P-Q می‌توان رفتار خاک تزریق شده و تزریق نشده به راحتی تشخیص داد.
- میزان گسترش آمیزه تزریق در خاکها عامل مهمی در کاهش نفوذپذیری و افزایش مقاومت بوده بنابراین می‌توان از این پارامتر که در شکل مغزهها مشخص می‌شود، کیفیت محیط تزریق شده را تخمین زد.

پس از بررسی آزمایشات صورت گرفته مشخص گردید که کیفیت تزریق بیش از 71/6 درصد محیط تزریق شده در تراز 1 متری مقطع تونل متروی تهران در قطعه S₂-X₂ در حد عالی، 12/3 درصد در حد خوب، 7/7 در حد متوسط و 8/4 درصد در حد ضعیف می‌باشد.

منابع

- [1] مجدی، عباس؛ 1373؛ راهنمای بررسی طرح تزریق در تونل‌ها و سازه‌های زیرزمینی؛ شرکت متروی تهران.
- [2] Foyo, A., Sanchez, M. A.; 2005; *Permeability Tests for Rock Masses. A Proposal for a New Expression for the Equivalent Lugeon Unit (ELU)*; Dam Engineering; Vol XIII, Issue 3, pp. 199-218.
- [3] Kutzner, C.; 1996; *Grouting of Rock and Soil*; Balkema, Netherlands, pp. 10 تا 95.
- [4] Ewert, F. K.; 1994; *Evaluation and Interpretation of Water Pressure Tests*; Proc. Of the Conf. on Grouting in the Ground; Thomas Telford; London.
- [5] Majdi, A., Mahmoudi, F.; 2002; *Quality Assessment of Grouted Alluviums by Water Pressure Test*; 4th International Conference on Ground Improvement Techniques; Kuala Lumpur Malasia; pp.505-512.
- [6] Houslyby, A. C.; 1990; *Construction and Design of Cement Grouting*; New York, John Wiley and Sons, Inc.
- [7] Widmann R.; 1996; *Commission on Rock Grouting*; International Journal of Rock Mechanics & Mining science & Geomechanical Abstracts; Vol. 33, No. 8, pp. 803-847.
- [8] مجدی، عباس؛ 1377؛ طرح تزریق‌های سه گانه خط 2 تونل متروی تهران؛ کارفرما شرکت راه آهن شهری تهران و حومه (مترو).
- [9] شرکت خاک آزما؛ 1384؛ آزمایش‌های آزمایشگاهی مکانیک سنگ بر روی نمونه‌های پروژه مترو؛ کارفرما شرکت راه آهن شهری تهران و حومه (مترو).

پی‌نوشت

¹ Kutzner
² Ewert
³ Houslyby