

## مسائل سازه های آبی در خاکهای شور (مطالعه موردی - شبکه آبیاری گتوند)

حسن رحیمی

دانشیار گروه آبیاری و آبادانی دانشکده کشاورزی دانشگاه تهران

تاریخ وصول پانزدهم آبانماه ۱۳۶۸

### چکیده

وجود املاح مختلف وبخصوص املاح سدیم در بعضی از خاکها و ایجاد خصوصیت واگرائی همواره در ایجنساده سازه های آبی مانند کانالها ، تاسیسات آبیگروانحراف آب مشکلات فراوانی را بصورت شکلهای مختلف تخریبسب پوشش بتنی تولیدنموده است . به طوری که در بسیاری از پروژه های آبیاری وانتقال آب بعلت وجود همین مشکسل هزینه های هنگفتی صرف تعمیرات گردیده و متاسفانه تاکنون راه حل قانع کننده و مقرون به صرفه در این زمینه ارائه نشده است . در یک طرح تحقیقی که در زمینه مشکلات پوشش کانالهای بتنی شبکه آبیاری گتوند بعمل آمد ، ضمن بررسی عوارض حاصله وعلل بوجود آمدن آنها ، مسئله رفع مشکل و پیشگیری آن مورد تحقیق قرار گرفت . در میان این راه حلها استفاده از روش تثبیت خاکهای شور باسیمان ضد سولفات (بصورت مخلوط خاک سیمان) ، آهک و سولفات - آلومینیم بررسی شد و ضمن ارزیابی مخلوط از نظر مقاومت نسبت به واگرائی و فرسایش توصیه هائی در این زمینه ارائه گردید . در این مقاله ضمن شرح مسئله و بررسی عوارض ونمودهای آن ، روشهای مقابله و نتایج حاصله تشریح می گردد .

### مقدمه

یکی از مسائلی که همواره در انتخاب منابع قررضه خاک ریزدانه باید مورد بررسی وتوجه قرارگیرد وجود ومیزان انواع مختلف نمك های محلول وغیر محلول در این مصالح می باشد . تجربیات گذشته نشان داده است که عدم توجه به این مسئله در اجرای سازه های آبی مشکلات فراوانی را پدید آورده که بعضا " منجر به تخریبسب و غیر قابل استفاده شدن آنها گردیده است . از جمله مهمترین پدیده هائی که در این ارتباط می توان مسورد توجه قرارداد یکی ایجاد پدیده واگرائی در این نسوع خاکها و دیگری مسئله شسته شدن املاح وتغییر بافت و

بالنتیجه خصوصیات فیزیکی- مکانیکی خاک می باشد . در این مقاله پدیده اول یعنی واگرائی ومسائل حاصله در سازه های آبی با ذکر یک مطالعه موردی در شبکه آبیاری گتوند مورد بحث قرار می گیرد .

### ۱- ویژگیهای فیزیکی- شیمیائی خاکهای واگرا وسابقه شناخت آن

بطور کلی واگرائی پدیده ای است فیزیکی- شیمیائی که بر اثر آن ذرات خاک رس در مجاورت آب چسبندگی خود را از دست داده و یکدیگر را دفع می نمایند بسبب طوری که ذرات مذکور بصورت معلق در آب درآمده وبه سهولت و با انرژی بسیار کمی از محیط شسته می شوند .

البته لازم به تذکر است که درسیلت غیرچسبنده، آرد سنگد و ماسه خیلی ریزکه اساساً " دارای چسبندگی بسیار کم یافاقد چسبندگی می باشند نیز این پدیده مشاهده می شود. اما ماهیت آن مکانیکی است و بسا پدیده واگرائی ناشی از وجود املاح در خاکهای رسی متفاوت می باشد. خاکهایی که پدیده واگرائی در آنها مشاهده می شود بطور کلی نسبت به آب حساس بوده و به سهولت دچار فرسایش<sup>۱</sup> و آب شستگی دورنی<sup>۲</sup> می گردند. پتانسیل واگرائی و فرسایش در یک خاک معین بستگی به عوامل متعددی از جمله مینرالژی و شیمی خاک و نمکهای محلول در آب منفذی خاک و آب جاری مجاور آن دارد (۱۲). اینگونه خاکها حتی در مقایسه با خاکهای نرم غیرچسبنده مانند ماسه نرم بر اثر جریان آب با سرعت کم نیز به سرعت فرسایش می یابند. ذرات خاکهای رسی و اگر در آبهای راکد نیز از خود واکنش نشان داده و ذراتی از خاک بصورت معلق در آب درمی آیند. فرسایش در خاکهای واگرا می تواند بسا نشد متمرکز در داخل خاکریزها، منطقه اطراف خاک با نفوذ پذیری بالا، اطراف مجاری، اطراف سازه های بتنی مجاور، و در منطقه تماس پی با سازه ناکه و یا از طریق ترک های ناشی از انقباض و خشک شدگی، ترکهای ناشی از نشست نامتقارن و یا شکست هیدرولیکی آغاز گردد. از نظر شیمیائی تفاوت بین رس های واگرا و غیر- واگرا در نوع کاتیونهای موجود در آب منفذی توده رس می باشد. رس های واگرا دارای مقدار زیادی کاتیون سدیم قابل تعویض و رس های معمولی دارای مقسدار زیادتری کاتیون های کلسیم، پتاسیم و منیزیم می باشند (۱۳). علیرغم اینکه شناسائی رس های واگرا از مدتها قبل توسط آگرونومیست ها و متخصصین کشاورزی صورت

گرفته است، اما شناسائی اهمیت آن در مهندسی سیویل سابقه چندان طولانی نداشته و اولین برخوردهای علمی و فنی به آن از دهه ۱۹۶۰ و پس از ایجاد تخریب و بروز مشکل در تعدادی سدخاکی کوچک در استرالیا که عمدتاً " به دلیل وجود این نوع خاک صورت گرفته، آغاز شده است (۶ و ۴). از آن زمان به بعد فعالیت گسترده ای در زمینه شناسائی این نوع خاک و مربوط ساختن ویژه گی واگرائی به سایر خصوصیات خاک مانند طبقه بندی، دانه بندی، حدود آتربرگ و غیره صورت گرفته که هیچیک از آنها تاکنون به نتیجه رضایت بخشی نرسیده است (۱۲ و ۱۴). تحقیقات قدیمی تر تشکیل خاکهای واگرا را عموماً " به مناطق با اقلیمهای خشک و نیمه خشک منسوب می نمود. در سالهای اخیر این مسئله در مناطق با اقلیم مرطوب مانند استرالیا، تاسمانیا، مکزیک، ویتنام، تایلند، هندوستان برزیل، ونزوئلا و بسیاری از مناطق جنوبی ایالات متحده نیز مشاهده شده است (۵).

از نظر زمین شناسی خصوصیت واگرائی در رس های آبرفتی، نهشته های دریاچه ای، لس، نهشته های دشت های سیلابی ملاحظه گردیده است. در بعضی از مناطق خاکهای رسی درجا، محصول هوازدگی سنگرس و شیل رسوبگذاری شده در کف دریاها نیز دارای این خصوصیت بوده است. در بعضی از کشورهای آفریقائی و نیوزلند در رس حاصل از هوازدگی گرانیت، گرانودیوریت و ماسه سنگ نیز واگرائی مشاهده شده است (۵ و ۷).

## ۲- مسائل خاکهای واگرا در سازه های آبی

عمده ترین مسئله در خاکهای واگرا که بویژه در ارتباط با سازه های آبی تبلور می یابد پدیده آب شستگی داخلی و مشکلات ناشی از آن می باشد. این پدیده در بسیاری از سدهای خاکی، خاکریزها، بستر

(۲ و ۴) و در کشورهای نظیر سوریه، عراق و شوری  
(۱) مشاهده شده است.

علاوه بر موارد فوق، در بعضی از حالات ممکن است پدیده آب شستگی خاک واگرا از زیر یا از کنار سازه واز درون مصالح پی تحتانی یا جانبی آغاز گردد که البته موارد آن در مقایسه با سایر حالات بسیار اندک بوده است (۱۲). در این حالت نیز خسارات حاصله ممکن است چشمگیر بوده و حتی به تخریب کلی سازه منجر گردد.

### مواد و روشها

#### ۱- روشهای شناسائی خاکهای واگرا و میزان واگرائی

از زمان شناسائی ویژگیهای خاک واگرا تا به امروز کوششهای فراوانی جهت تدوین روشهای آزمایشگاهی و صحرائی برای ارزیابی اینگونه خاکها به عمل آمده است. در مناطقی که سطح زمین دارای شیب نسبتاً تند است، شناسائی خاکهای واگرا بسیار آسان است چنانچه در اینگونه مناطق بر اثر بارندگی ها و فرسایش سرریس، بریدگی های بسیار عمیق و مشخصی در سطح زمین حاصل می شود که مشخصه اصلی اینگونه خاکها می باشد. در مناطق مسطح و با شیب آرام این تشخیص به سادگی صورت نمی گیرد زیرا بر اثر بارندگی ها ذرات رس واگرا شسته شده و لایه های از ماسه لای دار یا لای ماسه ای در سطح زمین باقی می ماند که به صورت پوشش محافظتی برای لایه های عمیق تر عمل می کند و در واقع در سطح زمین مشخصه بارز خاکهای واگرا که فرسایش و آب بریدگی های عمیق و سریع است به چشم نمی خورد و لذا عدم وجود این علامت مشخصه در سطح زمین به معنای عدم وجود خاک واگرا در محل نمی باشد.

از نظر رنگ، رسهای واگرا می توانند به رنگهای قرمز، قهوه ای، زرد، خاکستری و یا ترکیبی از این

کانالها و سایر سازه های آبی مستقر روی این نوع خاک مشاهده گردیده است.

مسئله بطور کلی با حرکت کردن و مهاجرت ذرات رس واگرا در سطح تخلیه آب در پائین دست سازه خاکی یا در محل اتصال به منطقه با نفوذ پذیری بالا آغاز شده و فرآیند فرسایش در درون یا زیر سازه بصورت پیشرونده به سمت با لادست در جهت پتانسیل هیدرولیکی بیشتر ادامه می یابد تا آنکه مسیر فرسایش یافته به صورت یک تونل یا مجرا به منبع تغذیه متصل گردد. در این مرحله در صورت وجود آب کافی در منبع، جریان با شدت بسیار بیشتر از گذشته و به صورت متمرکز صورت گرفتار و فرسایش با چنان شدتی دنبال می شود که ممکن است در مدت کوتاهی تخریب سازه را موجب گردد. لازم به تذکر است که این پدیده عیناً "در خاکهای غیر چسبنده بسیار ریز مانند سیلت و ماسه خیزی نرم نیز مشاهده می شود که علت آن مکانیکی است در حالی که در خاکهای رسی واگرا پدیده فیزیکی- شیمیائی می باشد.

در سدهای خاکی و خاکریزهایی که در تماس با آب هستند فرسایش با تمرکز جریان در نقطه ای از شیب پائین دست (که ممکن است به هر دلیلی از جمله ترک یا شکاف ناشی از نشست یا انقباض ایجاد شده باشد) آغاز و به سمت با لادست ادامه یافته، پس از کامل شدن مجرا، مفرجیدگی برای خروج آب و آب شستگی شدیدتر ایجاد می شود که نهایتاً "تخریب سازه ها را موجب خواهد شد.

در سازه های آبی دیگر مانند کانالهای انتقال آب، فرسایش در زیر پوشش یا از روی خاکریز بدنه کانال یا از محل سازه های زهکش سیستم آغاز و پس از پیشرفت، نهایتاً موجب تخریب پوشش و ایجاد خسارات قابل ملاحظه می گردد. حالت اخیر در چندین مورد در ایسران

رنگها باشند. خاکهای سیاه رنگ عمدتاً " حاوی مواد آلی بوده و لذا عموماً " واگرا نمی‌باشند (۱۵).  
بدین ترتیب ملاحظه می‌شود که شناسائی کامل و دقیق خاکهای واگرا در صحرا و بدون انجام آزمایشهای آزمایشگاهی مخصوص عملاً "مشکل یا غیرممکن است".  
به همین دلیل محققین زیادی سعی نموده‌اند تا در این مورد آزمایشهای مختلفی را مورد استفاده قرار دهند که در این مورد کوششهای سازمان SCS<sup>۱</sup> از همه چشمگیرتر می‌باشد.  
لازم به تذکر است که تشخیص خاکهای واگرا با استفاده از نتایج طبقه بندی، دانه بندی یا حدود آتبرگد خاک امکان پذیر نبوده و لذا باید آزمایش های ویژه آن مورد استفاده قرار گیرند. آزمایشهایی که تا کنون بدین - منظور مورد استفاده قرار گرفته و نتایج خوبی داشته‌اند به شرح زیر می‌باشند:

#### الف - آزمایش کرامب<sup>۲</sup>

در این آزمایش ساده که بنام آزمایش امرسون نیز مشهور است (۸)، یک نمونه کوچک مکعبی شکل خاک به ضلع تقریباً ۱۵ میلی‌متر انتخاب و به دقت در یک لیوان مدرج آب مقطر به حجم ۱۵۰ سانتی‌متر مکعب قرار داده می‌شود (بهتر است که نمونه مذکور در رطوبت طبیعی باشد).  
نمونه مذکور تدریجاً "شروع به جذب آب می‌نماید که پس از آن تمایل ذرات کلوئیدی به جدا شدن از نمونه و شناور شدن در آب مورد ملاحظه و بررسی قرار می‌گیرد. میزان جدا شدن ذرات کلوئیدی در زمانهای مختلف مورد مشاهده قرار گرفته و در نتیجه به ترتیب چهار نوع واکنش مورد ارزیابی قرار می‌گیرد:

۱- بدون واکنش                      ۲- واکنش متوسط

۳- واکنش خفیف                      ۴- واکنش شدید

در واکنش های چهارگانه فوق شدت واگرائیسی به ترتیب افزایش یافته به طوری که در آخرین حالت (یعنی واکنش قوی) مقدار ذرات کلوئیدی معلق آنقدر زیاد است که آب در انتهای لیوان کاملاً " رنگی می‌شود و هاله‌ای از ذرات کلوئیدی اطراف نمونه را کاملاً " احاطه می‌نماید. تجربه نشان می‌دهد که بعضی از خاکهای واگرا ممکن است نسبت به این آزمایش واکنش نشان ندهند. لذا در صورتی که خاکی در این آزمایش واکنش نشان دهد به احتمال زیاد واگرا است اما عدم واکنش به معنای غیر واگرا بودن خاک نخواهد بود.  
ب - آزمایش هیدرومتر دو بل

این آزمایش که بنام آزمایش SCS نیز مشهور است اولین آزمایش ارزیابی خاکهای واگرا به شمار می‌رود که توسط فولک<sup>۳</sup> در سال ۱۹۳۷ پیشنهاد شده است.  
در این آزمایش دانه بندی خاک بدواً " توسط روش استاندارد آزمایش هیدرومتری یعنی با استفاده از بهم زن مکانیکی و نیز ماده شیمیائی پراکنده ساز صورت گرفته و سپس روی نمونه مشابه یک آزمایش هیدرومتری دیگر و بدون استفاده از بهم زن مکانیکی و ماده شیمیائی پراکنده ساز انجام می‌شود. مقدار درصد ذرات ریزتر از ۰/۰۰۵ میلی‌متر در هر دو آزمایش تعیین و سپس عددی بنام نسبت پراکندگی<sup>۴</sup> که برابر نسبت درصد ذرات کوچکتر از ۰/۰۰۵ میلی‌متر در آزمایش دوم به آزمایش اول می‌باشد محاسبه می‌گردد. در صورتی که این نسبت بیشتر از ۵۰ درصد باشد خاک واگرا و در صورتی که کمتر از ۲۰ درصد باشد خاک غیر واگرا طبقه بندی شده و بین این دو حالت بینابینی محسوب می‌گردد که باید با روشهای دیگر نتیجه را کنترل نمود.

1- Soil Conservation Service  
3- Volk

2- Crumb Test  
4- Percent Dispersion

### ج - آزمایش پین هول<sup>۱</sup>

هریک از این پارامترها طبق روابط زیر محاسبه می گردند:

$$ESP = \frac{\text{سدیم قابل تعویض}}{\text{ظرفیت تبادل یونی (CEC)}} \times 100$$

(واحدها بر حسب میلی اکوئی والان در ۱۰۰ گرم)

$$SAR = \frac{Na^+}{\sqrt{0.5(Ca^{++} + Mg^{++})}}$$

(واحدها بر حسب میلی اکوئی والان در لیتر)

$$PS = \frac{Na^+(100)}{TDS}$$

$$TDS = Na^+ + Ca^{++} + Mg^{++} + K^+$$

(کلیه واحدها بر حسب میلی اکوئی والان در لیتر)

طبق تحقیقات انجام شده در خاکهای واگسرا

ESP > ۱۰ و SAR > ۲ است (برای خاکهایی که TDS

آنها بین ۰/۵ تا ۳ میلی اکوئی والان در لیتر

باشد) شرارد (۱۴) با استفاده از این معیارهای

شیمیائی و بر اساس انجام تعداد زیادی آزمایش مستقیم

واگرائی روی انواع خاک رس و با تلفیق نتایج ایسن دو

روش توانست دیاگرامی تهیه نماید که بر اساس آن

خاکهای مختلف بر حسب میزان واگرائی به چند گروه

تقسیم می گردند (شکل ۲) همانطور که در این شکل

ملاحظه می شود دیاگرام تغییرات PS بر حسب TDS به

سه منطقه تقسیم گردیده که منطقه (A) نشاندهنده

خاکهای واگرا، منطقه (B) نشاندهنده خاکهای غیر-

واگرا و منطقه (C) قسمت بینابین می باشد.

### ۲- مطالعه موردی - مسائل واگرائی خاک در شبکه آبیاری

گتوند

۱-۲- آشنائی با شبکه آبیاری گتوند

طرح آبیاری گتوند، واقع در شمال خوزستان،

در این آزمایش که جهت اندازه گیری مستقیم

فرسایش پذیری خاکهای ریز دانه ابداع شده است

جریان آب تحت شیب هیدرولیکی معین از طریق یک

مجرای باریک که در داخل نمونه ای از خاک با ابعاد معین

تعمیه شده عبور داده می شود و میزان فرسایش حاصله با

توجه به رنگ آب خارج شده از نمونه و همچنین ابعاد

مجرا پس از خاتمه آزمایش مورد ارزیابی قرار می گیرد.

نمونه خاک بصورت استوانه ای به قطر ۳۵ و طول ۲۵

میلیمتر بوده و جریان آب مقطر از داخل سوراخی به

قطر یک میلیمتر و تحت بار ۵۰، ۱۸۰ و ۳۸۰ میلیمتر

صورت گرفته و سپس میزان شفافیت آب خروجی

ارزیابی می شود. شیب هیدرولیکی اعمال شده در این

آزمایش از ۲ تا ۱۵ و سرعت جریان از ۳۰ تا ۱۶۰

سانتیمتر در ثانیه تغییر می کند. جزئیات وسائل مورد

نیاز برای انجام این آزمایش که توسط شرارد، طرح

و اجرا گردیده (۱۳) در شکل ۱ نشان داده شده است.

لازم به تذکر است که این آزمایش باید روی نمونه خاک

تحت رطوبت طبیعی صورت گیرد زیرا خشک شدن

نمونه ممکن است در بسیاری از خاکها اثرات قابل

ملاحظه ای روی نتایج حاصله داشته باشد.

### د - آزمایشات شیمیائی

در دهه ۱۹۶۰ محققین استرالیائی (۹ و ۱۰) وجود

سدیم قابل تعویض را در خاک به عنوان عامل شیمیائی

اصلی در واگرائی خاکهای رسی ارزیابی نموده و بر

همین اساس معیارهای شیمیائی معینی جهت شناسائی

خصوصیت واگرائی ارائه دادند. این معیارها عبارتند از

رقم ESP<sup>۲</sup> (در صد سدیم قابل تعویض)، SAR<sup>۳</sup> (نسبت سدیم

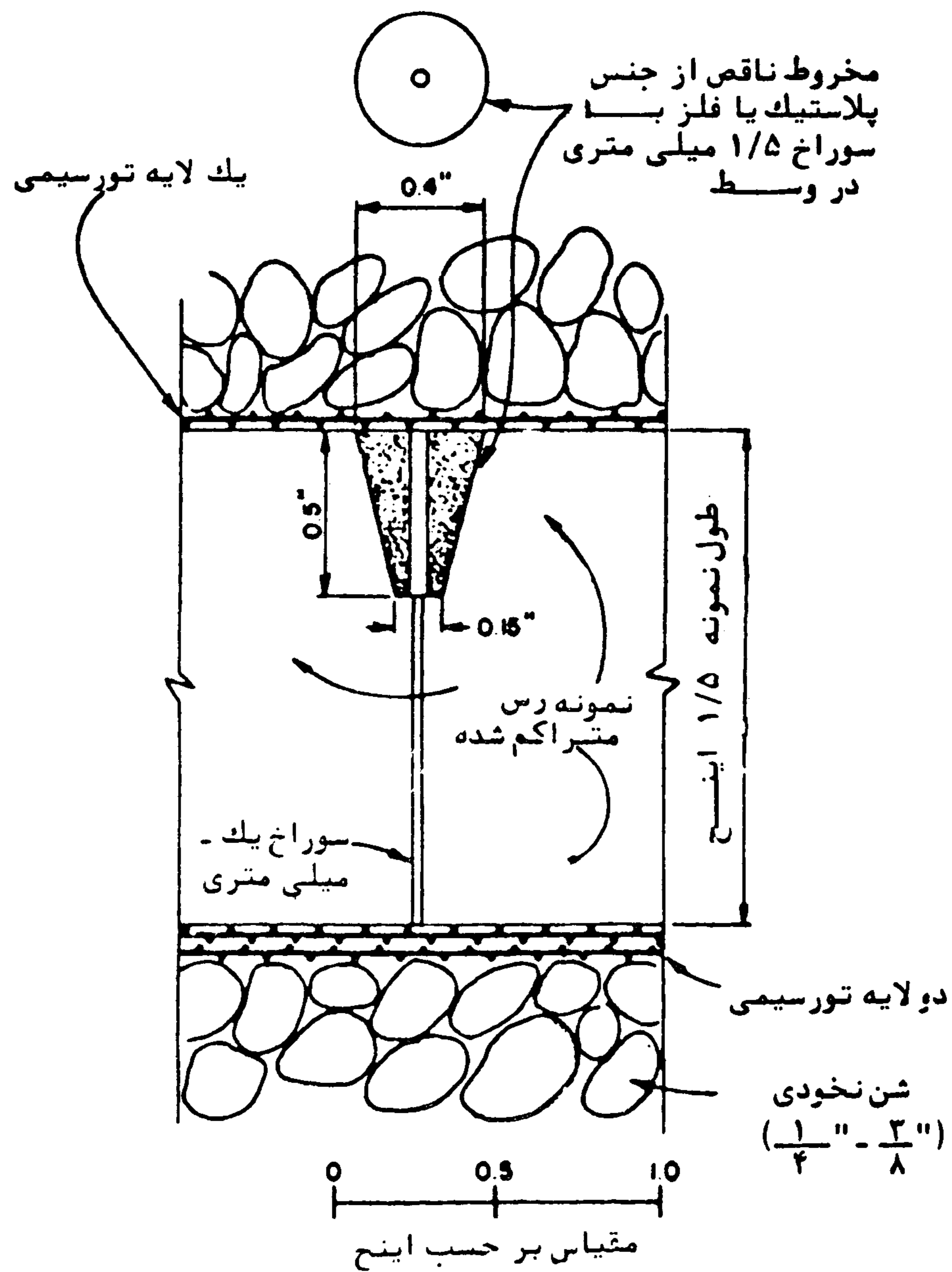
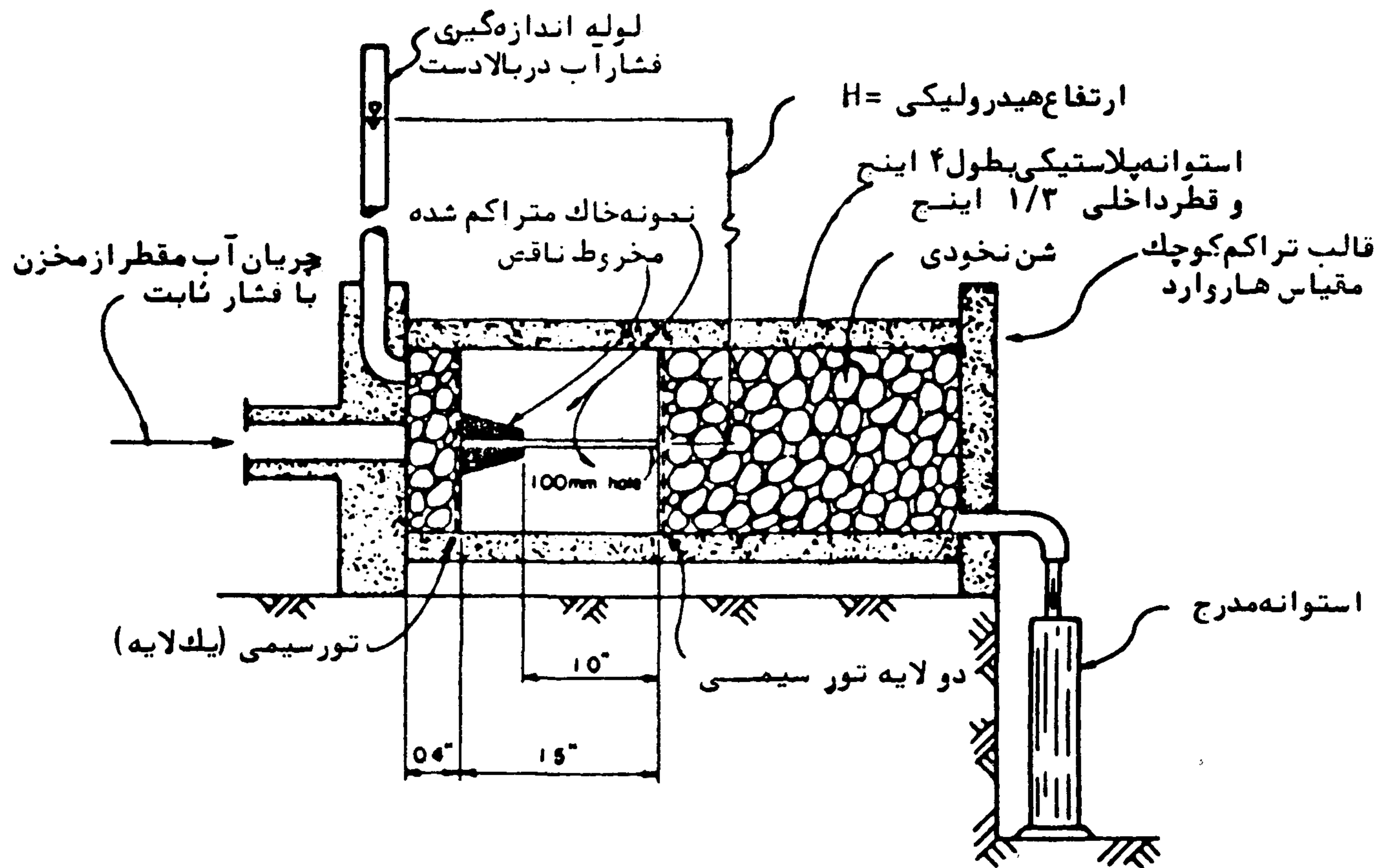
قابل جذب) و PS<sup>۴</sup> (نسبت سدیم به کل املاح محلول).

1-Pinhole Test

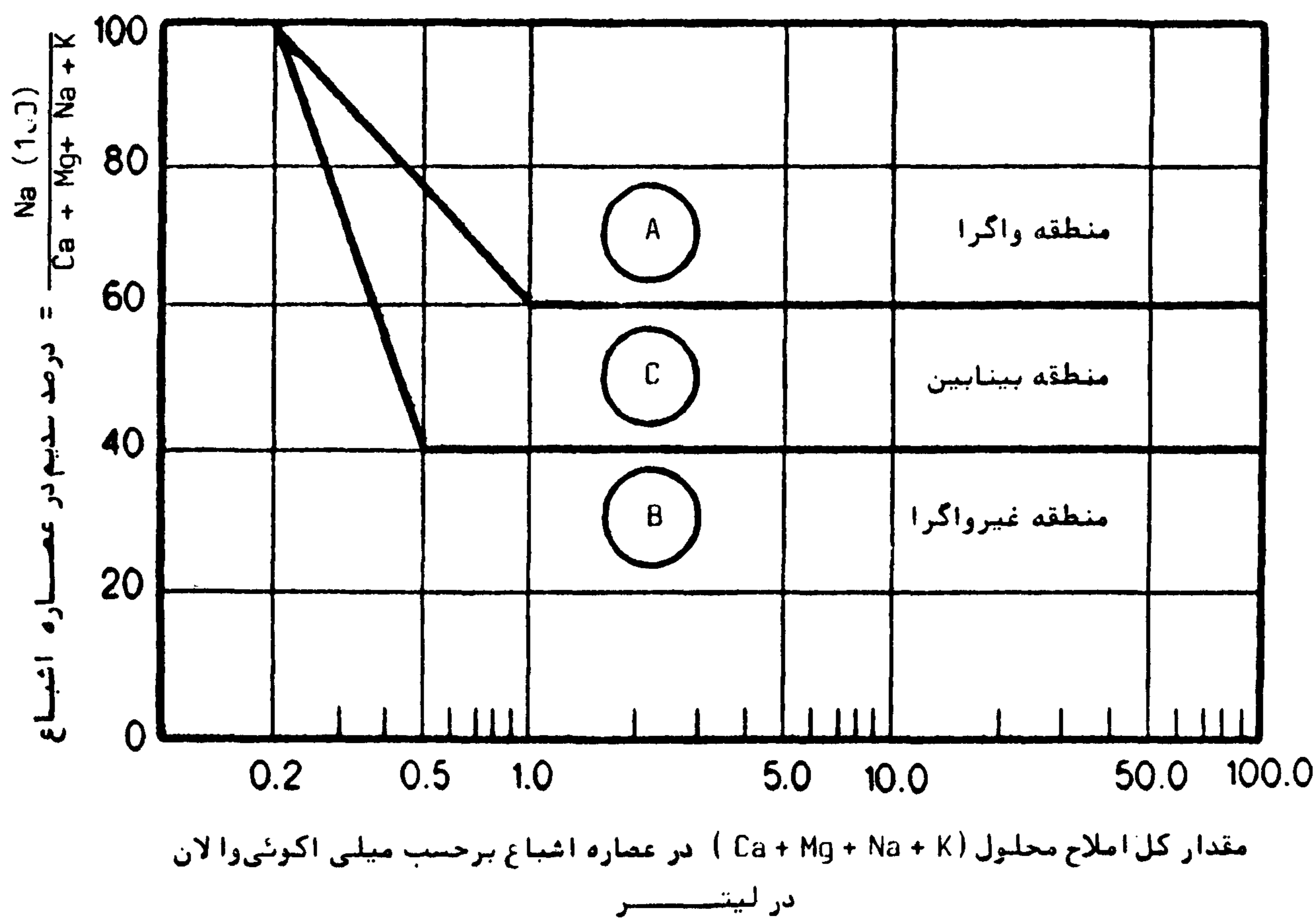
2-Exchangeable sodium percent

3-Sodium Adsorption Ratio

4-Percent Sodium



شکل ۱- دستگاه آزمایش پین هول



شکل ۲- تقسیم بندی خاکهای واگرا و غیرواگرا برحسب مقدار سدیم و کل املاح محلول

۲-۲- مسائل پوشش شبکه آبیاری گتوند

طبق گزارشات بدست آمده اولین علائم بیسرروز خسارت و ایجاد مسئله در فروردین ماه ۱۳۵۴ و هنگامی مشاهده گردید که بارندگی شدیدی در منطقه به وقوع می پیوندد. شدت این بارندگی ۵۴ میلیمتر در طی ۲۴ ساعت گزارش شده است. بازرسی کانالها (که در این زمان هنوز پوشش نشده بودند) پس از بارندگی ایجاد خسارات قابل توجهی را نشان می دهد. این خسارات عموماً " به صورت آب شستگی های کاملاً عریض و عمیق در روی خاکریز بدنه کانال ها بوده است. عرض شکافهای حاصل از فرسایش به اندازه ای بوده که يك انسان به راحتی می توانسته در آن داخل شود. علاوه بر فرسایش سطحی، مقادیر زیادی نیز فرسایش یا آب شستگی درون خاک به صورت آب شستگی درونی و حفره فرسایشی نیز مشاهده و گزارش شده است.

در آن زمان این مسئله چندان حدی تلقی نشد و پسر از رفع معایب ایجاد شده، بدون بررسی عمیق تر مسئله.

مشمول بر سه ناحیه عقیلی، گتوند و دیمچه می باشد. وسعت کل اراضی زیر پوشش این طرح بالغ بر ۴۳۰۰۰ هکتار است که قسمت اعظم آن در ناحیه دیمچه وزیرکشت نیشکر قرار دارد. سد انحرافی گتوند، واقع در ۲۵ کیلو- متری شمال شهرستان شوشتر، جریان رودخانه کمرون را تنظیم و از طریق دورشته کانال اصلی عقیلی و گتوند به داخل محدوده طرح هدایت می نماید. کانالهای اصلی طرح تدریجاً از سال ۱۳۵۵ به بعد آب اندازی شده و مورد بهره برداری قرار گرفته اند.

این طرح توسط مهندسین مشاور هارزا مطالعه و گزارش های مقدماتی و نهائی آن به ترتیب در سالهای ۱۳۴۶ و ۱۳۴۷ ارائه و اسناد مناقصه آن در سال ۱۳۵۲ منتشر گردید. پس از تکمیل عملیات ساختمانی بعضی از قسمتهای شبکه، بهره برداری در ناحیه دیمچه در مرداد ۱۳۵۵ آغاز شد، که از همان آغاز بهره برداری تدریجاً مشکلاتی در ارتباط با پوشش شبکه پدیدار گردید (۳).

- عملیات اجرایی طبق برنامه و ضوابط قبلی دنبال و کانال‌ها پوشش گردید. پس از اتمام پوشش، کانال‌ها مدت ۲ ماه مورد بهره برداری قرار می‌گیرند (تابستان ۱۳۵۵). در این مدت دو ماه چنان خسارات قابل ملاحظه<sup>ی</sup> در کانال‌ها ایجاد می‌شود، که اجباراً " جریان آب قطع و چاره جوئی در مقابل مسئله آغاز می‌گردد. این چاره جوئی عمدتاً " به صورت عملیات تعمیراتی قسمتهای خسارت دیده می‌باشد که بدواً " توسط پیمانکار طرح و سپس توسط کارفرما صورت گرفته و از آن زمان به بعد تاکنون هر ساله ادامه داشته است. عملیات تعمیری مذکور عموماً " به صورت تعویض قطعات بتنی پوشش کانال‌ها، یا شخم زدن و کوبیدن مجدد سطح جاده سرویس یا خاکریز بدنه کانال در قسمتهای خسارت دیده بوده است.
- نوع خرابی‌ها و علل ظاهری آن را می‌توان کلاً " به صورت زیر دسته بندی نمود:
- ایجاد ترک، شکاف یا حفره با وسعت‌های مختلف در پوشش کف کانال‌ها به واسطه نشست بستر زیر کف.
  - ایجاد ترک و شکاف در پوشش بتنی جدار کانال‌ها بواسطه نشست یا جابجائی توده خاک دیواره کانال‌ها و نیز لغزش قسمتی از پوشش بتنی یا دیواره‌های جانبی.
  - طبله کردن پوشش جدار کانال به واسطه لغزش و ناپایداری سطح شیبدار جدار کانال.
  - ایجاد حفره ناشی از فرسایش درون‌سای و آب شستگی ذرات خاک در پشت پوشش بتنی جدار یا کف کانال، که بالطبع در نهایت منجر به شکستن پوشش گردیده است.
  - ایجاد شکاف در سطح جاده‌های سرویس و خاکریز جدار کانال به واسطه لغزش شیب یا نشست پی خاکریز.
  - ایجاد آب شستگی و فرسایش در اطراف یا زیر تاسیسات جنبی شبکه مانند پل‌ها، دهانه‌های آبگیر، زهکش‌ها و غیره. نمونه‌هایی از این خرابی‌ها در
- شکل‌های شماره ۵ الی ۱۰ نشان داده شده است.
- ۲-۳- بررسی علل خرابی‌ها
- در مورد علل خرابی‌های حاصله نظرات کاملاً " مختلفی ارائه گردیده که می‌توان آنها را به سه دسته زیر تقسیم نمود:
- ضعف عملیات ساختمانی و عدم تراکم خاکریزها به میزان کافی.
  - وجود مقدار زیاد گچ در خاک و شسته شدن آن توسط آب.
  - ناکافی بودن سیستم زهکش تاسیسات.
  - در بررسی‌هایی که نتایج آن در این مقاله ارائه گردیده، ضمن ارزیابی هر یک از عوامل فوق الذکر میزان تاثیر آنها در شدت خسارات حاصله، مسئله واگرائی خاک منطقه به علت وجود املاح مختلف مورد ارزیابی قرار گرفته و با انجام آزمایشات مربوطه نشان داده شده است که عامل اصلی ایجاد این خسارات در واقع مسئله واگرائی است که به خصوصیات فیزیکی و شیمیائی خاک منطقه مربوط می‌شود. در این ارتباط تعداد زیادی نمونه از خاک منطقه (بخصوص از منابع قرضه مورد استفاده در ساخت خاکریز کانال‌ها و نیز از خاک طبیعی حوالی مناطق خسارت دیده) تهیه و مورد آزمایش‌های مختلف ژئوتکنیکی از جمله آزمایشات واگرائی (مندرگ در قسمت ۱) و نیز آزمایشات شیمیائی قرار گرفت که نتایج آن در قسمت زیر ارائه شده است.
- ۲-۴- نتایج بررسی‌های آزمایشگاهی
- الف- آزمایش‌های شناسائی: آزمایش‌های شناسائی شامل دانه بندی، حدود آتر برگد و طبقه بندی روی تعداد زیادی از نمونه‌ها انجام گردید و نتایج حاصله نشان داد که خاک منطقه کلاً " از نوع رسوبات آبرفتی ریز دانسه از جنس رس لای دار (CL) و یا لای رس دار (ML) همراه با مقدار کمی ماسه و مقدار قابل ملاحظه‌ای املاح مختلف



از جمله کلرورسدیم و گچ می باشد.

مقدار ریزدانه خاک (ریزترازالك شماره ۲۰۰) بطور متوسط در حدود ۸۰ - ۹۰ درصد است که در حدود ۱۰ تا ۳۰ درصد آن رس و بقیه سیلت می باشد. حدود منحنی دانه بندی نمونه های مورد آزمایش در شکل (۳) مشخص گردیده است. در روی همین شکل حدود منحنی دانه بندی خاکهای حساس به ترك خوردگی ناشی از خشك شدن و انقباض که توسط شرارد تهیه شده (۱۱) برای مقایسه نشان داده شده است. همانگونه که در این شکل ملاحظه می شود دانه بندی خاکهای منطقه با حد بالای حدود دانه بندی تعیین شده برای خاکهای حساس به ترك خوردگی انطباق دارد.

ب - آزمایش تعیین نوع کانی ها: این آزمایش بر روی ۴ نمونه منتخب از خاک منطقه و با استفاده از سیستم تجزیه به کمک اشعه ایکس صورت گرفته است که نتایج آن در جدول شماره ۱ منعکس می باشد. این جدول نشان می دهد که کانیهای اصلی موجود در خاک به ترتیب عبارتند از: کلسیت، کوارتز، ژیپس، فلدسپات، دولومیت، ایلیت، کلریت و هماتیت.

ج - آزمایشات نفوذپذیری: به منظور اندازه گیری نفوذ پذیری و ارزیابی تغییرات آن در دراز مدت (پس از جریان یافتن مقدار زیادی آب در خاک) تعدادی نمونه به صورت دست خورده مورد آزمایش نفوذپذیری تحت بار هیدرولیکی ثابت و متغیر با ارتفاع معادل حداکثر عمق آب در کانالهای اصلی مورد آزمایش قرار گرفت. نتایج حاصله مقدار نفوذپذیری خاک منطقه را در حدود  $10^{-6} \times 2$  سانتیمتر در ثانیه نشان می دهد که با گذشت حدود ۴ ماه از شروع آزمایش تغییر محسوس نیافته است.

د - آزمایشات شیمیائی: به منظور تعیین مقدار

کاتیون های موجود در خاک، آزمایشات شیمیائی متعددی روی نمونه های مختلف انجام و کاتیون های چهارگانه Na، Ca، Mg و K و همچنین EC و PH خاکها تعیین گردید. مقدار PH نمونه های خاک در حدود ۷/۵ الی ۷/۹ و مقدار EC بین ۱۲ الی ۲۵ میلی موس بر سانتیمتر بدست آمده که مشخص کننده شوری فوق العاده خاک می باشد. بر اساس نتایج حاصله از اندازه گیری مقیاس کاتیونهای فلزی چهارگانه، تغییرات PS بر حسب TDS روی دیاگرام واگرائی شرارد ترسیم و در شکل ۴ نشان داده شده است. همانطور که در این شکل ملاحظه می شود، تقریباً " قسمت اعظم نمونه ها در منطقه (A) که نشان دهنده خاکهای واگراست قرار گرفته و فقط تعداد اندکی از نمونه ها در منطقه (C) و یک نمونه در منطقه (B) (غیر واگرا) قرار گرفته است.

ه - آزمایشات واگرائی: آزمایشات واگرائی با سه روش پین هول، کرامب و هیدرومتر دابل بر روی کلیه نمونه ها انجام گردید. نتایج این سه گروه آزمایش در جدول شماره ۲ درج گردیده است. لازم به تذکر است که این سه آزمایش با روشهای استاندارد توصیه شده توسط SCS و USBR انجام گردیده و نتایج حاصله نیز بر اساس معیارهای این دو موسسه تفسیر گردیده اند.

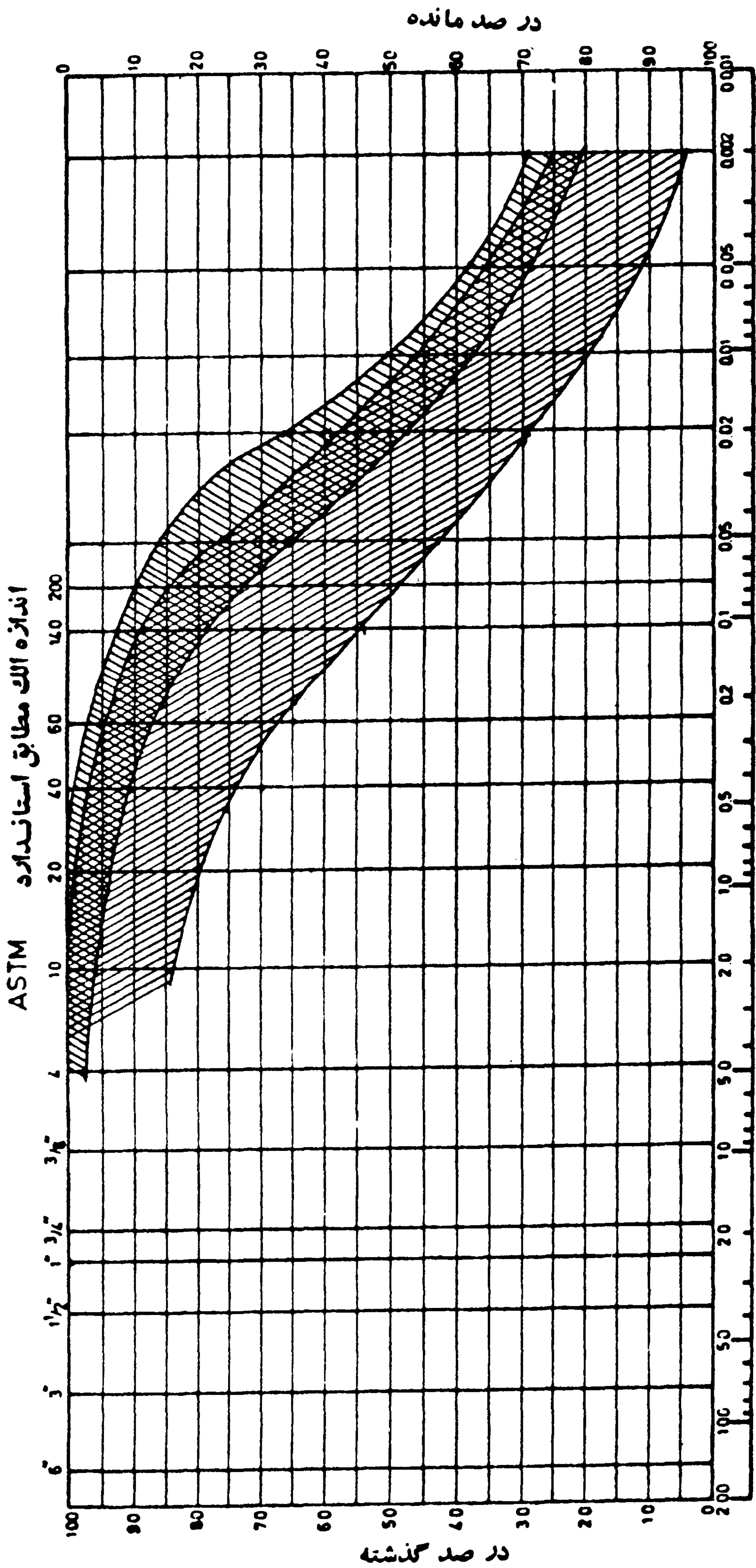
و - سایر آزمایشات: علاوه بر آزمایشات مورد نیاز این بررسی، آزمایشات دیگری نیز جهت ارزیابی خصوصیات مقاومتی، تراکم پذیری و نشست نمونه ها انجام گردید که نتایج آنها به دلیل نداشتن ارتباط مستقیم با موضوع مورد بحث در این مقاله آورده نشده است.

### نتایج و بحث

۱- ارزیابی کلی مسئله: همانطور که مجموعه نتایج

طبقه بندی خاک مطابق : UNIFIED SOIL CLASSIFICATION

فله سنگ	دشت	شن	ریز	دشت	ماده متوسط	ریز	رس و لای
---------	-----	----	-----	-----	------------	-----	----------



شکل ۳ - حدود منحنی های دانه بندی

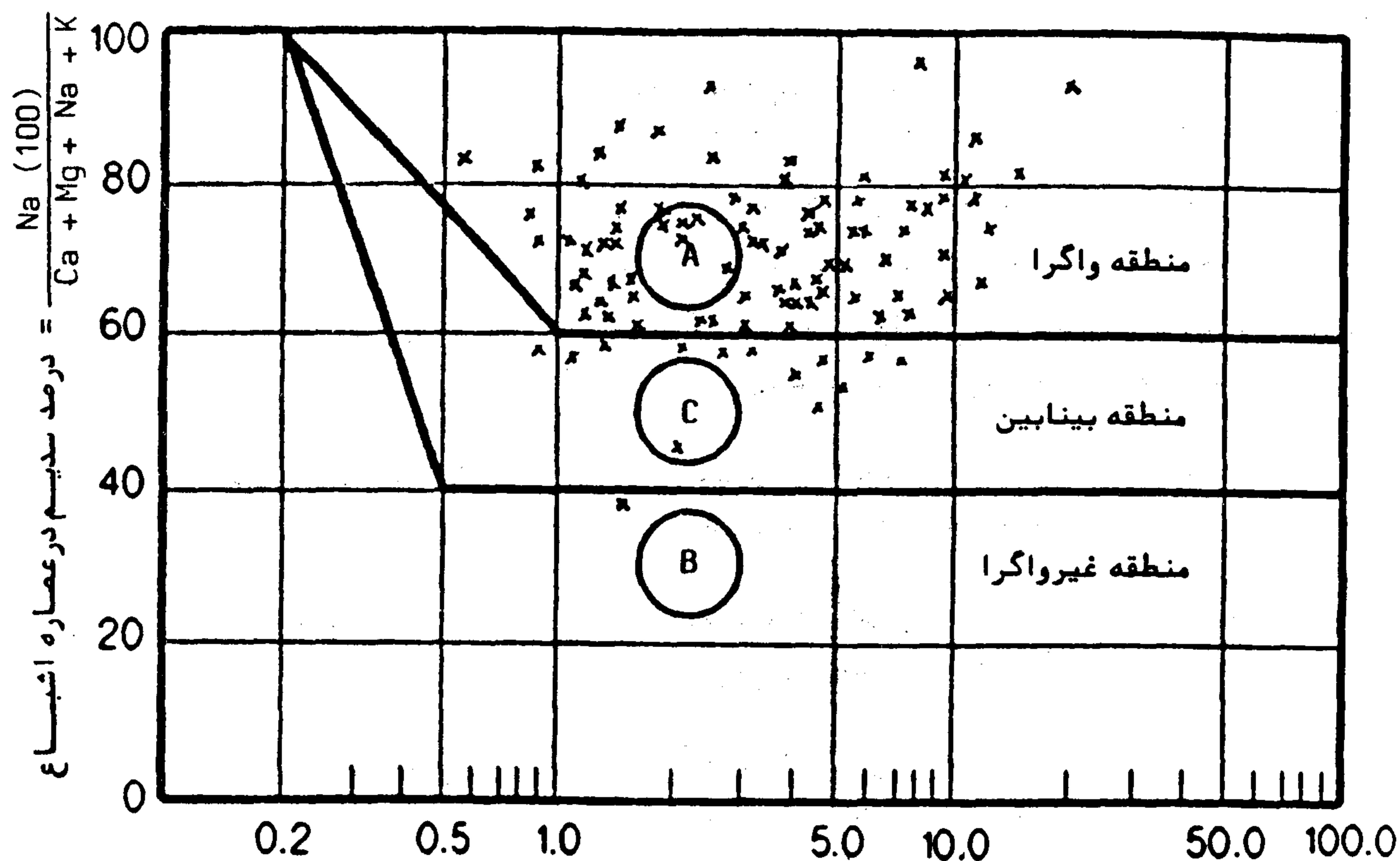
جدول ۱- کانی های موجود در خاک

عماره ردیف	محل نمونه برداری	عمق (متر)	کانی های موجود در خاک بترتیب اهمیت
۱	کانال دیمچه شرقی کیلومتر ۶	۱-۲	کلسیت - کوارتز - ژپس - فلدسپات - دولومیت - ایلپست - کلریت - همتیت *
۲	کانال دیمچه غربی، کیلومتر ۲	۱-۲	کلسیت - کوارتز - ژپس - دولومیت - ایلیت - کلریت - فلدسپات - همتیت *
۳	کانال نبی، کیلومتر ۱	۱-۲	کلسیت - کوارتز - ژپس - دولومیت - فلدسپات - ژپس - ایلیت - کلریت - همتیت *
۴	کانال دیمچه شرقی کیلومتر ۶	۰-۱	کلسیت - کوارتز - ژپس - دولومیت - فلدسپات - ایلپست - کلریت - همتیت *

بوده و با تبخیر شدید رطوبت (به خصوص در فصل خشک) شبکه ترك خوردگی قابل ملاحظه ای روی سطح آن پدیدار می شود که این ترکها منشاء اولیه آغاز فرسایش بعدی می باشند و در واقع جریانهای سطحی (ناشی از بارندگی یا جریان آب در کانال) می تواند از طریق این شبکه ترك - خوردگی فرسایش سریع خاک را موجب شده و نهایتاً " در صورت وجود مغزی برای خروج ذرات رس و اگر ای معلق، ناپایداری توده خاک را باعث گردد. این همان فرآیندی است که در تابستان سال ۱۳۵۴ و به هنگام اجرای عملیات ساختمانی و بر اثر تریک بارندگی شدید رخ داد و آب شستگی های عمیقی را روی خاکریز کانالها موجب شد. پس از آغاز بهره برداری از کانالها نیز، آب از طریق سیستم درزهای ساختمانی و درز انقباض و انبساط پوشش بتنی و نیز از طریق ترکهای ناشی از انقباض و خشک شدگی سطح خاکریزها وارد توده خاک شده و به دلیل واگرایی، ذرات خاک به سرعت از محل خود شسته و خسارات مختلفی را به شبکه وارد ساخته است. همانطور که قبلاً نیز ذکر گردید عامل اصلی این خسارات آب شستگی ناشی از واگرایی است که با

آزمایشات و بررسیهای انجام شده نشان می دهد، خاک منطقه خاکی است ریزدانه از نوع رس سیلتی و سیلت رسی که از نظر زمین شناسی به علت تشکیل در منطقه مجاور با تشکیلات گچساران حاوی مقدار زیادی املاح به ویژه کلرورسدیم، سولفات کلسیم و املاح دیگر می باشد. مجموعه خصوصیات فیزیکی - شیمیایی باعث گردیده است که خاک منطقه اولاً " به دلیل نوع دانه بنسبندی حساس به ترك خوردگی ناشی از خشک شدن بوده و ثانیاً " به دلیل نوع ترکیب کاتیونهای موجود در آن (همانگونه که نتایج آزمایشهای مختلف نشان داده است) از نوع واگرا و حساس به پدیده فرسایش درونی باشد. تلفیق این دو خصوصیت بایکدیگر باعث می شود که این نوع خاک در مجاورت آب بسیار ناپایدار بوده و چنانچه سازه ای روی آن قرار گیرد با مشکلات عدیده ای مواجهه شود که منشاء بخش اعظم این مشکلات در ارتباط با پدیده واگرایی می باشد.

در طرح مورد بررسی نیز عامل اصلی اولیه بروز مشکلات همین خصوصیت بوده است. خاک منطقه به علت خصوصیات فیزیکی خود نسبت به ترك خوردگی حساس



شکل ۴- تعیین خصوصیت واگرائی منطقه کانال های شبکه گتوند بر حسب میزان سدیم و کل املاح محلول مقدار کل املاح محلول ( Ca + Mg + Na + K ) در عصاره اشباع بر حسب میلی اکوئلی والان در لیتر

نمودهای مختلف ظاهرگشته است.

نفوذ آب به زیرپوشش بتنی کف و جدار کانال سال تدریجا " موجب شسته شدن ذرات خاک و خالی شدن بستر زیرپوشش گردیده است. با توجه به مقر مناسب برای خروج ذرات شسته شده خاک (شبکه درزها)، این پدیده بتدریج پیشرفت نموده و در نهایت منجر به نشست نامتجانس پوشش بتنی، ترک خوردن و تخریب آن می گردد.

همزمان با این پدیده، که عموماً " در کف کانال و بعضاً " در جدارها اتفاق افتاده است، آبهای سطحی ناشی از بارندگی ها از طریق ترکهای موجود در سطح فوقانی خاکریز کانال به داخل جسم خاکریز راه یافته و تدریجا " موجب اشباع و سست شدن ذرات خاک گردیده است. این امر خود عامل کاهش مقاومت برشی و لغزش نوده خاک جدار به سمت کانال و اعمال فشار جانبی شدید (همراه با فشار هیدرواستاتیک آبهای نفوذی) بر پوشش بتنی کانال بوده است. این پدیده در نهایت موجب لغزش سطح شیب دار خاکریز، شکاف برداشتن آن در مجاورت

لبه کانال و به موازات آن، و جابجایی یا طبله کسردن پوشش بتنی شده است. بالطبع پس از آغاز جابجایی مذکور، مسیر عبور آب از پشت پوشش کانال تسهیل گشته و این امر خود موجب تسریع آب شستگی و فرسایش بیشتر خاک در زیرپوشش بتنی جدار می گردد. در تائید این امر به هنگام عملیات تعمیراتی و تعویض قطعات پوشش کف ملاحظه شده که در سطح بستر فقط مقصداری دانه های درشت شن وجود دارد که نشان دهنده شسته شدن ذرات ریزتر از بستر بوده است.

علاوه بر عوارض فوق تعداد زیادی حفرات فرسایشی (Sinkholes) و نیز مقدار زیادی فرسایش در اطراف سازه های جنبی شبکه بخصوص در دهانه خروجی زهکشها تحتانی شبکه مشاهده گردیده است که تماماً " مرتبط با خصوصیت واگرائی خاک قرصه مورد استفاده می باشد.

#### ۲- روشهای مقابله با واگرائی

با توجه به مطالب تشریح شده در قسمتهای قبل، بدیهی است که حل قطعی مسئله تنها وقتی میسر است که عامل اصلی ایجاد خسارات که همان پدیده واگرائی

جدول ۲- نتایج آزمایشات واگرایی

نوع آزمایش	درصد کل نمونه ها	
	نمونه های غیر واگرا	نمونه های بینابین
Pin Hole Test	۸۰	۲۰
Crumb Test	۶۵	۲۵
Double Hydrometer Test	۷۰	۱۷

خاک بستر می باشد از میان برداشته شود. با توجه به اینکه این خصوصیت جنبه فیزیکی- شیمیایی دارد در این صورت راه حل مشکل اصلاح خاک با افزودن مواد کمی به خاک جهت خنثی کردن خصوصیت واگرایی می باشد. طبق تجربیات گذشته مواد کمی مورد مصرف باید به یکی از دو صورت زیر عمل نمایند:

۱- جایگزین کردن کاتیونی با ظرفیت بالاتر بجای کاتیون سدیم در خاک.

۲- ایجاد چسبندگی مصنوعی در خاک.

از جمله موادی که در گروه اول قرار می گیرند می توان آهک، سولفات آلومینیم یا سایر املاح مشابه را نام برد. در همین زمینه طبق تجربیات گذشته افزایش شیر آهک  $Ca(OH)_2$  به میزان ۰.۱٪ الی ۰.۴٪ و افزایش سولفات آلومینیم به میزان ۰/۱ الی ۰/۶ درصد وزنی می تواند به سهولت خاک واگرا را به غیر واگرا تبدیل نماید.

در گروه دوم موادی مانند سیمان، قیر و انواع رزین ها و چسب های شیمیایی قرار دارند که به دلیل هزینه بسیار زیاد در این طرح مورد استفاده قرار نگرفتند. با توجه به این تجربیات تعدادی از نمونه های خاک منطقه با درصدهای مختلف آهک (۱ الی ۶ درصد) و درصدهای مختلف سولفات آلومینیم (۰/۱ الی ۲ درصد) مخلوط و پس از تراکم تحت رطوبت مناسب مسدود

آزمایش مستقیم واگرایی (آزمایش Pinhole) قرار گرفتند. این سری از آزمایشات نشان داده که افزایش حدود ۳ درصد آهک و ۰/۶ درصد سولفات آلومینیم خاک را بطور کامل به حالت غیر واگرا تبدیل می نماید و لذا چنانچه در استفاده از این خاک در منطقه از مواد مذکور به میزان توصیه شده استفاده شود در آینده مشکلی در ارتباط با واگرایی بوجود نخواهد آمد.

### ۳- نتیجه گیری:

بر اساس مطالعات انجام شده و بررسی های به عمل آمده در این تحقیق نتایج زیر بدست آمده است:

- یکی از مشکلات اساسی سازه های آبی در خاکهای شور و گچی، ایجاد پدیده واگرایی به عنوان عاملی در جهت ناپایداری خاک می باشد.
- وجود کاتیون سدیم و میزان نسبی آن در نمکهای موجود در خاک علت اصلی واگرایی خاکها می باشد.

- روش آزمایش مستقیم واگرایی (پین هول) و روش تجزیه شیمیایی و تعیین نسبت PS و TDS می تواند به عنوان دوره مطمئن و سریع جهت تشخیص میزان واگرایی خاکها مورد استفاده قرار گیرد.
- وجود خاک واگرا در تماس با سازه های آبی همواره می تواند خطر شسته شدن و فرسایش درونی خاک و ناپایداری و تخریب سازه را به همراه داشته باشد.

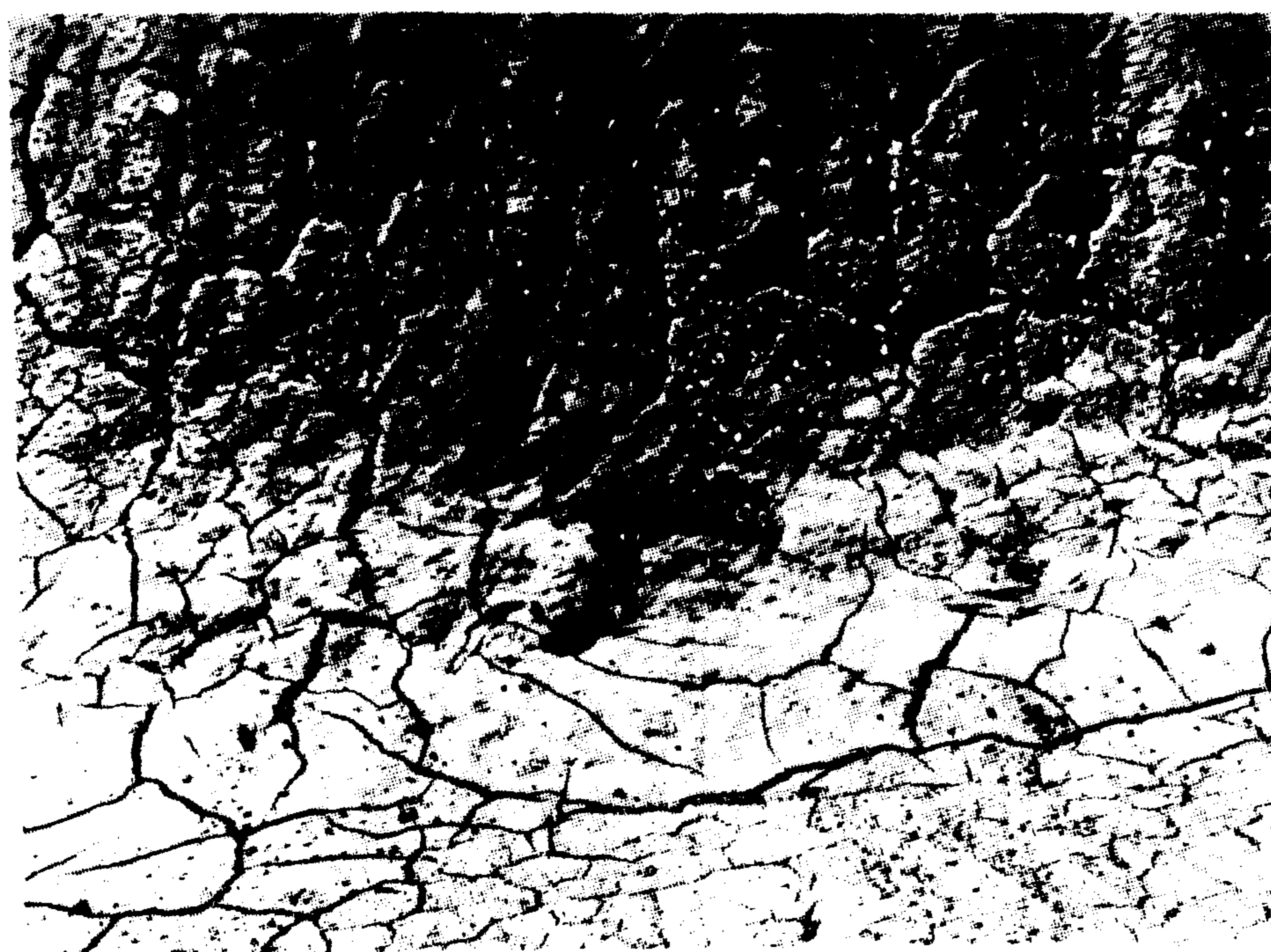




شکل ۵



شکل ۶

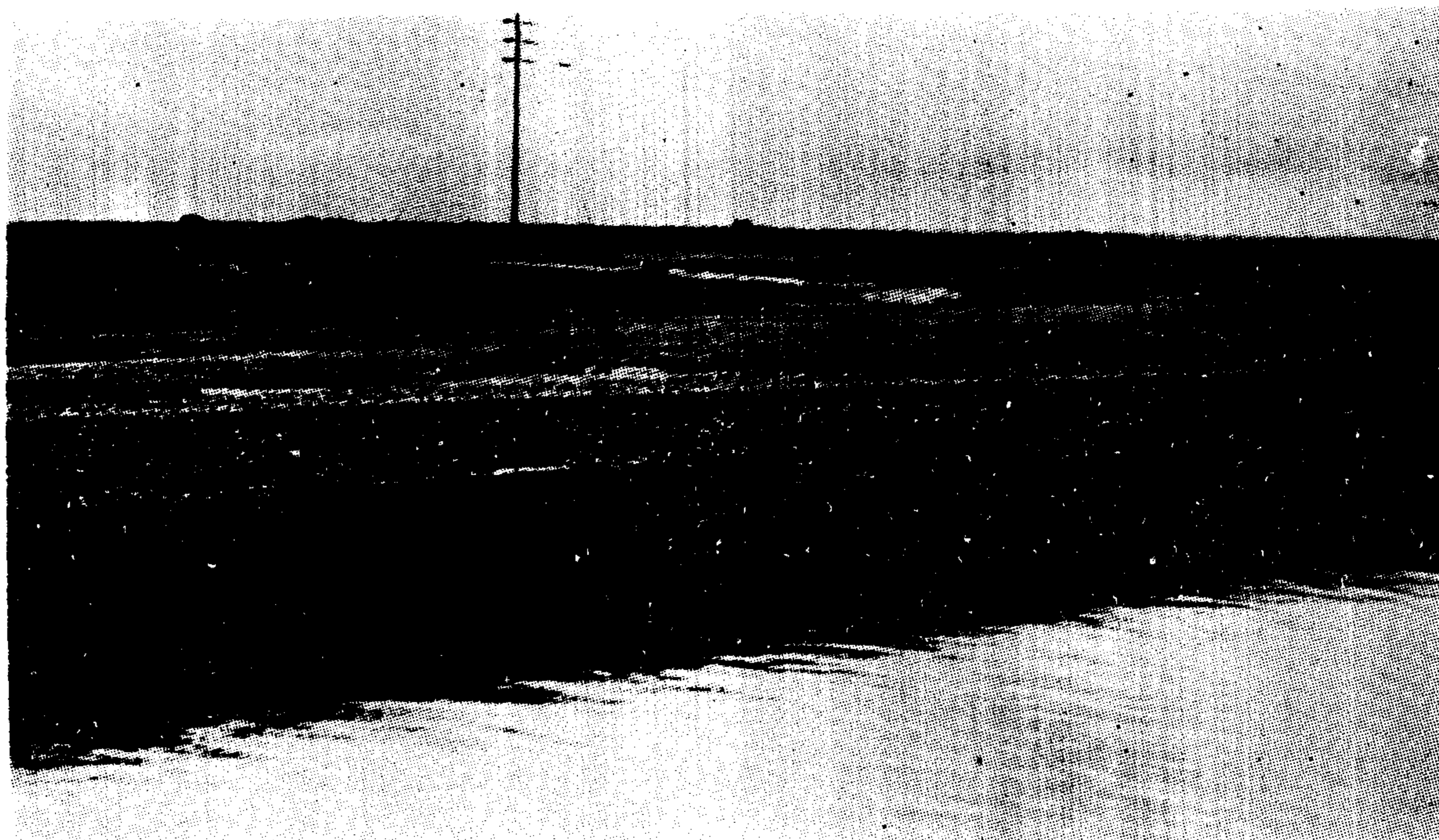


شکل ۷

شکل ۸



شکل ۹



شکل ۱۰





سديم (با افزايش آهك و سولفات آلومينيم) بسا  
 درصد كم استفاده نمود.

- برای خنثی کردن پدیده واگراشی و تبدیل خاک  
 واگرا به غیرواگرا می توان از جانشینی کاتیونها  
 با ظرفیت بالا مانند کلسیم و آلومینیم به جای

## REFERENCES:

مراجع مورد استفاده :

- ۱- الرفاعي، ن . ۰۱۳۵۳ . مسائل ایجاد شبکه آبیاری در زمینهای گچدار حوزه رودخانه فرات در سوریه ، کنفرانس آبیاری و زهکشی تاشکند .
- ۲- ام، پاکارو . ۰۱۳۵۵ . استفاده از غشاء های پلاستیکی غیرقابل نفوذ برای عایق بندی کانالهای اصلی شبکه آبیاری اصفهان در عبور از اراضی گچدار . مهندسين مشاور سوگراه .
- ۳- بررسی ترمیم شبکه آبیاری گتوند . اسفندماه ۰۱۳۶۲ . مهندسين مشاور عمران زمین .
- 4 - Alitchinson, G.D., & C.C. Wood. 1965. Some interactions of compaction, permeability, and Post-construction deflocculation affecting the probability of piping failures in small dams. Proc. 6th Int. Conf. Soil Mech. & found. Eng., Montreal, Canada, Vol. 11, P. 442.
- 5 - Clark, M.R.E. 1986. Mechanics, identification, testing and use of dispersive soil in Zimbabwe.
- 6 - Decker, R.S. & L.P. Dunnigan. 1977. Development and use of the Soil Conservation Service dispersion test. STP 623, ASTM, Philadelphia, Pennsylvania.
- 7 - Elges, H.F.W.K. July 1985. Problem Soils in south Africa State of the Art. The Civil Eng. in South Africa, Vol. 27. PP. 347-353.
- 8 - Emerson. W.W. 1967. A classification of soil aggregates based on their coherence in water. Australian Jr. of soil research, Vol. 5, PP. 47-57.
- 9 - Ingles, O.G., & C.C. Wood. 1964. The recognition of failure in earth dams by aerial survey. Australian Jr. of soil research, Vol. 26, No. 11.
- 10- Rallings, R.A. 1966. An investigation into the causes of failure of farm dams in the Brigalow Belt of Central Queensland. Water research foundation of Australia, bult. No. 10.
- 11- Sherard, J.L. 1953. Influence of soil properties and construction methods on the performance of homogeneous earth dams. USBR. Tech. Memo No. 645, Denver.
- 12- Sherard, J.L., & R.S. Decker. 1977. Dispersive clays, related piping and erosion in geotechnical projects. STP 623, ASTM, Philadelphia, Pennsylvania.
- 13- Sherard, J.L., L.P. Dunnigan, & R.S. Decker. Pinhole test for identifying dispersive soils. Jr. Geotechnical Eng. Div., ASCE, Vol. 102, No. GT1, PP. 69-85.
- 14- Sherard, J.L., R.S. Decker & N.L. Ryker. 1972. Piping in earth dams of dispersive clays. Proc. Speciality conf. on performance of earth and earth supported structures. ASCE, Vol. 1, Part 1, PP. 584-626.
- 15- Steele, E.F. June 1976. Characteristics and identification of dispersive clay soils. Annual meeting of ASAE.

The Effect of Soil Salinity and Sodidity on  
Stability of Hydraulic Structures.

H. RAHIMI

Associate Professor, Department of Irrigation and Reclamation  
Engineering, College of Agriculture, University of Tehran, Karaj, Iran.

Received for Publication November 6, 1989.

ABSTRACT

Presence of different salts, specially sodium salts in some soils produces dispersivity which is always a problem for hydraulic structures such as canals, intake and diversion structures. In canals, the problem normally appears as destruction of concrete lining. In many irrigation projects a lot of money has been spent for repair, because of this problem, and unfortunately no single economical solution has been given. In a research program conducted for investigation on problems arisen in lining of Gotvand Irrigation Network and their causes, the case was thoroughly studied and different solutions proposed. Among these solutions usage of cement (as soil-cement), lime and Aluminium Sulfate as additives to stabilize the soil and control the dispersivity was investigated and some recommendations were made. This paper presents the results of the mentioned research work.