

پوشش کانالهای آبیاری با استفاده از مواد شیمیائی (کاربرد کربنات سدیم و مالچ نفتی)

حسن رحیمی و محمود بزاز

بترتیب دانشیار و دانشجوی کارشناسی ارشد گروه آبیاری و آبادانی دانشکده کشاورزی دانشگاه تهران - کرج

تاریخ وصول بیست و دوم اردیبهشت ماه ۱۳۷۱

چکیده

مقاله حاضر دربرگیرنده نتایج طرح تحقیقاتی بررسی امکان استفاده از مواد شیمیائی (کربنات سدیم و مالچ نفتی) برای پوشش کانالهای خاکی می باشد. در این تحقیق با احداث تعدادی کانال خاکی با مقطع ثابت مثلثی شکل، چهار نوع پوشش از نظر میزان و سرعت نشت آب در کانال و همچنین پایداری پوشش در مقابل جریان آب مورد مقایسه قرار گرفتند. چهار نوع پوشش شامل خاک بستر طبیعی (بدون تراکم)، خاک طبیعی متراکم شده، خاک طبیعی متراکم شده همراه با کربنات سدیم و با لایه خاک طبیعی متراکم شده همراه با کربنات سدیم و مالچ نفتی می باشد. میزان و سرعت نشت در کلیه کانالها در شرایط مساوی با روش حوضچه ای اندازه گیری و پس از خاتمه آزمایشات میزان نسبی فرسایش ایجاد شده در هر یک از پوشش ها در مقابل جریان جت آب تعیین گردید. به علاوه آزمایش مقایسه فرسایش پذیری در مقابل جریان آب بر روی تعدادی نمونه آزمایشگاهی نیز انجام گرفت. نتایج حاصله نشان داد که اختلاط کربنات سدیم و مالچ نفتی می تواند میزان دبی نشت از کانالهای خاکی را تا ۹۵ درصد کاهش داده و فرسایش پذیری پوشش نیز کم و در حد قابل قبول می باشد. نتایج آزمایشات شیمیائی نیز نشان می دهد که کیفیت آب آبیاری در انتهای دوره آزمایش تغییر محسوسی پیدا نکرده است. در این تحقیق برای کنترل فرسایش پذیری بررسیهای آزمایشگاهی روی مخلوطهای تثبیت شده با سیمان نیز انجام گردید و در مجموع با توجه به نتایج حاصله روش اخیر به دلیل دوام بیشتر در دراز مدت مورد توصیه قرار گرفت.

مقدمه

نشت آب را کاهش داده و راندمان انتقال را بالا ببرد

(۱۱، ۱۲، ۱۷، ۲۱، ۲۲، ۲۳، ۲۵).

پوشش های متداول به چهار دسته پوششهای سخت،

خاکهای کوبیده، پوششهای غشائی مخفی و پوششهای

غشائی آشکار تقسیم می شوند. مصالح ساختمانی مثل

بتن، سنگ، آجر و آسفالت و غیره جزء دسته اول، خاک

رس، خاک - بنتونیت و خاک - سیمان جزء دسته دوم،

انواع پوششهای پلاستیکی و لاستیکها جزء دسته سوم

در کشور ایران با توجه به شرایط اقلیمی خشک و

کمبود آب، کاربرد صحیح آب موجود و جلوگیری از

تلفات آن در کشاورزی اهمیت بسیار دارد. یکی از

راههای جلوگیری از اتلاف آب و در نتیجه صرفه جویی

در مصرف آن، بالا بردن راندمان آبیاری از جمله بالا

بردن راندمان انتقال است (۶). بدین منظور با پوشش

نمودن کانالهای خاکی می توان ۶۰ تا ۸۰ درصد تلفات

و چهارم می‌باشند (۵، ۸، ۲۴ و ۲۵).

یکی از روشهای پوشش کانالها، قلیائی نمودن خاک است. قلیائی نمودن خاک یک روش آستردهمی شیمیائی است که طی آن از نمک‌های سدیم استفاده می‌شود و خاک پس از اشباع شدن با سدیم قابل تعویض، واگرا شده و بدین ترتیب از خلل و فرج آن کاسته می‌شود (۳۰). نمکهای سدیم نسبتاً "ارزان و قابل دسترس می‌باشند و ضمناً رشد علفهای هرز را کسه در دیواره و کف کانال خاکی می‌رویند، کند و یا متوقف می‌کنند (۱۵).

در تحقیق حاضر پوشش کانالهای آبیاری با استفاده از مواد شیمیائی (کربنات سدیم و مالچ نفتی) در کانال، از نظر روش اجرا، آزمایش نشت و آزمایش استحکام پوشش مورد بررسی قرار گرفته است. نتایج آزمایشات نشت بر روی این پوشش نشان می‌دهد که دبی نشت بیش از ۹۵٪ نسبت به کانال بدون پوشش کاهش یافته و نتایج بررسیهای آزمایشگاهی بر روی استحکام پوشش نیز نشان داد که این پوشش از استحکام کافی در مقابل جریان آب برخوردار می‌باشد.

علل نشت در کانالهای خاکی

عوامل متعددی در میزان نشت از کانالها تاثیر می‌گذارند که بطور کلی به سه گروه زیر دسته بندی می‌شوند (۴، ۱۰، ۲۶، ۲۷، ۲۸ و ۳۱).

۱ - خصوصیات فیزیکی و شیمیائی خاک بسترکانال

۲ - خصوصیات هندسی مقطع کانال و عمق آب زیرزمینی

۳ - میزان ذرات معلق در آب، سرعت آب در کانال، طول

مدت بهره‌برداری، درجه حرارت، فشار بارومتریک و

فاکتورهای بیولوژیکی و غیره.

تغییر در هر یک از عوامل فوق می‌تواند در کاهش

میزان نشت تاثیر مثبت یا منفی داشته باشد. یکی از فاکتورهای بسیار مهم در تعیین نشت، آبگذری سواد تشکیل دهنده بستر کانال است که تابع اندازه خلل و فرج و نیز تابع درصد آن است. هرچه اندازه خلل و فرج کاهش یابد آبگذری تقریباً "به نسبت توان دوم قطر خلل و فرج کاهش می‌یابد (۲، ۱۸ و ۳۲)، به همین دلیل آبگذری رسها معمولاً "از سایر مصالح کمتر است. بنابراین هر عاملی که این خلل و فرج را از نظر اندازه و پسا از نظر درصد کمتر نماید، می‌تواند نفوذپذیری را کاهش داده و مانع از نشت گردد.

روش اندازه گیری میزان نشت در کانالها

برای اندازه گیری میزان نشت از کانالها در صحرای روشهای مختلفی وجود دارد. یکی از این روشها که در این تحقیق مورد استفاده قرار گرفته است، روش حوضچه‌ای (آب ایستی)^۱ می‌باشد (۹). در این روش یک قسمت از کانال را انتخاب نموده و دو انتهای آن را مسدود می‌کنند، سپس حوضچه تا کمی بالاتر از عمق بهره برداری پر از آب شده و توسط شاخصی که در وسط حوضچه نصب می‌گردد، سرعت نشت آب به داخل خاک جداره کانال اندازه گیری می‌شود. پس از آن منحنی تغییرات شدت نشت با زمان ترسیم و با اندازه‌گیری متوسط عرض تراز سطح آب در عمق بهره برداری و بدست آوردن شدت نشت در آن عمق از روی منحنی، دبی نشت با استفاده از رابطه زیر محاسبه می‌گردد (۷، ۲۹، ۳۳ و ۳۵):

$$Q_s = 0.0024 \times T \times (dy/dt)$$

در این رابطه:

$$Q_s = \text{دبی نشت (m}^3/\text{m/day)}$$

درصد گرم خاک
این رابطه حداقل میزان کربنات سدیم برای واگرا کردن
خاک را بدست می‌دهد.

دلیل استفاده از نمک کربنات سدیم آن است که این
نمک با ایجاد محیطی قلیائی در خاک کاتیونهای
کلسیم و منیزیم را که باعث بهم چسبیدن ذرات خاک
می‌گردند، غیرفعال نموده و سدیم به راحتی جایگزین
این کاتیونها شده و بنابراین کلسیم و منیزیم از محلول
خاک خارج می‌گردند و با پیوند با CO_3 موجود در
محلول خاک به صورت $CaCO_3$ و $MgCO_3$ رسوب می‌نمایند.
این رسوب به صورت یک لایه دج و غیرقابل نفوذ در زیر
بستر کانال باقی می‌ماند و سدیم باقیمانده بر روی
ذرات رس از استحکام بیشتری برخوردار خواهد بود
(۱۹ و ۲۰). سطح خاک سدیم دار از قشر سختی پوشیده
می‌شود که مانع جوانه زدن بذر است (۳۳) و بدین
ترتیب رشد علفهای هرز در این خاک نیز متوقف یا کند
می‌شود.

مالچ نفتی که برای استحکام پوشش بکار می‌رود
از فرآورده‌های سنگین نفت تهیه می‌شود و به صورت
امولسیون می‌باشد که ممکن است به صورت‌های اسیدی
(کاتیونیک)، قلیائی (آنیونیک) و بالاخره امولسیون
رسی قیر تهیه گردد. این امولسیونها معمولاً دارای
۵۰ تا ۵۹ درصد قیر، ۴۰ تا ۴۸ درصد آب و ۰/۵ تا ۲
درصد مواد افزودنی (ممزوج کننده) می‌باشند که قیر را
به صورت امولسیون در خواهد آورد (۲۲ و ۲۰). مالچ نفتی در
کشاورزی برای تثبیت ماسه های روان بکار برده
می‌شود.

$T =$ متوسط عرض بالای سطح آب در عمق بهره برداری
(cm)

$dy/dt =$ شدت نشت آب در عمق بهره برداری (cm/hr)

استفاده از کربنات سدیم و مالچ نفتی در پوشش کانالها

کاربرد کربنات سدیم^۱ برای کاهش نفوذپذیری در
خاکی موثر خواهد بود که رس آن حداقل ۱۵ درصد و
ظرفیت تبادل کاتیونی (C.E.C) آن نیز حداقل ۱۵
میلی اکی والان درصد گرم خاک خشک باشد، به علاوه
عمق لایه خاک که بر روی لایه شن تحتانی قرار دارد
حداقل ۳۰ سانتیمتر باشد (۲۴). رس در صورتی واگرا
می‌گردد که فاکتور ESP خاک ۱۵ درصد باشد (۳).
بنابراین برای دیسپرس نمودن یکمقدار گرم خاک رس
کافی است به اندازه‌های کربنات سدیم مصرف نمود که
این مشخصه را ایجاد نماید. تمام فاکتورهای را که در
این مورد موثر هستند می‌توان در رابطه زیر خلاصه نمود:

$$Na_2CO_3 = 0.0055 \text{ pd } D_b (0.15 \text{ C.E.C. } E_s)$$

در رابطه فوق:

$Na_2CO_3 =$ میزان کربنات سدیم مورد نیاز برای طول

یک متر کانال بر حسب کیلوگرم

$P =$ محیط خیس شده کانال بر حسب متر

$d =$ عمق جداره و کف کانال که قرار است با کربنات

سدیم مخلوط گردد بر حسب سانتیمتر

$D_b =$ وزن مخصوص ظاهری خاک بر حسب گرم بر سانتی -

متر مکعب

$E_s =$ سدیم قابل تعویض خاک بر حسب میلی اکی والان

۱- کربنات سدیم در ایران توسط شرکت پتروشیمی شیراز تولید می‌گردد. قیمت هر کیلوآن در حال حاضر یکمدریال

است و کاربرد آن در صنایع شیشه کری، مواد شوینده و چرم سازی و ۰۰۰ می‌باشد.

مواد و روشها

پس از انجام آزمایشات فیزیکی، شیمیائی و مکانیکی خاک بر روی نمونه‌های تهیه شده از زمین طرح مشخص شد که بافت خاک در سیستم طبقه بندی یکنواخت^۱ رس و رس سیلتی (C.E.C, CL-ML, CL) خاک ۱۳/۳ تا ۱۸ میلی اکی والان درصد گرم خاک و نفوذپذیری خاک سطحی بین ۲۰ تا ۴۰ میلیمتر در ساعت متغیر است. آزمایشات مکانیک خاک نیز نشان داد که رطوبت بهینه برای تراکم ۱۳/۵ درصد، حد روانی و خمیری خاک به ترتیب ۲۰/۸ و ۱۸/۵ درصد و اندیس خمیری ۲/۳ می‌باشد. نتایج آزمایشات فیزیکی و شیمیائی خاک در ضمیمه های ۱ و ۲ مقاله آمده است. پس از انجام عملیات نقشهبرداری و تهیه پروفیل طولی زمین مشخص شد که به دلیل شیب زیاد نیاز به تسطیح می‌باشد. پس از تسطیح سه کانال مثلثی به طول یکمتر و با فاصله ۳/۵ متر از یکدیگر با شیب جداره ۱ (عمودی) به ۲ (افقی)، شیب کف ۱۵٪ و عمق ۴۰ سانتیمتر احداث گردید و مقطع کانالها با استفاده از شابلون فلزی رگلاژ شد. پس از اتمام عملیات آماده سازی بر روی این کانالها، جداره آنها در بعضی مقاطع به طول ۲۰ تا ۴۰ متر تا عمق ۲۰ سانتیمتری زیر و رو شد تا برای پوشش جدید آماده شود. به منظور مقایسه پوشش در طول کانالها دو حالت کانال بدون پوشش و کانال با خاک جداره تراکم نیز در نظر گرفته شد. به منظور دخالت دادن تکرار در آزمایشات، طرح به صورت سه تیمار و سه تکرار به طور متناوب به صورت زیر به اجرا درآمد:

تیمار اول: کانال با پوشش کربنات سدیم + مالچ نفتی +

تیمار دوم: کانال با پوشش خاک متراکم شده (کانال C).

تیمار سوم: کانال شاهد (کانال O).

تیمار "NA-M" به این صورت انجام گرفت که ابتدا خاک با بیل تا عمق ۲۰ سانتیمتری زیر و رو شد و با کربنات سدیم به میزان ۱/۵ کیلوگرم در هر متر طول (طبق محاسبات) مخلوط و بعد از آن مرطوب شده و سپس مالچ نفتی به اندازه ۳ لیتر در هر متر مربع با استفاده از آبپاش فلزی بر روی جداره پخش شد و با لایحه دوباره با خاک زیر و رو گردید تا عمل اختلاط بخوبی صورت گرفته و مالچ به عمق نفوذ کند. در پایان پس از رگلاژ کانال مطابق شابلون فلزی، با مرطوب نمودن جداره کانال در حد بهینه، با استفاده از غلطک موتوری - دستی ۱/۵ تنی، جداره متراکم و سپس مجدداً مالچ پاشیده شد.

در تیمار "C" فقط خاک زیر و رو شده و پس از مرطوب نمودن، با غلطک متراکم شد. و کانال تیمار "O" به همان صورت که گردید حفر نموده بود باقی ماند. پس از انجام مراحل پوشش، آب بندهائی خاکی، با استفاده از غلطک به فواصل ۲۰ متر در طول کانالها و در حد و مرز پوششها احداث و با کشیدن نایلون ضخیم روی آنها، نشت از این آب بندها کنترل گردید. سپس با استفاده از لوله های آلومینیومی و سیستم آب تحت فشار مزرعه مهندسی زراعی، حوضچه های کانالها پر از آب گردید و با نصب شاخص در وسط هر حوضچه اندازه گیریهای مربوط به آزمایش نشت آغاز شد. برای خیس شدن جداره کانالها یک روز فرصت داده شد و از روز دوم به مدت سه روز قرائتها انجام گردید و هر روز پس از جایگزینی آب نشت یافته روز قبل در کانالها، اندازه گیریها ادامه پیدا

که ۲۸ روز پس از تهیه، تحت آزمایش قرار داده شدند. برای انجام آزمایش مقایسه‌ای فرسایش، جریان کنترل شده آب با سرعت یک متر در ثانیه با استفاده از شیر آب آزمایشگاه بر روی تک تک نمونه‌ها به مدت نیم ساعت برای هر نمونه برقرار گردید. نمونه‌ها قبل از آن که زیر جریان آب قرار داده شوند، توزین شده و پس از پایان آزمایش فرسایش به مدت ۲۴ ساعت در کوره الکتریکی قرار داده شده و مجدداً "توزین گردیدند و با اندازه گیری درصد رطوبت خاک نمونه قبل از آزمایش، وزن نمونه خشک قبل و بعد از آزمایش مورد مقایسه قرار گرفت و با تقسیم تفاضل این دو مقدار بر وزن نمونه خشک قبل از آزمایش فرسایش نسبی به صورت درصد بدست آمد

نتایج و بحث

نتایج آزمایشات نشت

نتایج بدست آمده نشان می‌دهد که میزان نشت در کانالهای تیمار "NA-M" و "NA-C" در مقایسه با تیمار "O" بیش از ۹۵ درصد کاهش یافته است. برای بررسی این نتایج، ابتدا شدت نشت تیمارها و تکرارها محاسبه شد و سپس با داشتن رکوردگیری هر بیسار و هر تکرار منحنی‌های نشت تجمعی بر حسب زمان (شکل ۱)، منحنی‌های تغییرات عمق بر حسب زمان (شکل ۲) برای سه روز و منحنی تغییرات شدت نشت بر حسب تغییرات عمق (شکل ۳) ترسیم شد. برای تعیین تغییرات شدت نشت، تمام محاسبات مربوط به شدت نشت در برابر عمق، به صورت رگرسیون لگاریتمی آنالیز شد. چنانکه از این نتایج مشهود است، شدت نشت در برابر تغییرات عمق، تغییرات رییدی را نشان می‌دهد که این امر به دلیل شرایط زهکشی خاک و شکل

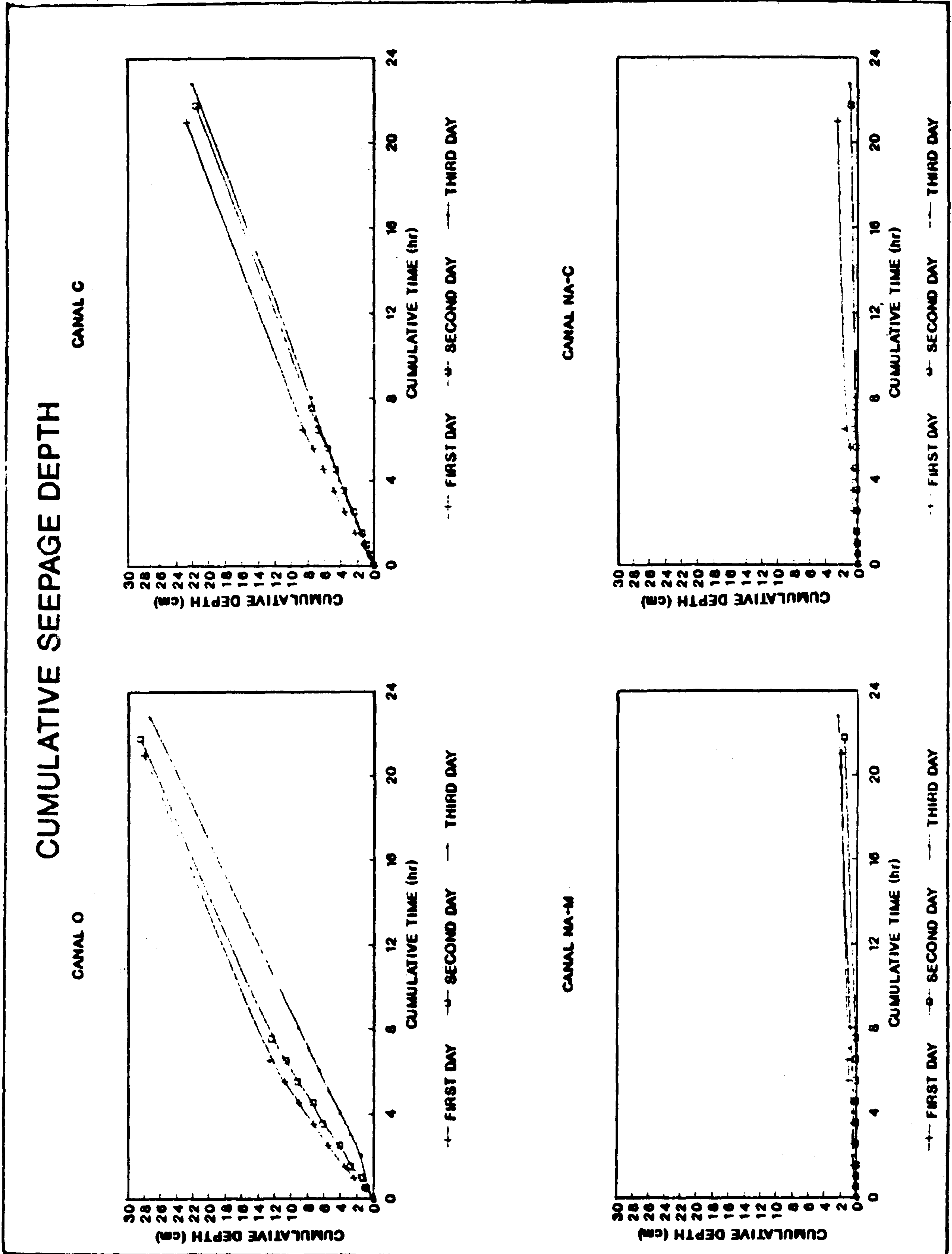
کرد. قرائتها ابتدا هر نیم ساعت به نیم ساعت و سپس هر ساعت و تا ۲۲ ساعت برای هرروز صورت گرفت.

در پایان این مرحله آزمایش، کانالی نیز بتنهایی با کربنات سدیم پوشش و سپس جداره کانال متراکم گردید (تیمار NA-C) تا نشت این کانال با تیمار کانال "NA-M" مقایسه شود.

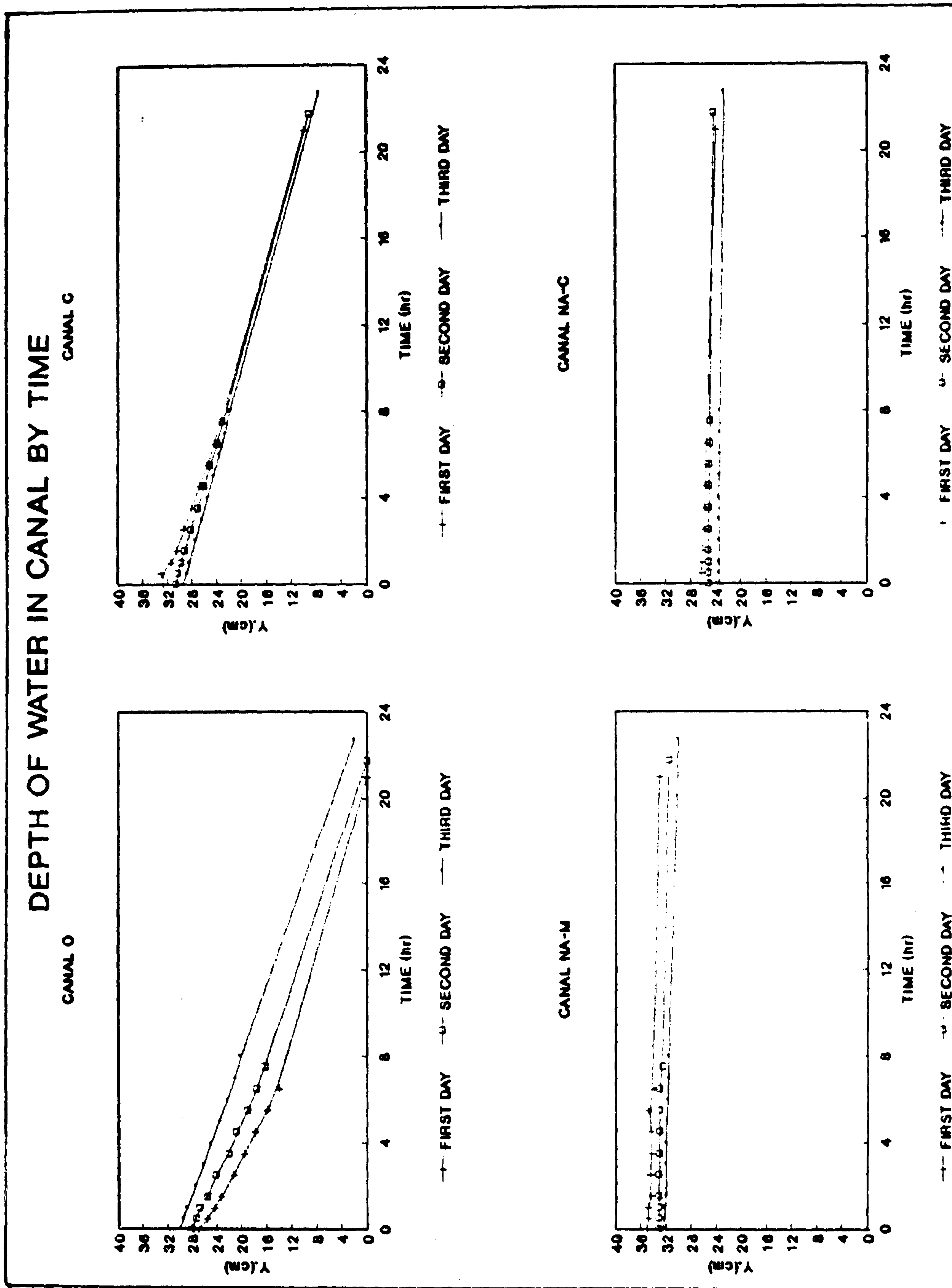
به منظور بررسی وضعیت استحکام جداره کانالها، آزمایش فرسایش به روش برقراری جریان آب از لوله تحت فشار بر روی جداره‌ها بر روی چهار تیمار انجام شد. بررسی دقیقتر استحکام پوشش در آزمایشگاه نیز به صورت زیر ادامه پیدا کرد:

ابتدا خاک با همان مقدار کربنات سدیم مخلوط شد و سپس نمونه‌هایی در قالبهای استاندارد و با روش استاندارد پروکتور تهیه گردید. این نمونه‌ها به صورت زیر تهیه شدند:

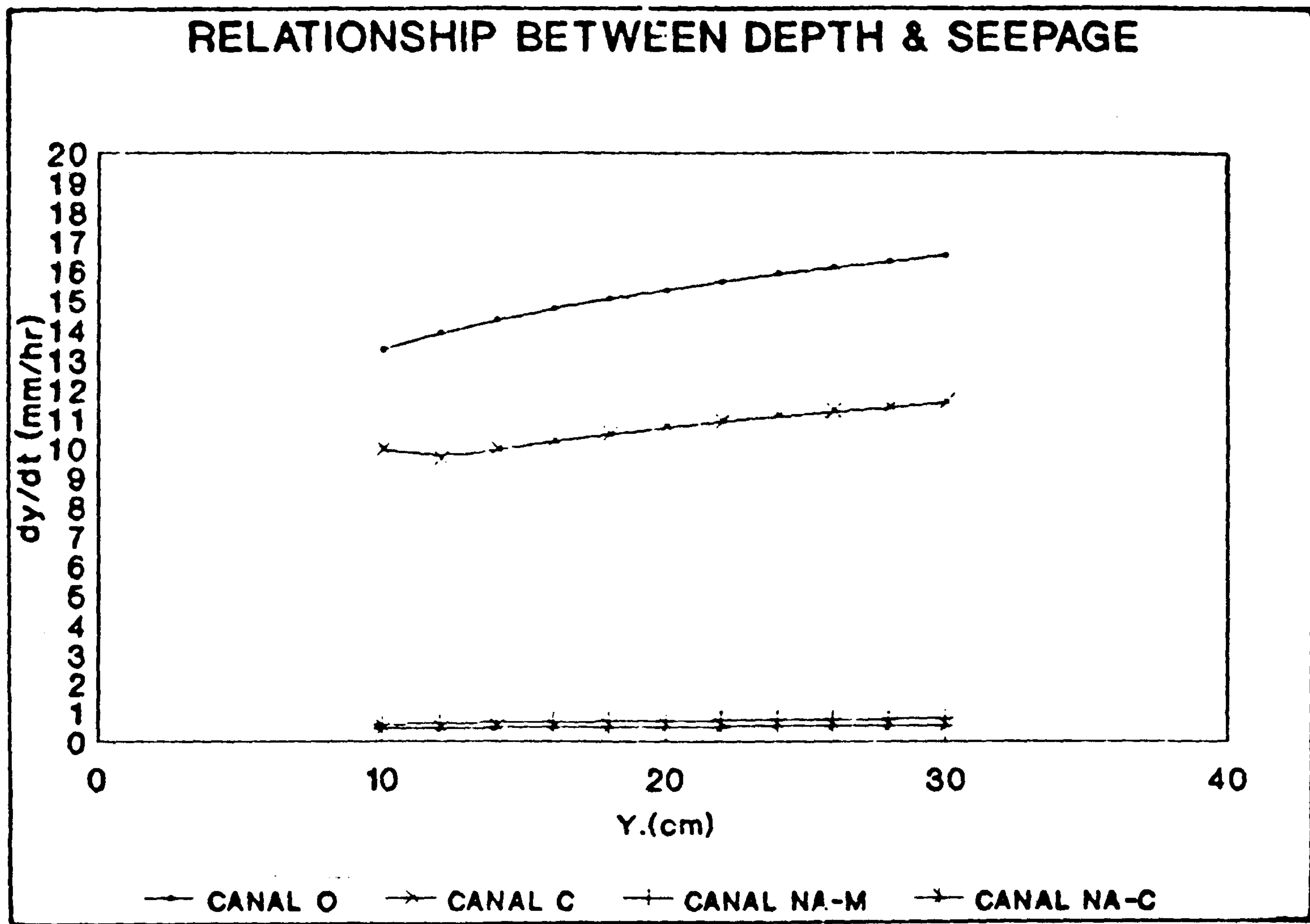
- ۱- نمونه خاک متراکم شده "C" ۹ نمونه.
 - ۲- نمونه خاک مخلوط شده با کربنات سدیم و متراکم شده "NA-C" ۹ نمونه.
 - ۳- نمونه خاک مخلوط شده با کربنات سدیم و مالج نفتی "NA-M-C" و متراکم شده ۹ نمونه.
 - ۴- نمونه خاک مخلوط شده با کربنات سدیم و متراکم شده "NA-C-M" همراه با پاشیدن مالج بر روی آن ۹ نمونه.
 - ۵- نمونه خاک مخلوط شده با کربنات سدیم و سیمان و متراکم شده "NA-CE-C" ۱۲ نمونه. (سیمان با درمدهای وزنی ۵/۱، ۱۰/۲ و ۲۰/۳ درصد اضافه و برای هر حالت سه نمونه تهیه گردید).
- نمونه‌های سری پنجم به منظور مقایسه فرسایش - پذیری نمونه‌های حاوی سیمان با مالج تهیه شده بود



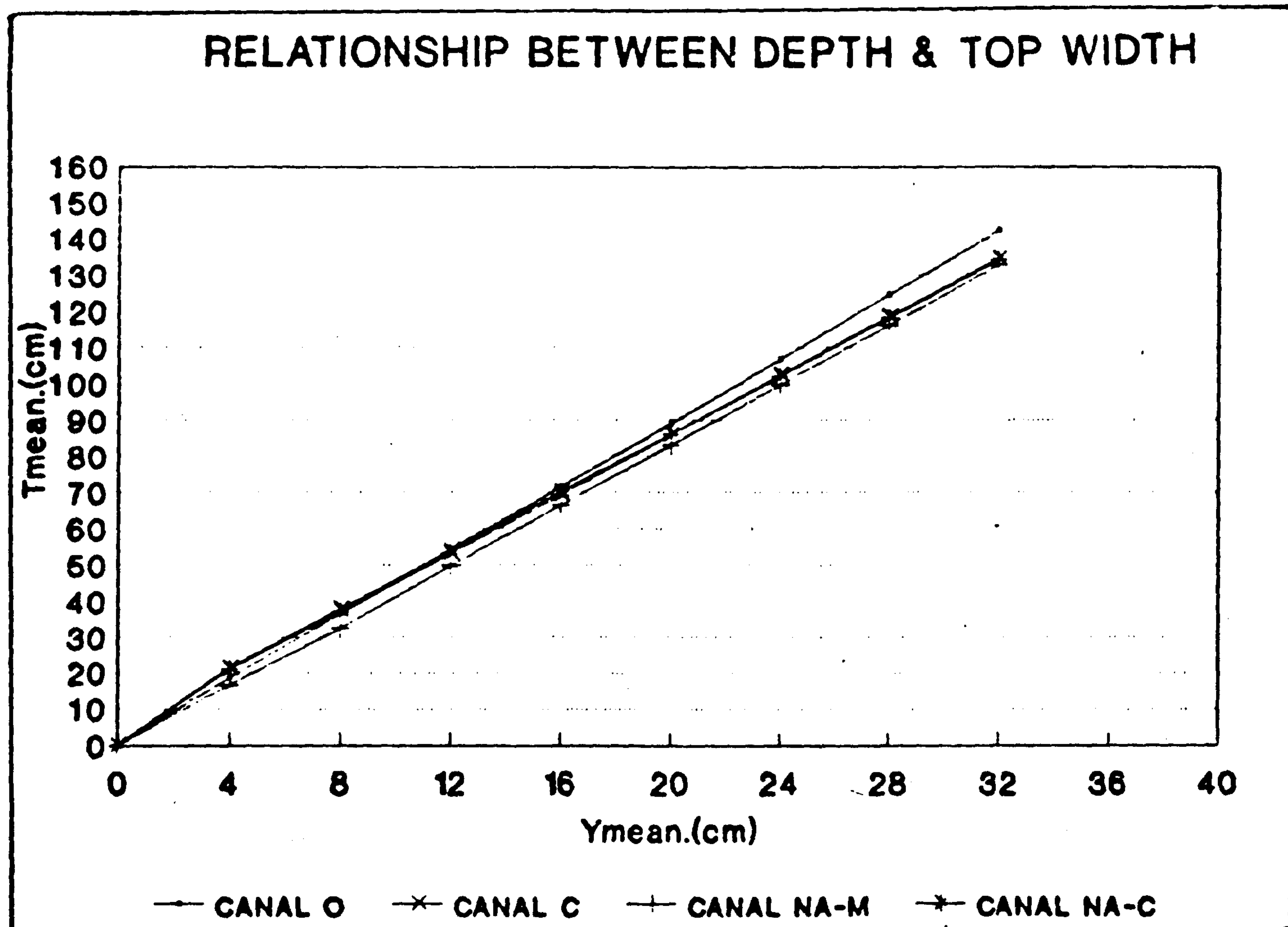
شکل شماره ۱: مقایسه نمودارهای نشت نیمه روزانه آب در کانالها برای تیمارهای مختلف



شکل شماره ۲: مقایسه نمودارهای تغییرات روزانه عمق آب در کانال بر حسب زمان برای تیمارهای مختلف



شکل شماره ۳: نمودار تغییرات شدت نشت بر حسب عمق آب در کانال برای تیمارهای مختلف



شکل شماره ۴: نمودار تغییرات عرض سطح آب بر حسب تغییرات عمق متوسط در کانالها

نتیجه گرفت که برای کانالی به طول یک کیلومتر بدون پوشش میزان نشت برابر ۲۸۲ متر مکعب در روز و با پوشش خاک متراکم شده ۲۱۵ متر مکعب است در حالیکه با پوشش کربنات سدیم و مالچ میزان نشت به حدود ۱۴ متر مکعب در روز کاهش یافته است.

مقایسه کیفیت آب پس از آزمایشات نیز نشان داد که تغییر محسوسی در کیفیت آن ایجاد نشده و استفاده از مالچ و کربنات سدیم آب را از استانداردهای لازم جهت آبیاری خارج نمی‌کند. جدول شماره ۲ این مقایسه را نشان می‌دهد.

نتایج آزمایشات استحکام پوشش در کانالها در صحرا
نتایج آزمایشات صحرائی مربوط به استحکام پوشش بر روی جداره کانالها برای مدت زمان آزمایش نشان داد که پوشش جداره با مخلوطی از خاک و کربنات سدیم و مالچ نفتی از استحکام کافی برخوردار است (جدول ۳).

نتایج آزمایش فرسایش بر روی نمونه های ساخته شده در آزمایشگاه

نتایج بدست آمده از آزمایش فرسایش بر روی نمونه های ساخته شده در آزمایشگاه موید این مطلب است که مخلوط خاک و کربنات سدیم در جداره کانال به تنهایی بسیار فرسایش پذیر است، ولی در صورت اختلاط با مالچ نفتی یا سیمان فرسایش پذیری آن بسیار کم خواهد شد و جدول ۴ نتایج این آزمایش را به طور متوسط نشان

خاص کانال (مقطع مثلثی) است. همانگونه که در منابع دیگر نیز آمده است دبی نشت تابع Y/T می‌باشد که به دلیل ثابت بودن این نسبت در کانال مثلثی، دبی نشت فقط با تغییرات T تغییر می‌نماید و نتایج بدست آمده با این نظریه کاملاً هماهنگ است (۷).

با اندازه گیری عرض با لای آب (T) در طول کانال (۶ قرائت) برای عمقهای مختلف و انجام عملیات رگرسیون خطی بر روی این ارقام، عرض متوسط با لای آب بر حسب متوسط عمق برای کانالهای مختلف بدست آمد و منحنی تغییرات آن ترسیم شد (شکل ۴). سپس برای عمق ۲۵ سانتیمتری کانالها (عمق مورد مقایسه) عرض متوسط با لای (T_{mean}) بدست آمد و با داشتن شدت نشت (dy/dt) در آن عمق با استفاده از شکل ۳، دبی نشت برای کانالها، از رابطه زیر محاسبه شد (۷):

$$Q_s = 0.0024 \times (dy/dt) \times T$$

$$Q_s : \text{دبی نشت بر حسب } m^3/m/day$$

$$dy/dt : \text{شدت نشت برای عمق بهره برداری}$$

$$(cm/hr)$$

$$T : \text{عرض متوسط با لای سطح آب برای عمق بهره-}$$

$$\text{برداری (cm)}$$

مقادیر محاسبه شده در جدول ۱ نشان داده شده

است. با توجه به این جدول در واقع می‌توان چینیــــ

جدول ۱- مقایسه دبی نشت کانالها

کاهش دبی نشت نسبت به کانال شاهد	Q_s ($m^3/m/day$)	dy/dt (cm/hr)	T_{mean} (cm)	تیمار
-	۰/۲۸۲	۱/۳۸۴	۱۰۲/۶	O
٪۲۴	۰/۲۱۵	۱/۱	۱۰۶	C
٪۹۵	۰/۰۱۴	۰/۰۵۵	۱۰۳	NA-M
٪۹۵/۴	۰/۰۱۳	۰/۰۵۲	۱۰۵/۸	NA-C

جدول ۲- مقایسه کیفیت آب

S.A.R	Na - meq/lit	Ca+Mg meq/lit	کربنات meq/lit	اسیدیته pH	هدایت الکتریکی ECx10	مشخصات نمونه
۱/۵	۱/۶	۳/۹	۰	۸	۵۱۰	آب چاه
۱/۳۷	۱/۹	۳/۶	۰	۸/۱	۵۴۷	آب کانالهای تیمار NA-M

جدول ۳- نتایج مقایسه نسبی فرسایش در صحرا

درصد فرسایش شده	سطح فرسایش تقریبی (m^2)	متوسط سطح آزمایش نده (m^2)	نماری
۱۰۰	۱/۸	۱/۸	کانال "O"
۷۰	۱/۲۶	۱/۸	کانال "C"
۲۰	۰/۳۶	۱/۸	کانال "NA-M"
۹۵	۱/۷۱	۱/۸	کانال "NA-C"

جدول ۴- نتایج بررسی وضعیت نسبی فرسایش بر روی نمونه های آزمایشگاهی

توضیحات	درصد فرسایش (متوسط گیری)	تعداد نمونه های آزمایش شده	نوع سونه
خاک متراکم شده	۹/۰۸	۹	C
خاک با کربنات سدیم اختلاط و متراکم شده	۱۸/۳۱	۹	NA+C
مالج بر روی نمونه های ردیف بالا باشیده شده است	۲/۹۳	۹	NA+M+C
مالج با خاک حاوی کربنات سدیم مخلوط شده	۰/۴۹	۹	NA+M+C
سیمان با ۰/۵ درصد وزنی	۴	۳	NA+CE+C
سیمان با ۱ درصد وزنی	۲/۶	۳	NA+CE+C
سیمان با ۲ درصد وزنی	۲/۶	۳	NA+CE+C
سیمان با ۳ درصد وزنی	۱/۶	۳	NA+CE+C

* آزمایشات چهار ردیف آخر پس از گذشت ۲۸ روز از ساخت نمونه ها انجام گرفت

کانالهای خاکی به دلیل فرسایش پذیر بودن این روش توصیه نمی شود ولی در استخرهای ذخیره آب به دلیل ایستنا بودن آب در استخر قابل اجرا می باشد گرچه اجرای روش به همراه مالچ نفتی یا اختلاط با سیمان از نظر استحکام نتایج بهتری دربر خواهد داشت.

کاربرد سیمان در خاک حاوی کربنات سدیم بجای مالچ نفتی به دلیل پایداری بیشتر سیمان در خاک گرچه از نظر اقتصادی هزینه بیشتری دربر خواهد داشت، ولی از نظر طول عمر دوام بیشتری داشته و در کانالهائی که عمر مفید آنها از نظر اقتصادی توجیه پذیر باشد، می تواند بجای مالچ مورد استفاده قرار گیرد.

از نظر کیفیت آب نیز این پوشش تاثیر منفی دربر نخواهد داشت، ولی برای حصول به نتایج دقیقتر لازم است کیفیت آب برای يك فصل کشت، در کانال در حاوی آب جاری بررسی گردد.

برای نهائی کردن امکان استفاده از این روش پوشش لازم است که در مرحله سوم این تحقیق، نتایج این قسمت در يك کانال در حال بهره برداری و برای مدت حداقل یکسال پیاده شده و آزمایشات کیفیت آب، بررسی وضعیت استحکام پوشش در شبها و دبی های مختلف کانال، بررسی عمر مفید پوشش و مقایسه اقتصادی آن با پوشش های رایج و بالاخره یافتن روشهای ساده تر و عملی به نحوی که کشاورزان قادر به استفاده از آن در انهار سنتی خود باشند، بعمل آید.

سپاسگزاری

این تحقیق در اراضی اداره کل مهندسی زراعی کرج صورت گرفته است و کلیه هزینه های اجرائی آن توسط موسسه تحقیقات مهندسی زراعی وابسته به سازمان تحقیقات کشاورزی تامین گردیده است که در

می دهد. چنانکه در این جدول مشاهده می شود، اختلاط سیمان با خاک حاوی کربنات سدیم درصد فرسایش نسبی کمی را نشان می دهد و با توجه به اینکه استحکام سیمان در خاک با گذشت زمان بیشتر می شود، امکان استفاده از این ماده بجای مالچ نفتی قابل بررسی است. برآوردهای بعمل آمده نشان می دهد که در صورت اختلاط ۳٪ وزنی سیمان با خاک حاوی کربنات سدیم در طول کانالی مشابه کانالهای طرح برای هر متر طول در حدود ۱۷ کیلوگرم سیمان مصرف خواهد شد و این مقدار سیمان در حال حاضر در حدود هزار و دویست ریال هزینه خواهد داشت که در مقایسه با مالچ نفتی مصرفی (در هر متر طول کانال ۴ لیتر) از نظر قیمت، در پالایشگاه لیتری ۵/۰ ریال تحویل می گردد و دفتر کویرزدائی وزارت جهاد سازندگی در حال حاضر مالچ را مجاناً دریافت می نماید و بنابراین فقط هزینه حمل و کاربرد خواهد داشت. لذا اهمیت طول عمر کانال در طرحها از نظر برآورد اقتصادی، کاربرد یکی از این دو ماده را توجیه می نماید.

نتیجه گیری و پیشنهادات

اختلاط کربنات سدیم و مالچ نفتی با خاک جداره کانالهای خاکی به صورت يك نوع پوشش، عملی بوده و دبی نشت یافته را بیش از ۹۵ درصد کاهش می دهد. اضافه نمودن مالچ نفتی به خاک اشباع شده از کربنات سدیم و نفوذ مالچ به لایه ۲۰ سانتیمتری خاک جداره کانال و کوبیدن این مجموعه، استحکام و پایداری خاک را در مجاورت جریان آب افزایش می دهد. هزینه اجرائی این نوع پوشش نسبت به پوششهای رایج کمتر بوده و در بعضی طرحها حتی در صورت کم بودن طول عمر از نظر اقتصادی قابل توجیه خواهد بود.

اختلاط کربنات سدیم به تنهایی با خاک جداره

ضمیمه ۱: نتایج آزمایش بافت خاک

Texture	بافت خاک			عمق برداشت نمونه	شماره پروفیل	شماره آزمایشگاه
	%S	%Si	%C			
Si-L	۲۵/۶	۵۳/۴	۲۱	۲۵-۵۰	A -۱	۱
L	۲۹/۶	۴۹/۴	۲۱	-۷۵	A -۱	۲
L	۳۳/۶	۴۰/۴	۲۶	-۱۰۰	A -۱	۳
C-L	۲۶/۲	۴۴/۸	۲۹	-۱۲۵	A -۱	۴
L	۴۰/۶	۳۶/۴	۲۳	۲۵-۵۰	A -۲	۵
C.L						
L	۲۶/۶	۴۶/۴	۲۷	-۷۵	A -۲	۶
C.L	۲۱/۶	۴۹/۴	۲۹	-۱۰۰	A -۲	۷
L	۳۳/۶	۴۰/۴	۲۶	۲۵-۵۰	A -۲	۸
Si-L	۲۱/۶	۵۲/۴	۲۶	-۷۵	A -۳	۹
C.L						
Si-L	۲۲/۲	۵۰/۸	۲۷	-۱۰۰	A -۳	۱۰
L	۲۸/۶	۴۸/۴	۲۳	-۱۲۵	A -۳	۱۱
L	۳۴/۴	۴۵	۲۰/۶	۰-۳۰	B -۱	۱۲
C.L	۲۷/۷	۴۱/۷	۳۰/۶	-۶۰	B -۱	۱۳
L	۲۸/۴	۴۵	۲۶/۶	۲۵-۵۰	B -۲	۱۴
L	۳۲/۴	۴۵	۲۲/۶	۵۰-۷۵	B -۲	۱۵
L	۲۹/۷	۴۵/۷	۲۴/۶	-۱۰۰	B -۲	۱۶
Si.L	۱۸/۴	۵۵	۲۶/۶	-۱۲۵	B -۲	۱۷
L	۳۰/۴	۴۵	۲۴/۶	۲۵-۵۰	B -۳	۱۸
C-L	۲۷/۷	۴۱/۷	۳۰/۶	-۷۵	B -۳	۱۹
Si.C.L	۱۵/۷	۵۳/۷	۳۰/۶	-۱۰۰	B -۳	۲۰
C-L	۲۰/۴	۵۱	۲۸/۶	-۱۲۵	B -۳	۲۱
C-L	۲۷/۷	۳۹/۳	۳۳	۲۵-۵۰	B -۴	۲۲
C-L	۲۰/۴	۴۷	۳۲/۶	-۷۵	B -۴	۲۳
C-L	۲۴/۴	۴۳	۳۲/۶	-۱۰۰	B -۴	۲۴
Si.C.L	۱۸/۴	۵۱	۳۰/۶	-۱۲۵	B -۴	۲۵

ضمیمه ۲: نتایج آزمایشات شیمیایی خاک

% S.P.	EX.Na. meq/100 gr	C.E.C meq/100 gr	S ₀₄ ca meq/100 gr	C ₀₃ ca meq/100 gr	Total of Anions meq/liter	Anions meq / liter				Total of Cations meq / liter	Cations meq/lit			E.CX10 ³	PH	نوع خاک طبق طبقه بندی	کلاس طبقه بندی	نوع آبیاری
						CO ₃ ⁻	CO ₃ ⁻	SO ₄ ⁻	Cl ⁻		Ca ⁺⁺ Mg ⁺⁺	K ⁺	Na ⁺					
۱۱/۲	۰/۵	۱۶	۱/۱	۸/۷	۵/۱	۲/۲	۰	۲/۳	۰/۶	۴/۸	۳/۲	۱/۷	۰/۴۹۲	۸	۲۵-۵۰	A-۱	۱	ساخته آبیاری
۳۱/۷	۰/۵	۱۵	۷/۸	۷/۷	۸/۳	۱/۵	۰	۴/۸	۲	۸/۵	۶	۲/۵	۰/۸۳	۷/۱۵	-۷۵	A-۱	۲	ساخته آبیاری
۴۰/۷	۰/۵	۱۶/۱	۱/۴	۵/۳	۸/۲	۱/۴	;	۴/۴	۲/۴	۸/۵	۶/۲	۲/۳	۰/۷۷۸	۷/۱۷	-۱۰۰	A-۱	۳	ساخته آبیاری
۴۲/۵	۰/۵	۱۸	۱/۳	۵/۳	۶/۱	۱/۶	۰	۲/۸	۱/۶	۵/۸	۴	۱/۸	۰/۵۶۶	۸/۰۱	-۱۲۵	A-۱	۴	ساخته آبیاری
۳۳/۳	۰/۳	۱۳/۹	۵/۲	۸/۷	۶/۸	۲/۶	۰	۲/۷	۱/۶	۶/۵	۴/۶	۱/۸	۰/۶۰۱	۷/۱۲	۲۵-۵۰	A-۲	۵	ساخته آبیاری
۳۸/۱	۰/۴	۱۴	۱/۷	۱۰/۶	۱۵	۱/۴	۰	۱۰/۴	۳/۲	۱۶	۱۳	۳	۱/۵۸	۷/۷	-۷۵	A-۲	۶	ساخته آبیاری
۴۲/۱	۰/۵	۱۴/۳	۱/۸	۱۲/۷	۱۷/۲	۱/۱	۰	۱۲/۵	۳/۶	۱۷/۴	۱۴/۲	۳/۲	۱/۷۱۸	۷/۷۵	-۱۰۰	A-۲	۷	ساخته آبیاری
۳۶/۶	۰/۴	۱۳/۵	۲/۷	۱۰/۳	۸/۱	۲/۱	۰	۴/۸	۱/۲	۸/۷	۶/۲	۲/۵	۰/۸۰۸	۷/۱۲	۲۵-۵۰	A-۲	۸	ساخته آبیاری
۳۴/۷	۰/۴	۱۴	۳/۱	۱۰/۷	۱۴/۱	۱/۳	۰	۱۰/۸	۲	۱۴/۵	۱۱/۴	۳/۸	۱/۱۱	۷/۸۱	-۷۵	A-۲	۹	ساخته آبیاری
۳۴/۷	۰/۴	۱۳/۶	۲/۳	۱۱/۳	۱۴/۱	۱/۲	۰	۸/۶	۵/۱	۱۵/۶	۱/۶	۶	۱/۷	۷/۸	-۱۰۰	A-۲	۱۰	ساخته آبیاری
۳۲/۳	۰/۴	۱۳/۳	۷/۴	۱۰/۳	۶/۷	۱/۵	۰	۳/۲	۲	۷/۲	۵/۲	۲	۰/۷۳۸	۸/۰۲	-۱۲۵	A-۲	۱۱	ساخته آبیاری

اینجا لازم است از مسئولین و کارشناسان محترم این دو سازمان تشکر و قدردانی بعمل آید.

REFERENCES:

منابع مورد استفاده :

- ۱- اخوان، ج ۰ ۱۳۶۴ کاربرد امولسیونهای قیر و مالچهای نفتی در امر کشاورزی و تثبیت شن های روان، دفتر فنی تثبیت شن و کویر زدائی ، نشریه شماره (۲۶).
- ۲- بایبوردی، م ۰ ۱۳۶۶ اصول مهندسی آبیاری، جلد اول، روابط آب و خاک ، انتشارات دانشگاه تهران .
- ۳- بایبوردی، م ۰ ۱۳۶۸ زهکشی و بهسازی خاک، انتشارات دانشگاه تهران .
- ۴- بایبوردی، م ۰ ۱۳۶۸ فیزیک خاک، انتشارات دانشگاه تهران .
- ۵- بیبا، م ۰ ۱۳۶۹ معرفی یک نوع پوشش مناسب جهت کانالهای آبیاری، گروه آبیاری دانشکده کشاورزی شهید چمران اهواز، گزارش از طرح پژوهشی ، شماره (۶).
- ۶- بهنیا، ع ۰ ۱۳۶۹ آشنائی با تلفات آب آبیاری و روشهای بهبود بخشی راندمان آبیاری ، نشریه آب شماره (۹).
- ۷- حیدری زاده، م ۰ ۱۳۶۸ بررسی تلفات نشت از کانالهای آبیاری، پایان نامه، گروه مهندسی آبیاری و آبادانی دانشکده کشاورزی دانشگاه تهران .
- ۸- خسروشاهی، ک ۰ ۱۳۵۳ ارزانترین وسیله جلوگیری از تلفات آب در انهار، سومین سمینار آبیاری و زهکشی وزارت نیرو .
- ۹- رودکی، م، خ ۰ ۱۳۶۳ بررسی و برآورد تلفات آب در کانالها ، نشریه آب، شماره (۲)، وزارت نیرو .
- ۱۰- عکاشه، الف ۰ تلفات آب در کانالهای ۴ و ۳، کارشناس کشاورزی، مجله زیتون، شماره های (۷۷ و ۷۸) اسفند ۶۶ و فروردین - اردیبهشت ۶۷ .
- ۱۱- علیزاده ، الف ۰ ۱۳۶۵ اصول زراعت در مناطق خشک، جلد اول - موسسه چاپ و انتشارات آستان قدس .
- ۱۲- عنایت، م. ح ۰ ۱۳۶۳ صرفه جوئی در مصرف آب کشاورزی، شرب و صنعت، مجموعه مقالات کنفرانس صرفه جوئی محارف آب توسط وزارت نیرو ۲۹- ۲۷ آذرماه .
- ۱۳- فرداد، ح ۰ ۱۳۶۶ طراحی کانالهای آبیاری در جهان، چاپ کتیبه .
- ۱۴- فرداد، ح ۰ ۱۳۶۲ اصول زهکشی و کاربرد آن، جلد دوم، انتشارات دانش و فن .
- ۱۵- فرزانه، د ۰ ۱۳۶۸ پوشش انهار از طریق مواد شیمیائی. اداره کل کشاورزی استان باختران .
- ۱۶- قبادیان، ع ۰ ۱۳۶۳ پدولوژی مناطق خشک و نیمه خشک. انتشارات عمیدی .
- ۱۷- کردوانی. پ ۰ ۱۳۶۷ جلد اول، ویژگیهای اقلیمی، علل خشکی و مسائل آب. انتشارات دانشگاه تهران .
- ۱۸- کشکولی، ح، ع ۰ ۱۳۶۵ تعیین مقدار و علل تلفات آب در کانالهای آبیاری. جهت ارائه به سمینار موسسه تحقیقات خاک و آب . بهمن ماه .
- ۱۹- مبین، م ۰ ۱۳۵۱ میزان تلفات آب از کانالهای خاکی و مقایسه آن با کانالهای بتونی در طرح آبیاری دز ، نشریه سالانه آبیاری و زهکشی، نشریه شماره (۶).

- ۲۰- مجلی، ح . ۱۳۵۶ . شیمی خاک . نشریه شماره (۱۰۷) ، دانشکده کشاورزی دانشگاه تبریز .
- ۲۱- موسوی، ف . و الف، شایان . ۱۳۶۴ . آب بیشتر برای مناطق خشک، مرکز نشر دانشگاهی، تهران .
- ۲۲- آرشیو شرکت پتروشیمی وزارت نفت .
- ۲۳- گروه آبیاری دانشکده کشاورزی . ۱۳۶۷ . پروژه آبیاری دشت خشت استان فارس، توسط دانشجویان کارشناسی ارشد، زیر نظر مهندس شنطیا قائم مقام مهندسین مشاور یکم .
- ۲۴- مهندسین مشاور کاژه سانپو . ۱۳۴۹ . استفاده از مواد پتروشیمی برای پوشش جداره کف شبکههای آبیاری، سمینار آبیاری و زهکشی، شماره ۱، تهران، وزارت آب و برق .
- ۲۵- وزارت نیرو . ضوابط عمومی طراحی شبکههای آبیاری، شماره ۱۱، استاندارد صنعت آب، دفتر فنی امور آب .
- 26- Bower, H. Theory of seepage from open channels. In advances in hydroscience, Vol.5. V.T.Chow. Academic press. INC. New York. PP.121-127.
- 27- Bower, H. Theoretical aspects of seepage from open channels. Journal of the hydraulics division. Hy3. May 1965. PP. 37-59.
- 28- Bower, H. Effect of velocity on seepage and its measurement. Journal of the irrigation and drainage division. Vol. 88. No. IR3. Sept 1986.
- 29- El Nimr, A. & R.L. Street. 1972. Seepage from trenches through non-homogeneous soils. Journal of the irrigation and drainage division. ASCE. Vol. 98. No. IR1. Proce. Paper 8777 pp.13-23.
- 30- Harr, M.E. 1962. Groundwater and seepage. New York. McGraw Hill Book company.
- 31- Karatz, D.B, 1977. Irrigation canal lining . FAO, Land and water development division, Rome.
- 32- Linsley, R.K. , M.A. Kohler & J.L. Pauthus. 1982. Hydrology for engineers. Tokyo. McGraw Hill Book Company. PP. 102-107.
- 33- Redyy & Basu. Seepage from trapezoidal canal in anisotropic soil. Journal of the irrigation and drainage division. ASCE. Vol.102.No. IR3. September 1972. PP. 349-361.
- 34- Reginato. R.J., L.E. Myere & R.S. Nakayama. 1968. Sodium carbonate for reducing seepage from ponds. WCL report No.7. U.S. water conservation laboratory, A.R.S. U.S. Department of Agriculture, phoenix. Arizona. U.S.A.
- 35- Robinson, A.R. 1959. Measuring seepage from irrigation channels. Technical Bulletin No. 1203, USBR.

Irrigation Canal Lining by Chemically Treated Soils

H. RAHIMI and M. BAZAZ

Associat Professor and Graduate Student, Respectivly, Department of Irrigation and Reclamation Engineering, College of Agriculture, University of Tehran-Karaj.

Received for Publication May 12, 1992

SUMMARY

The present paper, contains the results of a research work conducted for evaluation of earth canal lining treated with Sodium Carbonate and Asphalt Cement Emulsion. Several earthn canals were constructed with a constant triangular cross-section, and the rate of seepage as well as relative resistance to erosion was measured. Four types of linings employed were: natural soil (uncompacted), compacted natural soil, compacted natural soil treated with Sodium Carbonate, and compacted natural soil treated with Na_2CO_3 and asphalt cement emulsion. Rate of seepage and its quantity was measured using ponding method, and erodibility was controlled using a water jet of constant velocity. Several specimens were also made in the laboratory to control erodibility.

The results showed that compacted soil treated with Na_2CO_3 reduces the seepage loss by 95% and using asphalt-cement emulsion or portland cement can reduce erodibility of the lining to an acceptable amount. According to the results of chemical analysis of water at the end of each test, the quality was acceptable. For further investigation on erodibility, some laboratory tests were conducted on different specimens made by cement-tread soil, and considering the results, further investigation on the subject was recommended.