

اثر روشهای مختلف آبشویی در تعادل املاح خاک

مصطفی ستاره*

خلاصه مقاله

طرح " تحقیق در تاثیر آبشویی بر تغییرات و تعادل املاح خاکهای *Aeric Fluviaquents* و مقایسه روشهای مختلف آبشویی " در ایستگاه تحقیقات کشاورزی و منابع طبیعی در دشت شمال گلپایگان اجرا درآمده است. در این تحقیق آبشویی بادو روش دائم و متناوب اعمال شده است. در روش نفوذ دائم حدود ۰/۷۵ متر آب بخاک نفوذ داده شده و در خلال آبشویی ارتفاع آب روی خاک ثابت و ۰/۱ متر نگه داشته شده ولی در روش نفوذ متناوب بعد از مصرف هر ۰/۲۵ متر آب، آبشویی تا رسیدن خاک سطحی بحالت ظرفیت مزرعه (*Field Capacity*) قطع شده است. در هردو روش از رینگهای مفاعف استفاده شده و بعد از نفوذ هر ۰/۲۵ متر آب به خاک از افقهای سه کانه خاک نمونه برداری شده و مورد تجزیه شیمیائی قرار گرفته است. در خلال آبشویی میزان تبخیر بر اساس اندازه گیری از پشتک دربر آوردها ملحوظ شده است. خلاصه نتایج بشرح زیر می باشد:

- سرعت نهائی نفوذ آب به خاک معادل ۹/۵ میلیمتر در ساعت است و باتوجه به استانداردهای موجود از این نظر خاک در کلاس متوسط است.
- آب مورد نیاز برای آبشویی باتوجه به راندمان آبشویی در شرایط آزمایش حدود ۰/۷۵ متر تا عمق ۰/۹ متری خاک برآورد می شود.
- فرآیند آبشویی باعث کاهش شدید شوری بخصوص در اولین لایه خاک شده است.

* عضو هیات علمی مرکز تحقیقات کشاورزی اصفهان

- فرآیند آبشویی باعث کاهش شدید SAR خاک شده و آن را تا حد قابل ملاحظه‌ای تقلیل داده است .

- با انجام آبشویی غالب فاکتورهای موثر در شوری و قلیائیت بحد مطلوبی کاهش یافته‌اند بجز PH و آنیونهای کربنات و بیکربنات محلول خاک که اندکی افزایش یافته‌اند و این مسئله لزوم تحقیق در کاربرد مواد اصلاح کننده را ایجاب می کند.

- آبشویی متناوب در مقام مقایسه با آبشویی دائم در کاهش قلیائیت تاثیر بیشتری داشته است .

۱- مقدمه :

در زمستان سال ۱۳۵۸ غالب روستاهای حاشیه دشت شمال گلپایگان را آب فرا گرفت (بدلیل بارندگی زیاد و ریزش قناتها) و بمنظور رفع این مشکل ، بدستور موسسه خاکشناسی و حاصلخیزی خاک در تابستان سال ۱۳۵۹ گروهی از کارکنان فنی موسسه ، اقدام به زهکشی زیرزمینی در سه روستای رباط ملکی ، کلوچان و رباط ابوالقاسم نمودند که باتوجه به موفقیت در اجزای این طرحها از یک طرف و کمبود سرانه زمین قابل آبیاری یا اراضی قابل کشاورزی در منطقه از سوی دیگر ، طرح زهکشی و اصلاح اراضی دشت شمال گلپایگان بنام " طرح احیا و توسعه کشاورزی دشت شمال گلپایگان " مورد توجه قرار گرفت که در حال حاضر فاز اول آن اجرا شده است .

با اجرای این طرح که حدود ۶ هزار هکتار از اراضی زیرپوش خود دارد ، فعلاً آب سطحی از اراضی خارج شده ولی فقط بخشی از این اراضی که از نظر شوری و قلیائیت بدون محدودیت خاک میباشند قابل کشت و زرع بوده و قسمت اعظم آن باتوجه به مطالعه نیمه تفصیلی انجام شده دارای مشکلات شوری و قلیائیت منابع خاک و آب بوده و برای بهره برداری نیاز به آبشویی و اصلاح دارد .

براین اساس طرح " مطالعه و بررسی تاثیر آبشویی در تغییرات و تعادل نمک در خاک " از سال ۱۳۶۰ و بمدت سه سال جهت اجرا مورد تصویب قرار گرفت که سال اول اختصاص به بررسی و مطالعه تغییرات شوری آب زهکشها و مطالعات پیزومتری و بررسیهای مقدماتی داشته و در

سال دوم یعنی ۱۳۶۱ آزمایشات آبشویی انجام شده که مقاله موجود مربوط به بخشی از این آزمایش می باشد که باروش رینگ انجام شده است.

۲- اهداف :

- تعیین روند تغییرات خاک از نظر شوری و قلیائیت در اثر آبشویی و تممیم گیری برای اصلاح اراضی ،
- مقایسه آبشویی دائم و متناوب و تعیین سودمندی نسبی هر روش و انتخاب بهترین روش آبشویی ،
- تعیین عمق آب موردنیاز برای آبشویی ،
- بررسی و تعیین نیاز با عدم نیاز به مصرف مواد اصلاح کننده برای اصلاح اینگونه اراضی .

۳- مواد و روشها :

منطقه‌ای که این تحقیق در آن انجام شده در دشت شمال گلپایگان و بین کانالهای زهکشی درجه دو به شماره‌های (002) و (003) قرار گرفته است و براساس استانداردهای فیزیوگرافی موسسه خاکشناسی و حاصلخیزی خاک از تیپ اراضی پست (با شماره ۶) و از واحداراضی (با شماره ۶-۱) میباشد (۱۵). برطبق نقشه بیوکلیماتیک ایران به روش کوسن منطقه جز اقلیم نیم بیابانی سرد بوده و براساس تقسیم‌بندی آب و هوایی به روش آمبرژه دارای آب و هوای نیم خشک سرد می باشد.

عمق آب زیرزمینی در خلال اجرای طرح براساس مطالعات پیزومتری در دست اجرا و با اندازه‌گیری ارتفاع آب در پیزومترهای هم جوار مزرعه تحقیقاتی ، پائین تر از ۲ متر بوده است (۱۳). فاصله محل آزمایش تا کانال زهکشی درجه دو (به شماره 002) حدود ۴۰۰ متر است . برای تعیین شرایط عمومی خاک مزرعه نمونه‌های خاک قبل از اجرای تحقیق مورد تجزیه قرار گرفته که نتایج بشرح زیر می باشد :

خصوصیات شیمیائی خاک محل آزمایش در جدول شماره (۱) نشان داده شده

است .

جدول شماره ۱ - خصوصیات شیمیائی خاک محل آزمایش

نوع جدول نمونه	میلی‌اکی والان در لیتر Milliequivalents Per Liter							کربنات CO ₃ ²⁻	کربنات CO ₃ ²⁻	کربنات CO ₃ ²⁻	درصد مواد خشک شونده Z.T.N.V.	اسیدیته کل اشباع PH of Paste	هدایت الکتریکی EC _{x10³}	عمق Depth cm
	سدیم Na ⁺	کلسیم Ca ²⁺	منگنیم Mg ²⁺	سولفات SO ₄ ²⁻	کلر Cl ⁻	بی‌کربنات CO ₃ ²⁻	کربنات CO ₃ ²⁻							
۵۷/۲	۲۵۰	۲۸		۶	۲۷۰	۳	۱/۶	۳	۳۶	۸/۵	۲۳	۰-۳۰		
۲۵	۵۰	۸		۸	۲۴	۳/۲	۳/۲	۲/۳	۳۳	۹/۱	۴/۹	۳۰-۶۰		
۱۸/۸	۲۲	۱۰		۲	۲۶	۲/۸	-	۰/۱	۳۸	۸/۸	۴/۹	۶۰-۹۰		

ضریب آبگذری (Hydraulic Conductivity) خاک که به روش ارنست

اندازه گیری شده عدد ۱۹ متر در روز را نشان می دهد (۱۳) .

مشخصات شیمیائی آب مورد استفاده در جدول شماره (۲) ارائه گردیده است .

جدول شماره ۲ - مشخصات شیمیائی آب مورد استفاده

نوع جدول نمونه	ad/z BAR	میلی‌اکی والان در لیتر Milliequivalents Per Liter							اسیدیته PH	هدایت الکتریکی EC _{x10³}		
		سدیم Na ⁺	کلسیم Ca ²⁺	منگنیم Mg ²⁺	سولفات SO ₄ ²⁻	کلر Cl ⁻	بی‌کربنات CO ₃ ²⁻	کربنات CO ₃ ²⁻				
۶/۲۶	۱۵	۱۲	۱۲	۱۰	۲۶/۲	-	۲۱	۴/۴	۰/۸	۸/۱	-	۲۷۹۴

طرح آزمایشی شامل دو تیمار (آبشویی دائم - آبشویی متناوب) و

درسه تکرار انجام شده است . برای اجرای آزمایش ۶ عدد رینگ فلزی با

مقطع دایره و قطر ۵۸ سانتیمتر و ارتفاع ۵ سانتیمتر تهیه شده که به

عمق ۱۶ سانتیمتر در خاک کوبیده شده اند . برای اجرای آبشویی دائم که در

آن ارتفاع آب در روی سطح خاک ۱۰ سانتیمتر ثابت نگهداشت شده ،

بشک‌های معمولی با قطر ۵۸ سانتیمتر و ارتفاع ۸۰ سانتیمتر مورد استفاده قرار گرفته و یکمک فلوتر ارتفاع آب در داخل رینگ و در روی سطح خاک در ۱۰ سانتیمتری ثابت شده است .

باتوجه به وضعیت اقلیمی منطقه و تغییرات شدید پتانسیل تبخیر در فصول بهار و تابستان و سردی بیش از حد هوا در فصل زمستان آزمایش در اواسط پائیز اجرا شده و بدین ترتیب از خطای مزبور تا حد ممکن کاسته شده است . در تیمار آبخوئی متناوب که مدت اجرای آن طولانی تر از روش آبخوئی دائم بوده ، سطح آزمایش مرتباً " بوسیله پلاستیک پوشیده شده و از تبخیر تا حد زیادی جلوگیری شده تا بتوان حرکت آب در خاک راهمواره در جهت نیروی ثقل انگاشت و بسبب آن دیگر سطح مقایسه (Zero Flux Zone) را در سطح خاک در نظر گرفت .

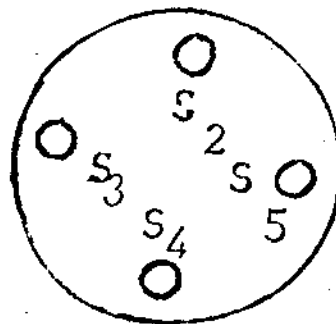
تغییرات رطوبتی خاک قبل و بعد از آزمایش براساس نمونه رطوبتی خاک اندازه گیری و در محاسبات آب مصرفی منظور شده است . قبل از آبخوئی لایه سطحی خاک اندکی شخم و نرم شده و اطراف رینگها کاملاً کوبیده شده تا از نفوذ بیجا جلوگیری شود . برای تهیه Buffer Ponding ، از خاک اطراف رینگها استفاده شده و بدین ترتیب نیاز به رینگ بیرونی برطرف گردیده است . مقدار آب آبخوئی برای هر دو تیمار ۱۰۰ سانتیمتر منظور شده است .

نمونه برداری از سه عمق خاک بعد از هر ۲۵ سانتیمتر آبخوئی در هر دو تیمار انجام و جهت تجزیه به آزمایشگاه ارسال شده است (در تیمار آبخوئی دائم برداشت نمونه خاک در حین آبخوئی یعنی بعد از ۲۵ ، ۵۰ و ۷۵ سانتیمتر آبخوئی فقط در دو عمق بالائی انجام شده ولی از عمق ۹۰ - ۶۰) سانتیمتری میسر نبوده است . بااین ترتیب از هر یک از رینگها علاوه بر نمونه قبل از آبخوئی ۴ نوبت نمونه برداری انجام شده که جداول نتایج تجزیه‌ها در آخر مقاله آمده است .

برای نمونه برداری از تیمار آبخوئی متناوب از مته نمونه مرطوب با قطر ۸ سانتیمتر استفاده شده ولی برای نمونه برداری از تیمار آبخوئی دائم از مته Double Tube با قطر ۳/۵ سانتیمتر و ارتفاع ۸۰ سانتیمتر (حداکثر ارتفاع مته مارپیچی موجود) استفاده شده که داخل یک جوی بشکل استوانه و از جنس فلز بقطر داخلی ۳/۵ سانتیمتر قرار می گرفته است .

آبشویی از تاریخ ۶۱/۸/۲۶ شروع شده و در تیمار آبشویی مستناب ۲۵ سانتی‌متر آب معادل ۶۷ لیتر به رینگها ریخته شده و همزمان با آن به اطراف رینگها و در داخل حوضچه های ایجاد شده مرتباً آب افزوده شده تا همواره و در طول آزمایش نفوذ ، ارتفاع آب در داخل و خارج رینگها یکسان باشد. ۴۸ ساعت پس از نفوذ کامل آب که رطوبت خاک در لایه سطحی در حد ظرفیت زراعی رسیده بود نمونه برداری از خاک انجام و مجدداً ۲۵ سانتی متر دیگر آب آبشویی اضافه شده و این کار تا پایان کاربرد ۱۰۰ سانتی متر آب ادامه پیدا کرده است .

در تیمار آبشویی دشم ، ارتفاع نفوذ آب از روی لوله شفاف مدرج کنترل و پس از نفوذ هر ۲۵ سانتی‌متر آب ، نمونه خاک بشرحی که در بالا آمده برداشت شده (پس از برداشت نمونه خاک مرطوب و قبل از بیرون کشیدن جوی خارجی خاک خشک یکمک قیف بداخل جوی ریخته و بیرون کشیدن جوی بتانی انجام و همزمان بایک سنبه ، خاک ریخته شده کوبیده میشود تا بدینوسیله بعد از بیرون آمدن کامل جوی از خاک حفره ای در داخل رینگ ایجاد نشود) و جهت تجزیه به آزمایشگاه ارسال گردید .
ترتیب نمونه برداری از خاک در رینگ از نوبت دوم به بعد مطابق شمای زیر است :



که در آن S2 و ... و S5 به ترتیب محل نمونه برداریهای نوبت دوم تا پنجم می باشد. ضمناً در حین آبشویی در تیمار آبشویی دشم ، با کنترل ارتفاع نفوذ و زمان مربوطه و منحنی های نفوذ در اشل لگاریتمی (در جداول شماره ۴۰۳ ارائه شده است .

۴ - نتایج حاصله از تحقیق

نتایج حاصله از تحقیق براساس هدفهای پیش بینی شده عبارتند از :

۴-۱- اندازه گیری نفوذ پذیری (Infiltration Rate)

در مورد هر یک از تکرارها تیمار آبشویی دائم و همزمان با اجرای آن نفوذپذیری خاک در سه تکرار با روشهای بارافتان (Falling Head) و بار ثابت (Constant Head) اندازه گیری شد. روش بار افتان در واقع مدلی از چگونگی نفوذ آب به خاک در شرایط آبشویی متناوب است در حالیکه روش بار ثابت مدل نفوذ آب به خاک در شرایط آبشویی دائم میباشد. شکلهای شماره ۱ و ۲ که براساس میانگین ۳ تکرار ترسیم شده اند نشان دهنده نفوذپذیری تفکیکی خاک بترتیب در شرایط بارافتان و بارثابت میباشد و همچنین معادلات نفوذ را که با بهره گیری از روش Kostikov-Lewis تعیین شده، نشان می دهند.

۴-۲ - آبشویی تغییرات نمک در خاک :

برای تحقیق در اینمورد به تجزیه نمونه های خاک قبل و بعد از آبشویی و درحین آبشویی نیاز بوده که اینکار انجام شده است. دربررسی فاکتورهای خاک که مورد تجزیه آزمایشگاه قرار گرفته ECE بعنوان مهمترین فاکتور تعیین کننده در سرنوشت تغییرات شوری خاک در جدول شماره ۵ جداگانه مشخص و تغییرات آن در شکلهای شماره ۳ و ۴ ترسیم شده است.

ارقام PH مربوط به تمامی نمونه ها، قبل و بعد از آبشویی بلااستثنا از ۸/۵ متجاوز بوده و دامنه تغییرات آن بین ۸/۵ تا ۹/۶ می باشد.

در مورد کاتیونهای عمده خاک شامل (Na⁺, Mg⁺⁺, Ca⁺⁺) مجموعه آنها بصورت SAR در مبحث تعیین روند تغییرات در جداول جداگانه ای مورد بررسی قرار گرفته است و تغییرات در جدول شماره ۶ و شکل شماره ۵ منعکس شده است.

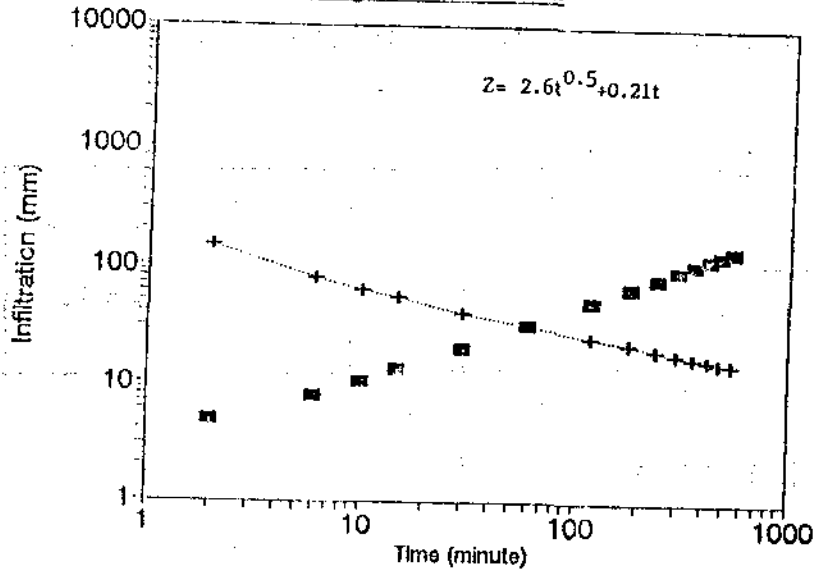
جدول شماره ۳ - اندازه گیری نفوذ پذیری خاک به روش بارافستان

نفوذ تفکیکی (میلیمتر)			نفوذ تجمعی (میلیمتر)		
گذشت زمان از آخرین قرائت دقیقه	نفوذ در زمانهای قرائت	متوسط عمق نفوذ در ساعت	گذشت زمان از آغاز آزمایش دقیقه	نفوذ از آغاز آزمایش	متوسط عمق نفوذ در ساعت
۲	۵/۰	۱۵۰/۵	۲	۵/۰	۱۵۰
۴	۳/۰	۴۵/۵	۶	۸/۰	۸۰/۰
۴	۲/۵	۳۷/۵	۱۰	۱۰/۵	۶۳/۰
۵	۳/۰	۳۶/۰	۱۵	۱۳/۵	۵۴/۰
۱۵	۶/۵	۲۶/۰	۳۰	۲۰/۰	۴۰/۰
۳۰	۱۲/۰	۲۴/۰	۶۰	۳۲/۰	۳۲/۰
۶۰	۱۹/۰	۱۹/۰	۱۲۰	۵۱/۰	۲۵/۵
۶۰	۱۵/۵	۱۵/۵	۱۸۰	۶۶/۵	۲۲/۲
۶۰	۱۳/۵	۱۳/۵	۲۴۰	۸۰/۰	۲۰/۰
۶۰	۱۳/۰	۱۳/۰	۳۰۰	۹۳/۰	۱۸/۸
۶۰	۱۲/۰	۱۲/۰	۳۶۰	۱۰۵/۰	۱۷/۵
۶۰	۱۲/۰	۱۲/۰	۴۲۰	۱۱۷/۰	۱۶/۶
۶۰	۱۰/۰	۱۰/۰	۴۸۰	۱۲۷/۰	۱۵/۸
۶۰	۱۰/۰	۱۰/۰	۵۴۰	۱۳۷/۰	۱۵/۲

جدول شماره ۴ - اندازه گیری نفوذ پذیری خاک به روش بار ثابت

نفوذ تفکیکی (میلیمتر)			نفوذ تجمعی (میلیمتر)		
گذشت زمان از آخرین قرائت (دقیقه)	نفوذ در زمانهای قرائت	متوسط عمق نفوذ در ساعت	گذشت زمان از آغاز آزمایش (دقیقه)	نفوذ از آغاز آزمایش	متوسط عمق نفوذ در ساعت
۵	۱۰	۱۲۰	۵	۱۰	۱۲۰
۵	۱۰	۱۲۰	۱۰	۲۰	۱۲۰
۵	۱۰	۱۲۰	۱۵	۳۰	۱۲۰
۳۴	۶۶	۱۱۶	۴۹	۹۶	۱۱۷/۶
۳۰	۴۴	۸۸/۰	۷۹	۱۴۰	۱۰۶
۳۴	۲۵	۶۱/۸	۱۱۳	۱۷۵	۹۲/۹
۹۰	۵۷	۳۸/۰	۲۰۳	۲۳۲	۶۸/۶
۱۸۰	۱۱۶	۳۸/۶	۲۸۳	۳۳۸	۷۳/۸
۱۰۴۳	۲۰۲	۱۱/۷	۳۲۶	۵۵۰	۲۳/۱
۲۴۳	۳۸	۹/۵	۶۶۹	۵۸۸	۲۱/۱
۱۸۰	۲۷	۹/۰	۸۳۹	۶۱۵	۲۰/۰
۱۰۸۰	۱۲۵	۷/۰	۲۹۲۹	۷۴۰	۱۵/۲
۱۲۰	۱۵	۷/۵	۳۰۴۹	۷۵۵	۱۴/۹

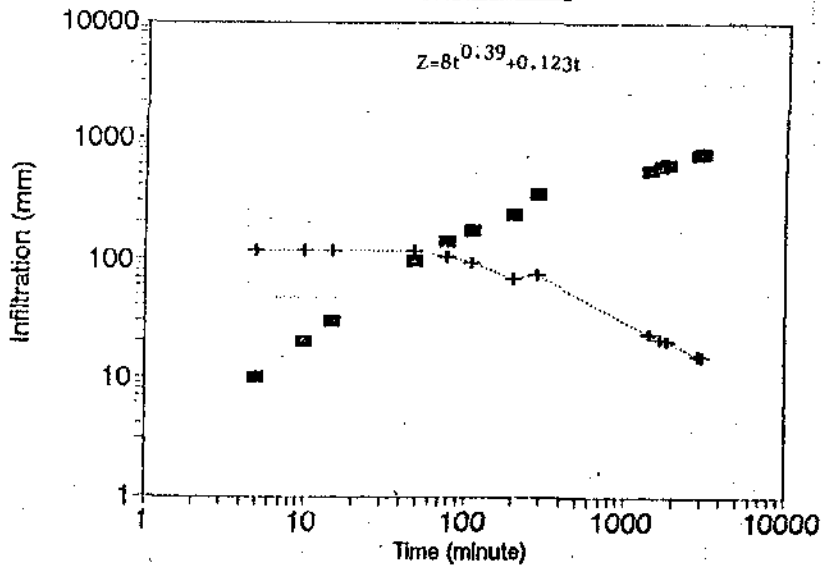
Infiltration Characteristic Based on Falling Head Method



■ Cumulative Inf.(mm) + Inst. Inf.(mm/hr)

شکل شماره ۱- اندازه گیری نفوذپذیری خاک در شرایط بار افتان

Infiltration Characteristic Based on Constant Head Method



■ Cumulative Inf.(mm) + Inst. Inf.(mm/hr)

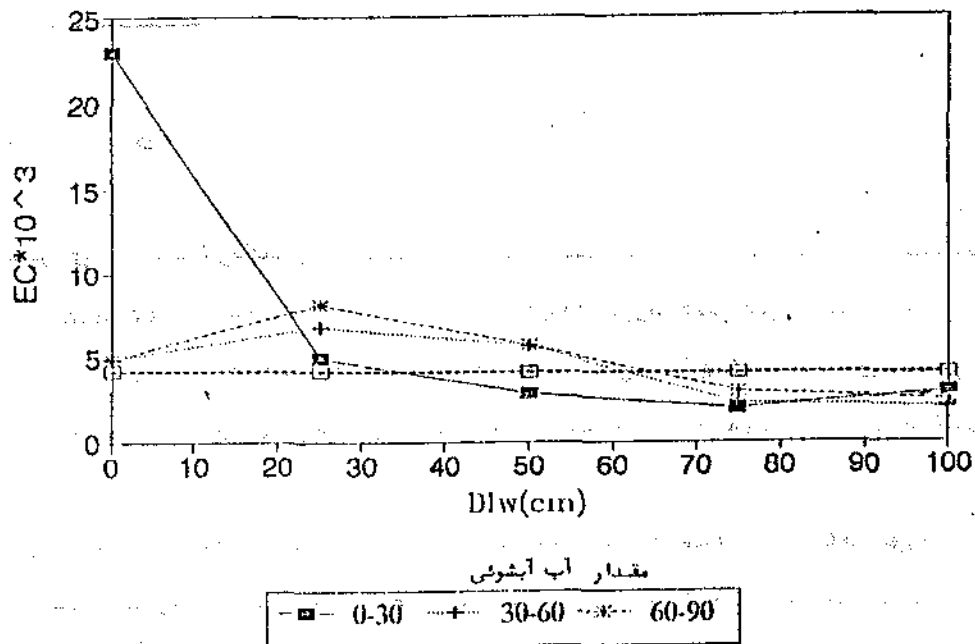
شکل شماره ۲- اندازه گیری نفوذپذیری خاک در شرایط بار ثابت

جدول شماره ۵- تغییرات شوری عماره اشباع خاک در مراحل مختلف آیشویی در نیمرخ خاک

مقدار آب مصرفی برای آیشویی (سانتیمتر)					شماره تکرار	عمق خاک (سانتیمتر)	روش آیشویی
۱۰۰	۷۵	۵۰	۲۵	۰			
۲/۹	۳	۴/۷	۲/۹۶	۲۳	۱	۰-۳۰	دائم
۳/۸	۲/۷	۶/۱	۵/۱		۲		
۳/۵	۲	۴	-		۳		
۳/۴	۲/۶	۴/۹	۴/۰۳		میانگین		
۲/۹	۴/۸	۶/۱	۶/۹	۴/۹	۱	۳۰-۶۰	
۴/۳	۴/۵	۷/۶	۷/۵		۲		
۴/۸	۳/۹	۵/۳	-		۳		
۴	۴/۴	۶/۳	۷/۲		میانگین		
۳/۸	۱/۹	۲	۴/۶	۲۳	۱	۰-۳۰	متناوب
۴/۱	۱/۹	۲	۴/۳		۲		
۲/۶	۲/۳	۴/۷	۶/۱		۳		
۳/۵	۲/۰۳	۲/۹	۵		میانگین		
۳/۵	۲/۷	۶/۳	۵/۱	۴/۹	۱	۳۰-۶۰	
۲/۹	۲/۶	۴	۶/۵		۲		
۳/۷	۳/۸	۴/۷	۴/۸		۳		
۳/۴	۳/۰۳	۵	۵/۵		میانگین		
۳	۳/۴	۶	۷/۵	۴/۹	۱	۶۰-۹۰	
۲	۳/۷	۶/۵	۷/۵		۲		
۲/۴	۴/۳	۵	۹/۲		۳		
۲/۵	۳/۸	۵/۸	۸/۱		میانگین		

Effect of Intermittent Leaching on Salt

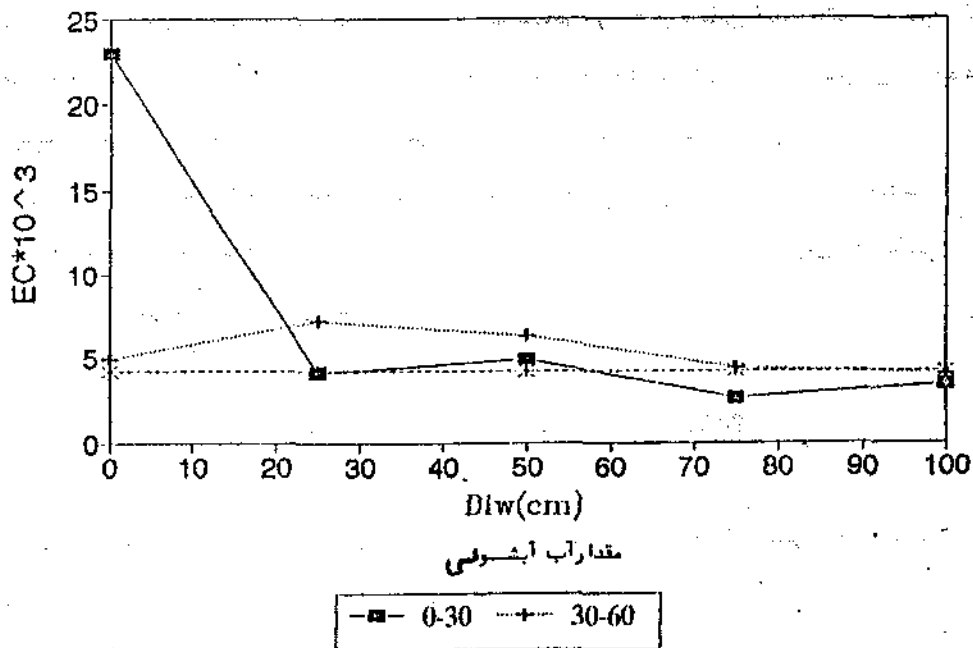
Diminishment in Different Soil Layers



شکل شماره ۳- تاثير آبشویی متناوب در تغييرات شوری در افقهای مختلف خاک .

Effect of Continious Leaching on salt

Diminishment in Different Soil layers



شکل شماره ۴- تاثير آبشویی دائم در تغييرات شوری در افقهای مختلف خاک .

۵ - تفسیر نتایج :

۵-۱- نفوذپذیری :

برای اندازه‌گیری نفوذپذیری خاک دو روش بار ثابت (Constant Head) و بارافتان (Falling Head) مورد عمل قرار گرفته است. اینکار به این دلیل بوده که هر کدام از این روشها بعنوان مدلی از وضعت آبشویی (روشهای آبشویی دائم و متناوب) مورد استفاده قرار گیرند.

در روش بارافتان هر بار ۲۵ سانتیمتر آب (معادل ارقام مورد عمل در آبشویی متناوب) در رینگهای مضاعف افزوده شده و سرعت نفوذ آب به خاک اندازه‌گیری شده است. نتایج حاصله از ۳ تکرار اندازه‌گیری با استفاده از کامپیوتر از بین فرمولهای مختلف موجود در این زمینه در فرمول پیشنهادی Kostiakov-Lewis (After Gharbi, 1984) که بهترین هماهنگی را نشان می‌دهد گنجانیده شده و نتیجتاً رابطه :

$$Z = 2.6t^{0.53} + 0.205t$$

که در آن Z نفوذ تجمعی برحسب میلیمتر و t زمان فرصت نفوذ است برحسب دقیقه ، حاصل شده که باستناد این رابطه زمان لازم برای نفوذ ۲۵ سانتیمتر آب به خاک اندکی بیش از ۱۳ ساعت قابل برآورده است . در روش بار ثابت کلاً مقدار ۱۰۰ سانتیمتر آب بطور دائم به خاک نفوذ داده شده و نتایج حاصله از ۳ تکرار اندازه‌گیری مانند روش قبلی مورد محاسبه قرار گرفته و نتیجتاً رابطه :

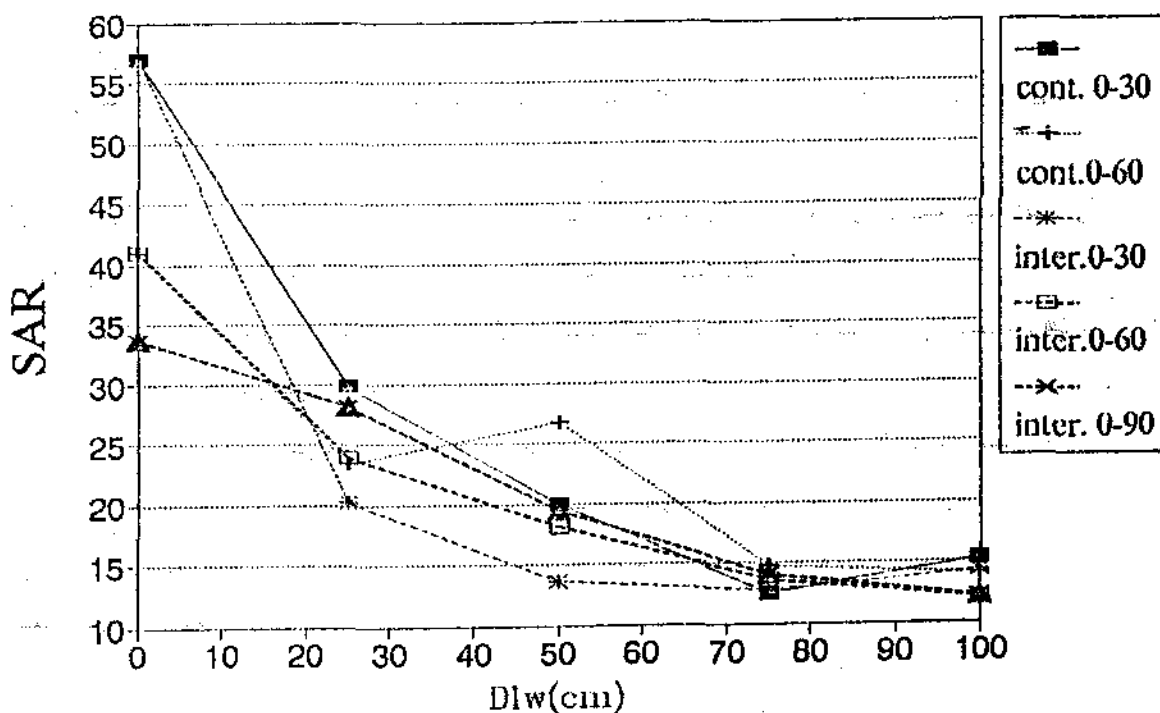
$$Z = 8t^{0.11} + 0.123t$$

حاصل شده است . براساس این رابطه نفوذ ۱۰۰ سانتیمتر آب به خاک زمانی حدود ۱۰۵ ساعت بطول می‌انجامد.

جدول شماره ۶ - تغییرات خصوصیات شیمیایی خاک در اثر اعمال روشهای مختلف آبیاری در اولین افق خاک .

نسبت جذب	Milliequivalents Per Liter					میلی اکی والان در لیتر			کج CaSO ₄ . 2H ₂ O m.n./100	درصد مواد خشکی شونده Z.T.N.V.	اسیدیته کل اشباع PH of Paste	هدایت الکتریکی EX ₁₀ ³ C		
	S.A.R	سدیم Na ⁺	منیزیم Mg ²⁺	کلسیم Ca ²⁺	مجموع آنیونها S. Anions	سولفات SO ₄ ²⁻	کلر Cl ⁻	بی کربنات CO ₃ II						کربنات CO ₃ ²⁻
۱/۶	۲۵۰		۳۸				۲۷۰	۳	۱/۶	۳	۳۶	۸/۵	۲۳	قبل از آبیاری
۲/۱	۲۱		۶				۱۸	۷/۷	۲/۱	۱/۱	۳۱	۱/۲	۲/۶	بعد از آبیاری دائم
۰/۵	۲۲۸		۲۲				۲۵۲	۴/۷	۰/۵	۱/۱	۵	۰/۶	۲۶/۳	تغییرات
۲/۱	۱۶		۶				۱۰	۸/۲	۲/۱	۲/۵	۳۱	۱/۲	۰/۲	بعد از آبیاری متناوب
۰/۵	۲۲۴		۲۲				۲۶۶	۵/۲	۰/۵	۰/۵	۵	۰/۶	۲۱	تغییرات

Effect of Leaching on Diminishment of SAR in Different Soil Layers



شکل شماره ۵ - تاثیر آبیاری دائم (Cont.) و متناوب (Int.) در تغییرات SAR در افقهای مختلف خاک .

همانطوریکه از مقایسه شکل‌های شماره ۱ و ۲ مشاهده می‌شود نفوذپذیری با
روش بار ثابت به مراتب بیش از روش دیگر بوده است.

۲-۵- بحث و تفسیر تغییرات شوری :

تغییرات E_{ce} در مورد لایه اول (۳۰-۰ سانتیمتر) :

در اولین ۲۵ سانتیمتر آبخوئی کاهش در تمام تیمارها با سرعت
زیاد انجام شده است . در نوبت دوم آبخوئی (۲۵ سانتیمتر دوم) کاهش
 E_{ce} در تمام تیمارها و تکرارها با سرعت کمتری ادامه داشته است . در
نوبت سوم آبخوئی نیز روند کاهش E_{ce} ادامه داشته است .
در نوبت چهارم آبخوئی روند تغییرات E_{ce} شماره اشباع یا شوری خاک
اندکی روند صعودی بخود گرفته است و این افزایش درمورد هر دو تیمار
آبخوئی دائم و متناوب حدود یک میلی‌موس بوده است . این پدیده موقتی
بوده و قابل توجه نمی‌باشد.

تغییرات E_{ce} شماره اشباع یا شوری خاک درمورد لایه دوم (۶۰-۲۰ سانتیمتری :

در اولین ۲۵ سانتیمتر آبخوئی ، بدلیل شستوی اصلاح از لایه بالایی و
انتقال آن به این لایه میزان E_{ce} افزایش داشته‌است .
در ۲۵ سانتیمتر دوم آبخوئی ، بجز در یک تکرار از هر یک از تیمارها ،
در بقیه موارد E_{ce} سیر نزولی پیموده است .
در نوبت سوم آبخوئی نیز مقدار E_{ce} در همه موارد کاهش یافته است ولی
شدت کاهش در مورد آبخوئی متناوب بیشتر بوده است .
در نوبت چهارم آبخوئی ، بجز در یک تکرار از هر یک از تیمارها در
بقیه موارد مقدار E_{ce} کاهش نشان می‌دهد.

تغییرات E_{ce} در مورد لایه سوم (۶۵-۶۰ سانتیمتری) :

در اولین ۲۵ سانتیمتر آبخوئی در هر سه تکرار ، تیمار آبخوئی متناوب

سیر صعودی داشته است (بسلت تجمع نمک از طبقات بالا) از ۲۵ سانتیمتر دوم آبشویی در تکرار دوم تغییرات شوری سیر صعودی داشته ولی در تکرارهای اول و سوم بتدریج سیر نزولی پیموده است .
در ۲۵ سانتی متر سوم آبشویی نیز کاهش ECE در تمام تکرارها ادامه داشته و میزان این تغییرات در نوبت چهارم آبشویی ECE بتدریج در این لایه کاهش یافته است .
برای تجسم روند تغییرات EC عمارة اشباع یا شوری خاک شکل‌های شماره ۳ و ۴ ترسیم شده است . باتوجه به چگونگی این تغییرات ، برآورد و تخمین آب مورد نیاز برای آبشویی مسیر می باشد.

۲-۵ - تعیین عمق آب مورد نیاز برای آبشویی :

برای تعیین نیاز آبشویی بار دیگر مراجعه به شکل‌های شماره ۳ و ۴ الزامی است . همانطوریکه در این شکلها مشاهده میشود در حدود ۷۵ سانتیمتر آبشویی خاک تمام تکرارها و تیمارها حالت مناسب و متعادلی را نشان می دهند. در این حد ECE خاک در هر سه لایه بهم نزدیک شده و مجموعاً "بحد مطلوبی کاسته شده است ولی ادامه آبشویی از این مرحله به بعد همانطوریکه گرانها نشان میدهند روند مطلوبی نداشته و غالباً افزایش داشته و پراکندگی تغییرات شوری در لایه‌های مختلف خاک آشفتگی نشان می دهد.

بنابراین در شرایط موجود خاک و آب حد ۷۵ سانتی متر را برای آبشویی و اصلاح شوری خاک تا عمق ۹۰ سانتیمتری مناسب دانسته ولی در صورتیکه عمق کمتری از خاک برای آبشویی مورد نظر باشد میزان آبشویی نیز کمتر بوده و با استفاده از شکل‌های مزبور می توان حالت دلخواه را انتخاب نمود.

۲-۵ - تعیین روند تغییرات شوری و قلیائیت خاک در اثر آبشویی :

همانطوریکه از شکل‌های شماره ۳ و ۴ و جدول مربوطه مشاهده می شود در هر دو تیمار آبشویی دایم و متناوب فرآیند آبشویی باعث کاهش شوری

خاک گردیده و بعد از ۷۵ سانتیمتر آبشویی در هیچ یک از موارد و در هیچ یک از لایه‌های خاک دیگر میزان شوری بحدی نیست که محدودکننده باشد و این مقدار آبشویی حداکثر ECE در لایه سوم (۹۰ - ۶۰ سانتیمتر) و به میزان ۴/۸ ملی‌موس و حداقل آن به میزان ۱/۷ ملی‌موس در لایه های اول و دوم است .

فعل و انفعالات ناشی از آبشویی باعث تغییراتی چند در املاح خاک شامل کاتیونها و آنیونها شده و عمل آبشویی باعث می شود که برخی کاتیونها و آنیونها از خاک شسته شده و به اعماق مهاجرت نمایند و میدان عمل برای برخی دیگر که آبشویی نشده‌اند و یا کمتر آبشویی شده‌اند مساعدتر گردد و حتی با اصلاح خاک ممکن است روند تغییرات در جهت قلیایی شدن خاک باشد.

از بین مولفه‌های تعیین کننده قلیائیت خاک، یعنی PH و SAR همانطوریکه قبلاً گفته شد مقدار PH عمدتاً در تمام مراحل آزمایش از ۸/۵ بیشتر بوده است که در این شرایط خاکها می توانند قلیایی باشند.

مولفه دیگر یعنی SAR همانطوریکه از جدول شماره ۶ مشاهده می شود در حین آبشویی دستخوش تغییراتی چند بوده است که برآیند این تغییرات کلاً در جهت کاهش SAR بوده و می توان گفت که خوشبختانه روند تغییرات در جهت اصلاح قلیائیت بوده است .

در حدود ۷۵ سانتیمتر آبشویی مقدار SAR در لایه سطحی از ۱۵ کمتر شده است . در لایه دوم نیز با همین مقدار آبشویی مقدار SAR از ۱۵ کمتر شده است . در لایه سوم نیز SAR تغییراتی تقریباً مشابه دو لایه فوقانی تر داشته و با ۷۵ سانتیمتر آبشویی بحد مطلوبی کاهش یافته است .

۵-۵- منحنی آبشویی :

شکل شماره (۶) منحنی آبشویی برای دو تیمار آبشویی دائم و متناوب را نشان میدهد. این شکل براساس میانگین ۳ تکرار از هر یک از تیمارها رسم شده است . برای تیمار آبشویی متناوب با توجه به اطلاعات موجود، ۳ منحنی مربوط به اعماق ۰-۳۰، ۰-۶۰ و ۰-۹۰ سانتیمتری و برای تیمار آبشویی دائم، ۲ منحنی مربوط به اعماق ۰-۳۰ و ۰-۶۰ سانتیمتری

ترسیم شده است . در تیمار آبشویی دائم بدلیل عدم امکان نمونه برداری از عمق ۹۰-۶۰ سانتیمتری در حین آبشویی، ارقام نتایج تجزیه خاک در دست نیست لذا رسم آن میسر نگردیده است .
در شکل مربوطه علاوه بر ۵ منحنی فوق الذکر ، منحنی " Reeve " (۱۹۵۷) براساس معادله :

$$\frac{DLW}{Ds} = \frac{EC_b}{5EC_a} + 0.15$$

که در آن :

DLW = عمق آب آبشویی

Ds = عمق خاک

EC_b = هدایت الکتریکی عمده اشباع خاک قبل از آبشویی برحسب میلی موس برسانتیمتر مربع

EC_a = هدایت الکتریکی عمده اشباع خاک بعد از آبشویی برحسب میلی موس برسانتیمتر مربع

نیز بمنظور مقایسه رسم شده است .

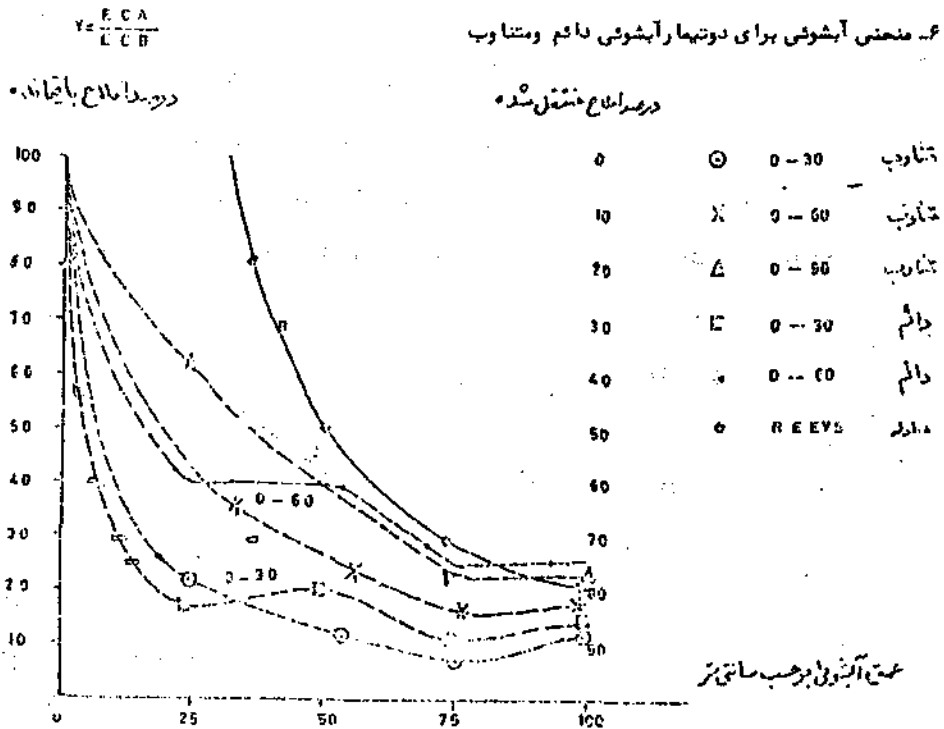
نکته قابل توجه اینکه در این شکل منحنی‌های مربوط به آبشویی دائم نسبت به بقیه منحنی‌ها ناهماهنگی نشان می دهند و از تابع درجه ۲ تبعیت نمی‌کنند.

علاوه بر آن تمام منحنی‌ها با منحنی " Reeve " مطابقت نمی‌کنند و این شاید بدلیل اختلاف شرایط این تحقیق با شرایط انطباق معادله " Reeve " باشد (از قبیل بافت سنگین خاک ضریب آبگذری و غیره) ولی شدت اثر آبشویی از حالت پیشنهادی " Reeve " بیشتر و بهتر است .

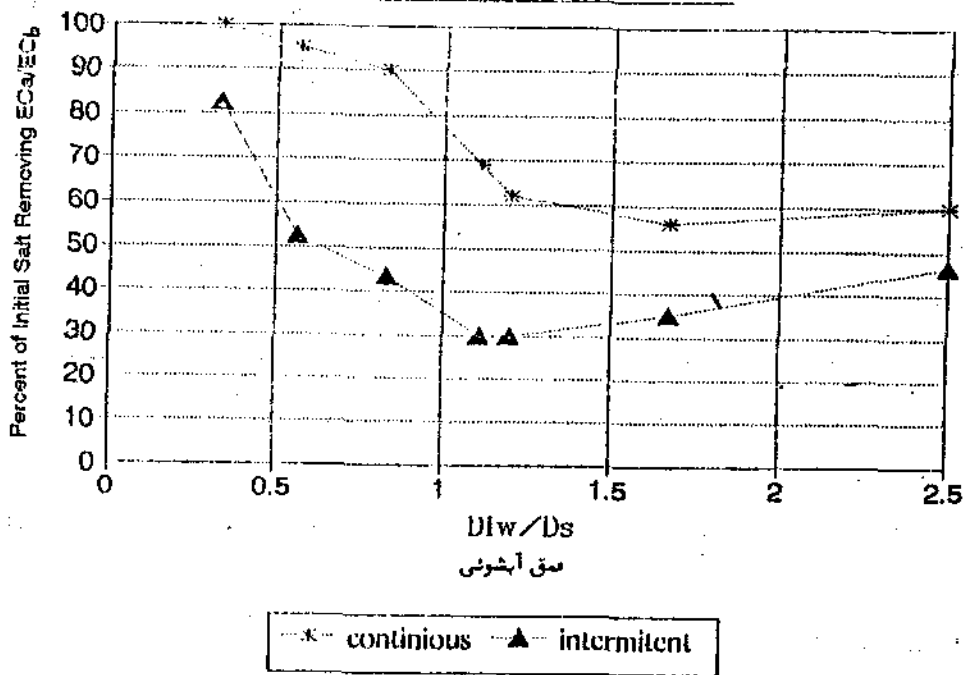
۵-۶- مقایسه آبشویی دائم و متناوب از نظر کاهش شوری و قلیائیت خاک :

در این بررسی با توجه به کوتاه بودن زمان تحقیق ، اختلاف چندانی بین دو تیمار آبشویی دائم و متناوب مشاهده نمی‌شود ، فقط همانطوریکه از جدول شماره ۶ استنباط می‌شود شدت کاهش قلیائیت خاک در تیمار

شکل شماره ۶- منحنی آیشوشی برای دو تنه‌ار آیشوشی دائم و متناوب



Depth of Water per Unit Depth of Soil
Required to Leach a Highly Saline Soil



شکل شماره ۷- مقایسه سودمندی نسبی روشهای آیشوشی دائم (Continuous) و متناوب (Intermitent) در کاه همسایششوری عمده اشباع خاک

آبشویی متناوب غالباً بیشتر است. بمنظور مقایسه سودمندی نسبی روش آبشویی مبادرت به ترسیم شکل شماره ۷ (باستناد ارقام موجود) شده است. همانطوریکه از شکل مزبور استنباط می گردد سودمندی نسبی اثر آبشویی متناوب از اثر آبشویی دائم به مراتب بیشتر بوده و قابل توصیه می باشد.

۵-۲- بررسی و تعیین نیاز اعدم نیاز به مصرف مواد اصلاح کننده برای اصلاح اراضی :

باتوجه به آنچه قبلاً گفته شد ، فرآیند آبشویی در این تحقیق کاملاً مفید و موثر بوده و در کاهش شوری و قلیائیت نتیجه خوبی داشته است ولی باعث افزایش PH و آنیونهای کربنات و بیکربنات خاک شده ، بدین دلیل کاربرد مواد اصلاح کننده برای جبران این نقیصه می تواند موضوع تحقیق بعدی باشد.

ضمناً جهت مزید استحفاار علاقمندان تسفیرات SAR و adj, SAR در تمام مراحل آزمایش ، در جداول شماره ۷ و ۸ ارائه شده است . خلاصه نتایج تجزیه خاک قبل و بعد از آبشویی حاکی است که در هر دو تیمار آبشویی دائم و متناوب میزان HCO_3^- خاک در عصاره اشباع به میزان حدود ۵ میلی اکی والانت در لیتر بعد از آبشویی افزایش داشته است . PH خاک نیز در هر دو تیمار حدود ۰/۹ افزایش داشته و تغییر قلیائیت را مورد سؤال قرار خواهد داد. بهمین دلیل لزوم تحقیق بیشتر در اصلاح اینگونه اراضی شایان توجه است .

در ۱۹ درصد موارد در تجزیه های خاک ، با وجود $\text{PH} > ۸/۳$ مقدار کربنات گزارش نشده است. همچنین در آب آبشویی نیز باتوجه باینکه $\text{PH} < ۸/۳$ است حضور یون کربنات منطقی نیست ولی در گزارش آزمایشگاهی درج شده است .

جدول شماره ۷ :

تغییرات SAR لایه های خاک در مراحل مختلف آیشوئی در اثر اعمال روشهای مختلف آیشوئی

آب مصرفی برای آیشوئی (سانتیمتر)				قبل از آیشوئی	نوع آیشوئی	عمق خاک
۱۰۰	۷۵	۵۰	۲۵			
۱۴/۲	-	-	-	۳۳/۷	دائم	۰-۹۰
۱۲/۲	۱۴/۱	۱۹/۴	۲۸/۲	۳۳/۷	متناوب	
۱۴/۱	۱۴/۸	۲۶/۸	۲۳/۵	۴۱/۰	دائم	۰-۶۰
۱۲/۱	۱۳/۷	۱۸/۱	۲۴/۰	۴۱/۰	متناوب	
۱۵/۳	۱۲/۵	۲۰/۰	۲۹/۸	۵۷/۰	دائم	۰-۳۰
۱۴/۳	۱۲/۷	۱۳/۷	۲۰/۳	۵۷/۰	متناوب	

جدول شماره ۸ :

تغییرات adj.SAR لایه های خاک در مراحل مختلف آیشوئی در اثر اعمال روشهای مختلف آیشوئی

آب مصرفی برای آیشوئی (سانتیمتر)				قبل از آیشوئی	نوع آیشوئی	عمق خاک
۱۰۰	۷۵	۵۰	۲۵			
۳۴/۶	۳۵	۶۰/۴	۶۵/۵	۸۶	دائم	۰-۹۰
۲۹	۳۲	۴۵	۶۴/۶	۸۶	متناوب	
۳۴/۵	۳۵	-	۵۵/۵	۱۰۹	دائم	۰-۶۰
۲۴/۳	۳۱/۸	۴۳/۳	۵۸/۶	۱۰۹	متناوب	
۳۷/۲	-	۵۶	-	۱۶۱	دائم	۰-۳۰
۲۹	۳۱	۳۲	۴۸	۱۶۱	متناوب	

۱- بای بسوردی ، محمد - ۱۳۶۰ - اصول مهندسی زهکشی و بهسازی خاک - انتشارات دانشگاه تهران شماره ۱۳۳۴.

2- Bower, C.A. et al, 1968- Sodium hazard of irrigation waters as influenced. by leaching fraction and by solution of calcium carbonate. Soil Sci. 106:29-34.

3- Brooks, R.H., J.O.Goertzen and C.A. Bower, 14 prediction of changes in the cationic composition.

4- Dieleman, P.J, ed-1963- Reclamation of salt affected soils in Iraq. publ.11, Wageningen.

۵- جواهری ، پرهام ، ۱۳۵۱ - تاثیر کمیت و کیفیت آب در شست و شوی خاک ایستگاه اصلاح اراضی آهوچر ، نشریه شماره ۲۱۲ - موسسه خاکشناسی و حاصلخیزی خاک تهران - ایران

۶- جواهری ، پرهام ، ۱۳۵۴ غلظت زه آب اولیه محیط های متخلخل - نشریه شماره ۲۲۶ موسسه خاکشناسی و حاصلخیزی خاک ایران .

۷- خاکهای شور و روش شیرین کردن آنها در طرح نیشکر هفت تپه - سازمان آب و برق خوزستان - وزارت آب و برق - تهران - ایران .

8- Kovda, V.A, 1961, principles of the theory and practice of reclamation and utilization of saline soils in the arid zones, 14:201- 213.

9- Molen, Van der 1956. Desalinization of saline soils as a Column process. Soil Sci.

10- Pazira, A. & Kawachi, I. Studies an Appropriate depth of leaching water IRAN, case study. Faculty of agriculture, Kyoto university, Japan.

11- Rhoads, J.D. 1968-Leaching requirement for exchangeable sodium control. sssap; 32: 652-556-1968.

۱۳- ستار، مصطفی - ۱۳۶۱ - بررسیهای فیزیکی خاک و مطالعات مقدماتی بمنظور اجرای پروژه زهکشی در اراضی دشت شمال گلپایگان ، نشریه شماره ۴۰ - اداره خاکشناسی و حاصلخیزی خاک استان اصفهان - وزارت کشاورزی .

۱۴ - ستار ، مصطفی - ۱۳۶۴ - تحقیق در آبشویی خاکهای شور و قلیائی گلپایگان نشریه تحقیقی شماره ۶۶۲ - موسسه تحقیقات خاک و آب ، وزارت کشاورزی .

۱۵ - مهاجرشجاعی ، محمدحسن - ۱۳۶۱ - ارزیابی منابع و قابلیت استفاده از اراضی مناطق دلیجان - گلپایگان - الیکودرز - نشریه شماره ۶۱۴ - موسسه تحقیقات خاک و آب وزارت کشاورزی .